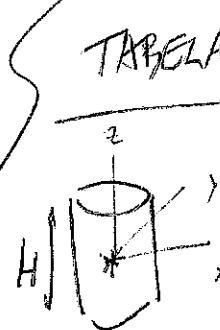


- 1) (2,0) Considere o cone espacial mostrado na Fig. 1. Desenhe: (a) o vetor velocidade angular ω , (b) o vetor velocidade de precessão $\dot{\phi}$, (c) o vetor velocidade spin $\dot{\psi}$ (escolha direção e sentido), (d) ângulo de nutação θ , e (e) o cone do corpo.
- 2) (6,0) Em 2014, pela primeira vez na história, em uma missão da Agência Espacial Européia, um robô pousa em um cometa. A nave Rosetta viajou 6 milhões de quilômetros durante dez anos para chegar ao cometa 67-P, onde o módulo Philae fez o pouso. A Fig. 3 mostra uma simplificação deste problema: um cilindro de massa m , comprimento $2L$ e raio r , apoiado em um sistema de 4 barras no cometa, que viaja com velocidade constante $v\mathbf{a}_1$. Considere 5 graus de liberdade, sendo 3 da posição do ponto $O(x, y, z)$, e 2 ângulos (α, β) . O efeito das 4 barras é modelado como molas lineares com pequenos deslocamentos/ângulos: se o ponto O se desloca $x\mathbf{a}_1$, há uma força de reação $-kx\mathbf{a}_1$, se o cilindro se movimenta $\alpha\mathbf{a}_1$ há um torque de reação $-k_t\alpha\mathbf{a}_1$, e assim por diante. Pede-se, em função dos graus de liberdade, da geometria e do material, (a) o diagrama de corpo livre do cilindro, explicitando os vetores de força e de momento na base escolhida, (b) o vetor velocidade angular do cilindro, (c) o vetor aceleração angular do cilindro, (d) as 3 equações da lei de Euler, e (e) a aceleração do centro de massa. Obs. o referencial inercial A é o próprio cometa que viaja com velocidade constante e aceleração zero, o referencial B gira α na direção de \mathbf{a}_1 com plano $\{\mathbf{b}_1, \mathbf{b}_2\}$ alinhado com a base do cilindro e o referencial C (cilindro) gira β na direção de \mathbf{b}_2 com plano $\{\mathbf{c}_1, \mathbf{c}_2\}$ alinhado com a base do cilindro.
- 3) (2,0) Considere a corrente com densidade linear ρ mostrada na Fig. 3, inicialmente em repouso no solo. A corrente é puxada de tal maneira que os pontos A e B se deslocam simetricamente em sentidos opostos na direção de \mathbf{a}_1 . O sistema principal de interesse é a parte da corrente que sai do solo. A velocidade do centro de massa desse sistema principal é igual a $y\mathbf{a}_2$ (que pode variar). Pede-se, em função de x , y e ρ , (a) a massa do sistema principal, (b) a massa do sistema secundário (a corrente que está no solo), (c) a força da gravidade atuando no sistema principal, e (d) a força resultante na direção \mathbf{a}_2 que torna o movimento possível.

FIGURA 1



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

$$I_{zz} = \frac{1}{2} m r^2$$

$$I_{xx} = I_{yy} = \frac{1}{12} m (3r^2 + H^2)$$

FIGURA 2

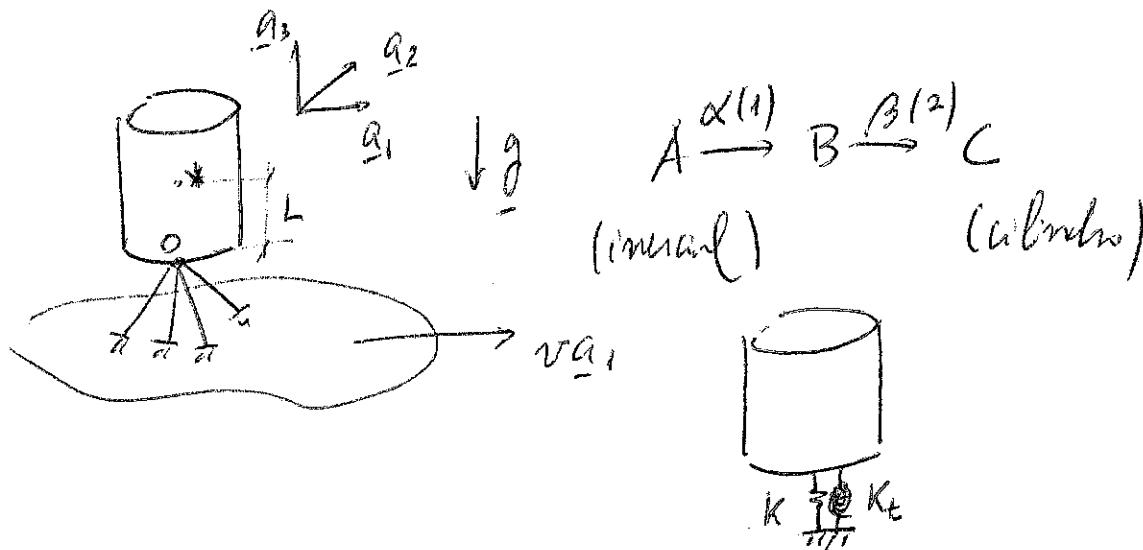
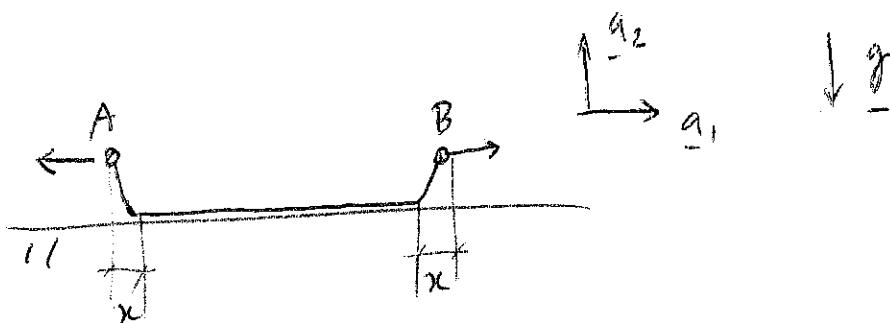
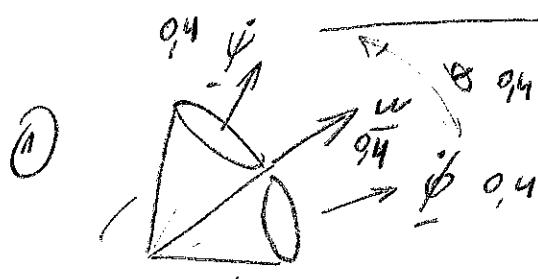


FIGURA 3



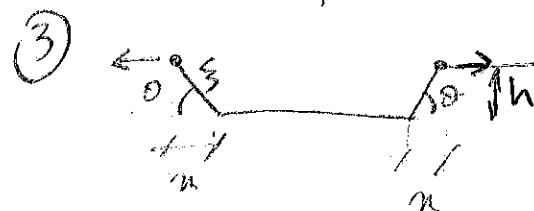
GABARITO P2 2014.2



W_{RPO}
0,4

ESPECIAL

$$g = \sqrt{h^2 + n^2}$$



$$\operatorname{tg} \theta = n$$

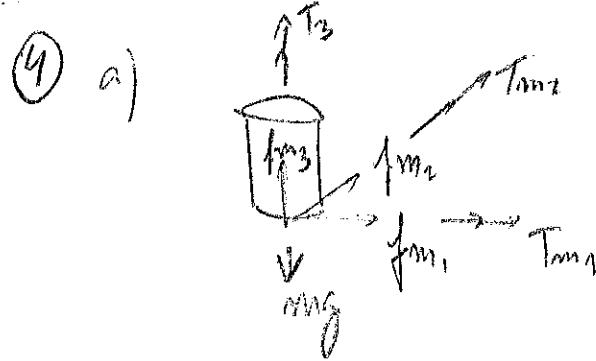
$$\theta = \frac{n}{h}$$

a) $m = \rho 25 \cdot 0,4$

b) $m_0 = \rho (L - 25) \cdot 0,4$

c) $F_g = -\rho g 25 \cdot \frac{a_2}{0,4}$

d) $E = \left[\rho g 25 + 2\rho \dot{g} j + \rho 25 \ddot{g} \right] a_2$



11) $E = -mg a_3 - kn a_1 - Ky a_2 - Kz a_3 \quad 0,5$

$\underline{H}^* = \underline{\alpha}^{0,8} \times \underline{T_m} - k_1 a_1 - K_2 b_2 + T_3 c_3 \quad 1,0$

$\underline{R}^{0,8} = -L \underline{c}_3$

$$A \underline{T_m} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \alpha - \sin \alpha & 0 \\ 0 & \sin \alpha & \cos \alpha \end{bmatrix}$$

$$B \underline{T_c} = \begin{bmatrix} \alpha \beta & 0 & \alpha \gamma \beta \\ 0 & 1 & 0 \\ \alpha \gamma \beta & 0 & \alpha \gamma \beta \end{bmatrix}$$

(2)

$$\begin{aligned}
 F_m &= c^T_B B^T A \begin{pmatrix} -K_x \\ -K_y \\ -K_z \end{pmatrix} = -K_x b_1 - K_y \sin \alpha b_1 - K_z \cos \alpha b_2 + \\
 &\quad + K_y \cos \alpha b_2 - K_z \sin \alpha b_3 \\
 &= -K_x \cos \beta c_1 - K_y \sin \beta c_1 - K_z \cos \beta c_2 + \\
 &\quad - K_z \sin \beta c_2 - (K_y \cos \alpha - K_z \sin \alpha) \cos \beta c_1 + \\
 &\quad + (K_y \sin \alpha - K_z \cos \alpha) \cos \beta c_3 = (F_m)
 \end{aligned}$$

~~ok~~

$$\underline{R} \times \underline{F}_m = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -L & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \cdot \\ \cdot \\ \cdot \end{pmatrix} = \left\{ L K_x \sin \beta - L (K_y \cos \alpha - K_z \sin \alpha) \right. \\
 \left. \cos \beta \right\} c_2 + \\
 \left\{ -L K_y \cos \alpha - L K_z \sin \alpha \right\} c_1$$

$$\begin{aligned}
 -K_x \sin \alpha &= -K_x \cos \beta c_1 - K_x \sin \beta c_3 \\
 -K_y \cos \alpha &= -K_y \cos \beta c_1
 \end{aligned}$$

os b) $\underline{\omega} = i \omega_1 \hat{j} \times \hat{i} b_2 = i \omega \hat{\beta} c_1 + i \omega \hat{\gamma} c_3 - \hat{\beta} c_2$

10 d) $\underline{\zeta} = (\ddot{\alpha} \hat{\omega} \beta - \dot{\alpha} \hat{\beta} \omega \beta) c_1 + \hat{\beta} c_2 +$
 $+ (\ddot{\alpha} \hat{\gamma} \omega \beta + \dot{\alpha} \hat{\gamma} \omega \beta) c_3$

(3)

| | |
|----------|--|
| d) Euler | $\omega \approx \omega_0 \approx \alpha \beta \approx 1$ $\alpha \approx \beta \approx \gamma \approx \delta$ $\alpha \beta \approx 0$ |
|----------|--|

$$-K_0\alpha - LK_0\dot{\alpha} = \quad (A)$$

$$-K_0\beta + LK_0\dot{\beta} - LK_0\alpha + LK_0\dot{\alpha} = \quad (B)$$

$$T_3 = 0.$$

NS

$$(A) I_{xx}\ddot{\alpha} + (I_x - I_y)\alpha\omega_y = \frac{1}{12}m(3r^2 + (2\omega)^2)(\ddot{\alpha} - \dot{\alpha}\dot{\beta}\beta) + \frac{1}{12}m(3r^2(\omega)^2)\dot{\beta}\dot{\alpha}\beta$$

$$(B) I_{yy}\ddot{\beta} + (I_x - I_y)\alpha\omega_x = \frac{1}{12}m(3r^2 + (\omega)^2)\ddot{\beta} - \frac{1}{12}m(3r^2 - (\omega)^2)\dot{\alpha}^2\beta$$

$$(C) I_{xy}\ddot{\alpha} + (I_x - I_y)\alpha\omega_y = \frac{1}{2}mr^2(\dot{\alpha}\beta + \dot{\beta}\dot{\alpha})$$

$$= 0$$

$$\text{q)} \quad \vec{a}^* = \vec{a}^\circ + w \times \underline{w} \times \vec{n}^* \hat{b}, \quad \vec{\alpha} \times \vec{n}^{*10}$$

NS

$$\vec{n}^* \hat{b} = \vec{l} \hat{e}_3, \quad \vec{a}^\circ = \vec{i} \hat{a}_1 + \vec{j} \hat{a}_2 + \vec{j} \hat{a}_3$$

$$\vec{\alpha} \times \vec{n} = \vec{\beta} \hat{e}_1 - L(\vec{\alpha} - \vec{\beta}\dot{\beta}\beta) \hat{e}_1$$

$$w \times \underline{w} \times \vec{n} = L\vec{\alpha}(\vec{\alpha} - L\vec{\beta}\beta)$$

$$w \times \underline{w} \times \vec{n} = -L\vec{\alpha}^2 \hat{e}_3 + L\vec{\beta} \hat{e}_1 - L\vec{\alpha} \vec{\beta} \hat{e}_1 - L\vec{\beta} \vec{\beta} \hat{e}_1$$