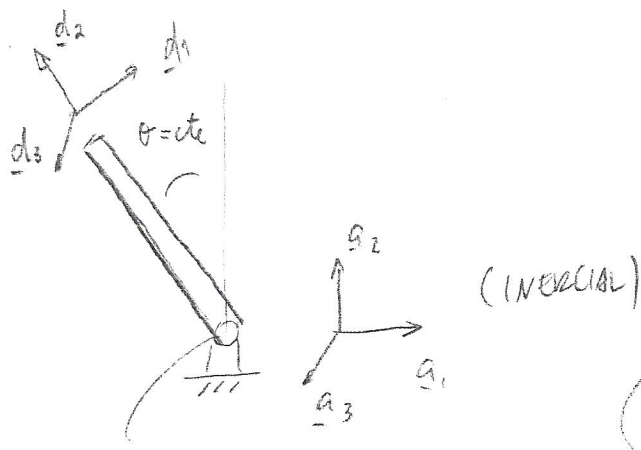


- 1) (2,5) Considere a barra mostrada na Figura 1. A base  $\{\mathbf{a}_1, \mathbf{a}_2, \mathbf{a}_3\}$  está fixa no referencial inercial, e a base  $\{\mathbf{d}_1, \mathbf{d}_2, \mathbf{d}_3\}$  é solidária à barra. A barra gira  $\omega_0 \mathbf{d}_2$  e também  $\Omega \mathbf{a}_2$ . Se  $\omega_0 = cte$  e  $\Omega = cte$ , (a) calcule e desenhe o vetor velocidade angular da barra  $\boldsymbol{\omega}$  em relação ao referencial inercial, (b) desenhe o cone espacial e o cone do corpo. Se  $\omega_0$  e  $\Omega$  não são constantes, mas  $\theta$  se mantém constante, (c) calcule o vetor aceleração angular da barra  $\boldsymbol{\alpha}$  em relação ao referencial inercial.
- 2) (1,5) Considere o sistema mostrado na Figura 2. O sistema elimina massa no sentido negativo de  $\mathbf{a}_1$  e se movimenta no sentido negativo de  $\mathbf{a}_2$  devido à ação da gravidade. (a) Escreva as equações de movimento nas direções  $\mathbf{a}_1$  e  $\mathbf{a}_2$ , e (b) escreva a expressão para a aceleração do sistema principal ( $\ddot{x} \mathbf{a}_1$ ) sabendo que a taxa de massa eliminada é constante  $\dot{m}$ , que a velocidade relativa entre sistema principal e massa eliminada é  $u$ , e que a força de resistência do ar é  $k\dot{x}^2$  no sentido oposto ao movimento.
- 3) (2,5) Considere a turbina mostrada na Figura 3, que trabalha em regime permanente (fluxo constante de vapor). Vapor entra por baixo com velocidade conhecida  $v^e \mathbf{a}_2$ , faz o eixo de raio  $r$  girar e volta para baixo com velocidade  $v^s \mathbf{a}_2$ . (a) Desenhe o volume de controle que será usado para os cálculos e calcule  $v^s$ , (c) calcule as forças que atuam na estrutura suporte (fixa) devido ao fluxo de vapor, (d) calcule os momentos que atuam no suporte em relação ao ponto  $O$ . (e) Se fosse dada liberdade ao suporte de girar em torno de  $\mathbf{a}_3$ , ele giraria? Se sim, em que sentido.
- 4) (3,5) Considere o sistema rotodinâmico mostrado na Figura 4. Um disco ( $m, r$ ) é montado no centro de um eixo de massa desprezível e comprimento  $L$ . (a) Faça o diagrama de corpo livre para esse sistema considerando que o mancal A é radial e de escora e o mancal B é apenas radial. Considere agora apenas o disco que gira com velocidade constante  $\dot{\psi} \mathbf{d}_1$ . (b) Faça o diagrama de corpo livre do disco e escreva a Eq. de Newton, sabendo que a posição do centro de massa se mantém no mesmo lugar. Considere que o eixo é flexível permitindo ao disco de girar  $\alpha$  e  $\beta$ , e que os momentos resistivos são proporcionais aos ângulos  $\alpha$  e  $\beta$ , com constante de mola torcional  $k_t$ . (c) calcule o vetor velocidade angular do disco (na base  $\{\mathbf{c}_1, \mathbf{c}_2, \mathbf{c}_3\}$  ou  $\{\mathbf{d}_1, \mathbf{d}_2, \mathbf{d}_3\}$ ), (d) calcule a derivada das componentes do vetor velocidade angular, (e) escreva as equações de Euler, (f) simplifique as equações para o caso de pequenos ângulos  $\alpha$  e  $\beta$ .

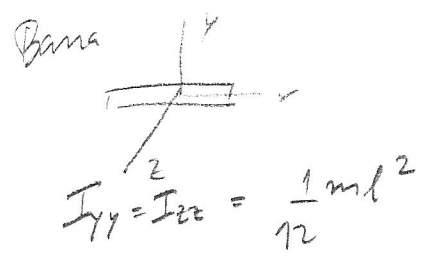


JUNTA ESFÉRICA

FIGURA 1

(INERCIAL)

TABELA



$$I_{xx} = I_{xy} = I_{xz} = I_{yz} = 0$$

Discos

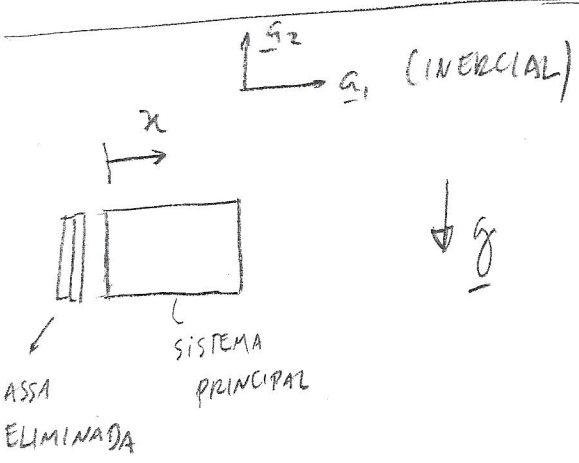
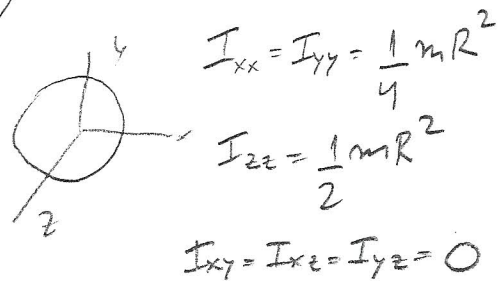


FIGURA 2

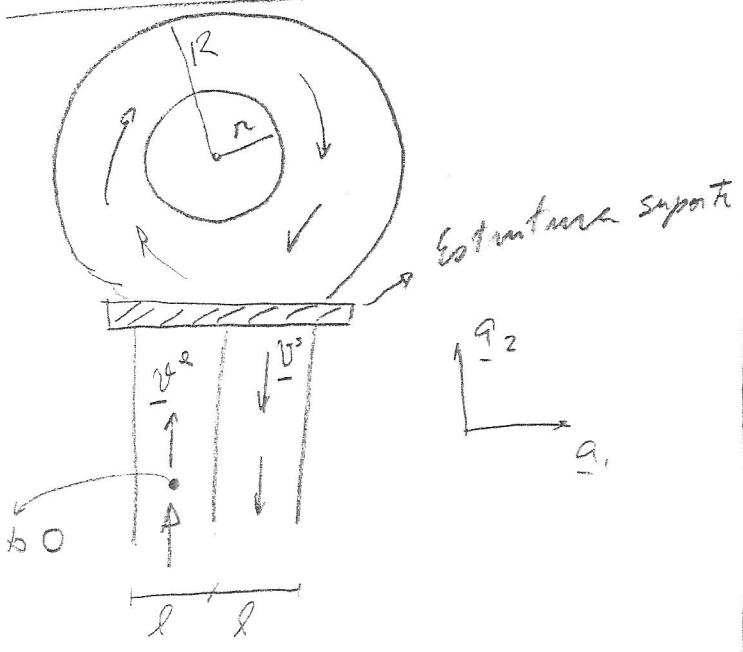
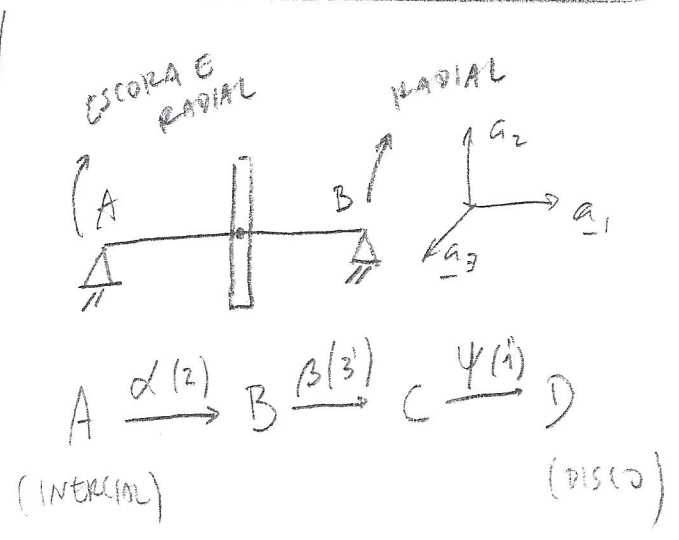


FIGURA 3



(INERCIAL)

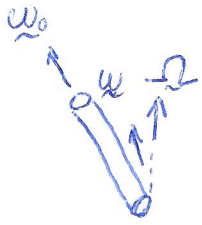
(DISCO)

FIGURA 4

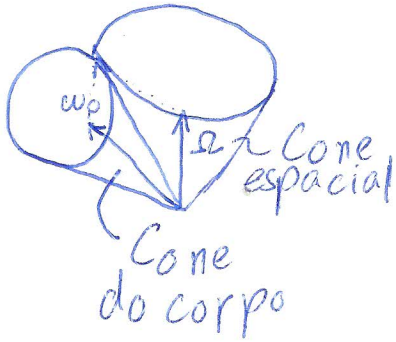
P2 - 2014.1

1) a) 
$$\underline{\omega} = \Omega \underline{a}_2 + \omega_0 \underline{d}_2$$

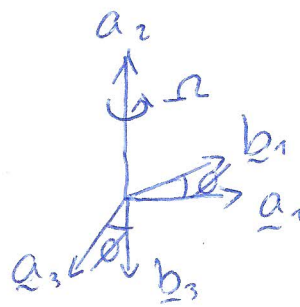
$$= \Omega \underline{a}_1 + \omega_0 \cos \theta \underline{b}_2 - \omega_0 \sin \theta \underline{b}_1$$



b)



c) 
$$\underline{\alpha} = \frac{R}{dt} \underline{\omega} = \Omega \underline{a}_2 + \dot{\omega}_0 \cos \theta \underline{b}_2 - \dot{\omega}_0 \sin \theta \underline{b}_1 + \Omega \omega_0 \sin \theta \underline{b}_3$$



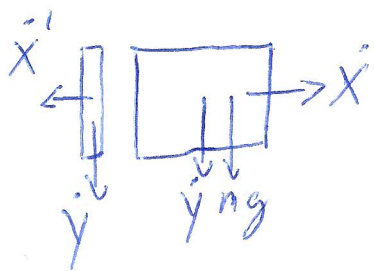
2) 
$$\underline{F} = m \frac{R}{dt} \underline{v} + \dot{m} (\underline{v} - \underline{v}^0)$$

$$\underline{v} = \begin{bmatrix} \dot{x} \\ -\dot{y} \end{bmatrix} \Rightarrow \frac{R}{dt} \underline{v} = \begin{bmatrix} \ddot{x} \\ -\ddot{y} \end{bmatrix}$$

$$\underline{v}^0 = \begin{bmatrix} -\dot{x}' \\ -\dot{y}' \end{bmatrix}$$

$$\underline{F} = \begin{bmatrix} -Kx^2 \\ -mg \end{bmatrix}$$

$$m = m_{in} - \dot{m}t$$



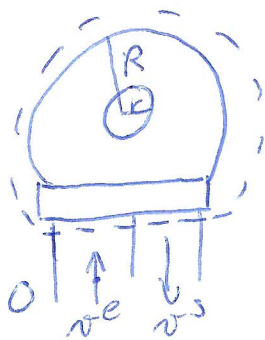
(Todos os vetores estão na base  $\underline{a}$ )

$$-Kx^2 = m\ddot{x} + (\dot{x} + \dot{x}') \dot{m} \Rightarrow m\ddot{x} + Kx^2 + \dot{m}v = 0$$

$$-mg = -m\ddot{y} + (\dot{y} - \dot{y}') \dot{m} \Rightarrow \ddot{y} = g$$

$$\ddot{x} = -\frac{Kx^2}{m} - \frac{\dot{m}v}{m}$$

3) a) VC



- Regime permanente
- Escoamento incompressível

$$\dot{m}' = -\dot{m}_0' \Leftrightarrow \rho_e A_e v^e = -\rho_s A_s v^s$$

$$v^s = -v^e a_z$$

b)  $\underline{F} = m'(v^s - v^e) = -2m'v^e a_z \Rightarrow \text{NO FLUIDO,}$

$$F_{\text{SUPPORTO}} = -\underline{F} = 2m'v^e a_z$$

c)  $M = m'(r^{s/0} \times v^s - r^{e/0} \times v^e)$

$$M^0 = m'(L a_1 \times (v^e a_z) - 0 \times v^e a_z)$$

$$= -m' L v^e a_3$$

d)  $M_1 = 0$  analogamente

$$M_2 = 0$$

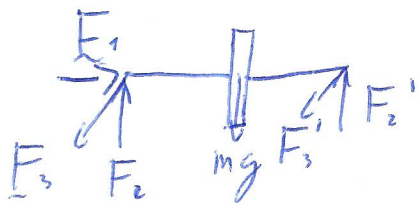
$$M_3 = \cancel{r} \times F = 0$$

$$M_3 a_3 + F_2 \frac{L}{2} a_3 = -m'(L v^e) a_3$$

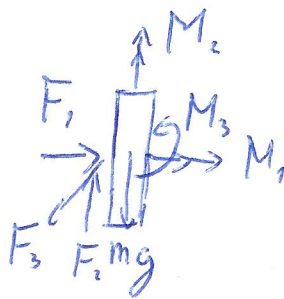
$$M_3 = 0 \Leftrightarrow F_2 \frac{L}{2} + m'(L v^e) = 0$$

Logo, não giraria.

4) a)



b)



c)  $\omega = \dot{\alpha} b_2 + \dot{\beta} e_3 + \dot{\psi} e_1$

$$= \dot{\alpha} \cos \beta e_1 + \dot{\alpha} \sin \beta e_1 + \dot{\beta} e_3 + \dot{\psi} e_1$$

d)  $\frac{d}{dt} \omega = (\dot{\alpha} \sin \beta + \dot{\alpha} \dot{\beta} \cos \beta) e_1 + (\dot{\alpha} \cos \beta - \dot{\alpha} \dot{\beta} \sin \beta) e_2 + \dot{\beta} e_3$

$$e) M_1 = \frac{1}{2} m r^2 (\ddot{\alpha} \sin \beta + \dot{\alpha} \dot{\beta} \cos \beta) + \frac{1}{4} m r^2 \dot{\beta} \dot{\alpha} \cos \beta +$$

$$- \frac{1}{4} m r^2 \ddot{\alpha} \cos \beta \dot{\beta}$$

$$M_2 = \frac{1}{4} m r^2 (\ddot{\alpha} \cos \beta - \dot{\alpha} \dot{\beta} \sin \beta) + \frac{1}{2} m r^2 (\dot{\psi} + \dot{\alpha} \sin \beta) \dot{\beta} +$$

$$- \frac{1}{4} m r^2 \dot{\beta} \dot{\psi}$$

$$M_3 = \frac{1}{4} m r^2 \ddot{\beta} + \frac{1}{4} m r^2 \dot{\alpha}^2 \sin \beta \cos \beta - \frac{1}{2} m r^2 (\dot{\psi} + \dot{\alpha} \sin \beta) \dot{\alpha} \cos \beta$$

$$M_{\sim} = -K_T \alpha \underline{b}_2 - K_T \beta \underline{e}_3 = -K_T \alpha (\cos \beta \underline{e}_2 + \sin \beta \underline{e}_1) - K_T \beta \underline{e}_3$$

$$f) \boxed{-K_T \alpha \stackrel{\approx 0}{\beta} = 0 = \frac{1}{2} m r^2 (\ddot{\alpha} \beta + \dot{\alpha} \dot{\beta})}$$

$$-K_T \alpha = \frac{1}{4} m r^2 (\ddot{\alpha} - \dot{\alpha} \dot{\beta} \beta) + \frac{1}{2} m r^2 (\dot{\psi} + \dot{\alpha} \beta) \dot{\beta} +$$

$$- \frac{1}{4} m r^2 \dot{\beta} \dot{\psi} \Rightarrow -K_T \alpha = \frac{1}{4} m r^2 (\ddot{\alpha} + \dot{\alpha} \dot{\beta} \beta) + \frac{1}{2} m r^2 \dot{\psi} \dot{\beta} - \frac{1}{4} m r^2 \dot{\beta} \dot{\psi}$$

$$\Rightarrow \boxed{\frac{1}{4} m r^2 (\ddot{\alpha} + \dot{\alpha} \dot{\beta} \beta + \dot{\beta} \dot{\psi}) = -K_T \alpha}$$

$$-K_T \beta = \frac{1}{4} m r^2 \ddot{\beta} + \frac{1}{4} m r^2 \dot{\alpha}^2 \beta - \frac{1}{2} m r^2 (\dot{\psi} \dot{\alpha} + \dot{\alpha}^2 \beta) \Rightarrow$$

$$\Rightarrow -K_T \beta = \frac{1}{4} m r^2 \ddot{\beta} + \frac{1}{4} m r^2 (-2 \dot{\psi} \dot{\alpha} - \dot{\alpha}^2 \beta)$$