

ESCOLA POLITÉCNICA DA UNIVERSIDADE DE SÃO PAULO

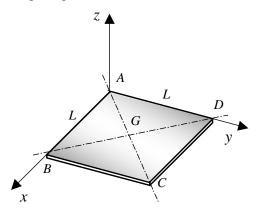
Departamento de Engenharia Mecânica

PME2100 - Mecânica A

Primeira Prova – 16 de setembro de 2003 – Duração: 120 minutos

GABARITO

(3,5 pontos) 1 – Uma placa quadrada, de aresta L e de espessura desprezível, está submetida ao sistema de forças composto por um binário de momento \vec{M} e as forças $(\vec{F}_1, D), (\vec{F}_2, B)$ e (\vec{P}, G) .



$$\vec{M} = +P\frac{L}{2}\vec{j}$$

$$\vec{F}_1 = -\frac{P}{2}\vec{j} + \frac{P}{2}\vec{k}$$

$$\vec{F}_2 = +\frac{P}{2}\vec{k}$$

$$\vec{P} = -P\vec{k}$$

- **a**) Calcule a resultante \vec{R} do sistema de forças e o momento \vec{M}_A do sistema de forças em relação ao pólo A.
- **b**) Calcule o momento \vec{M}_B do sistema de forças em relação ao pólo B
- c) Verifique se o sistema pode ser reduzido a uma única força.
- **d**) Calcule o vetor momento mínimo \vec{M}_E
- **e**) Determine o eixo em relação ao qual o momento do sistema de forças é mínimo.

Solução:

a)
$$\vec{R} = \vec{F}_1 + \vec{F}_2 + \vec{P} = -\frac{P}{2}\vec{j} + \frac{P}{2}\vec{k} + \frac{P}{2}\vec{k} - P\vec{k} \implies \vec{R} = -\frac{P}{2}\vec{j}$$

 $\vec{M}_A = (D - A) \times \vec{F}_1 + (B - A) \times \vec{F}_2 + (G - A) \times \vec{P} + \vec{M}$
 $\vec{M}_A = L\vec{j} \times \left(-\frac{P}{2}\vec{j} + \frac{P}{2}\vec{k} \right) + L\vec{i} \times \frac{P}{2}\vec{k} + \left(\frac{L}{2}\vec{i} + \frac{L}{2}\vec{j} \right) \times \left(-P\vec{k} \right) + \left(P\frac{L}{2}\vec{j} \right)$
 $\vec{M}_A = L\frac{P}{2}\vec{i} - L\frac{P}{2}\vec{j} + \frac{L}{2}P\vec{j} - \frac{L}{2}P\vec{i} + P\frac{L}{2}\vec{j} \implies \vec{M}_A = P\frac{L}{2}\vec{j}$

b) Fórmula de mudança de pólo:

$$\vec{M}_B = \vec{M}_A + (A - B) \times \vec{R} = \left(P \frac{L}{2} \vec{j}\right) + \left(-L \vec{i}\right) \times \left(-\frac{P}{2} \vec{j}\right) \implies \vec{M}_B = +P \frac{L}{2} \vec{j} + L \frac{P}{2} \vec{k}$$

c) Invariante escalar:
$$I = \vec{M}_A \cdot \vec{R} = \left(P \frac{L}{2} \vec{j}\right) \cdot \left(-\frac{P}{2} \vec{j}\right) \implies I = -P^2 \frac{L}{4}$$

Portanto o sistema não pode ser reduzido a uma única força.

d) O momento mínimo \vec{M}_E é paralelo à resultante e seu módulo pode ser calculado dividindo-se o invariante escalar pelo módulo da resultante:

$$\vec{M}_E = \frac{I}{\left|\vec{R}\right|} \cdot \frac{\vec{R}}{\left|\vec{R}\right|} = \frac{-P^2 \frac{L}{4}}{\frac{P}{2}} \cdot \frac{-\frac{P}{2} \vec{j}}{\frac{P}{2}} \quad \Rightarrow \quad \vec{M}_E = P \frac{L}{2} \vec{j}$$

e) Usando a fórmula de mudança de pólo:

$$\vec{M}_E = \vec{M}_A + (A - E) \times \vec{R}$$

$$P\frac{L}{2}\vec{j} = \left(P\frac{L}{2}\vec{j}\right) + \left(-x_E\vec{i} - y_E\vec{j} - z_E\vec{k}\right) \times \left(-\frac{P}{2}\vec{j}\right)$$

portanto:

$$\left(-x_E \vec{i} - y_E \vec{j} - z_E \vec{k}\right) \times \left(-\frac{P}{2} \vec{j}\right) = \vec{0} \implies x_E \frac{P}{2} \vec{k} - z_E \frac{P}{2} \vec{i} = \vec{0}$$

$$\begin{cases}
x_E = 0 \\
y_E \text{ qualquer} \\
z_E = 0
\end{cases} \text{ ou seja, o próprio eixo } Ay.$$

Solução alternativa dos itens (d) e (e):

d)
$$\vec{M}_E = \vec{M}_A + (A - E) \times \vec{R} = h \cdot \vec{R}$$

$$h = \frac{\vec{M}_A \cdot \vec{R}}{\left|\vec{R}\right|^2} = \frac{-P^2 \frac{L}{4}}{\frac{P^2}{4}} = -L \quad \Rightarrow \quad \vec{M}_E = P \frac{L}{2} \vec{j}$$

e) Eixo central:

$$(E - A) = \frac{\vec{R} \times \vec{M}_A}{|\vec{R}|^2} + \alpha \cdot \vec{R} = \alpha \cdot \vec{R} \implies E = -\alpha \cdot \frac{P}{2} \vec{j}$$

Portanto o próprio eixo Ay.

ESCOLA POLITÉCNICA DA UNIVERSIDADE DE SÃO PAULO

Departamento de Engenharia Mecânica

(3,0 pontos) 2 — Um sólido é formado por uma placa ABCD, homogênea, quadrada, de aresta 2L e massa 2m, e por uma barra AD, soldada na placa, e de massa m. A espessura da placa é desprezível, bem como o diâmetro da barra. O sólido é suportado por uma articulação em A, por um anel em B, e por um fio ED, de massa desprezível e inextensível, que está no plano Ayz.

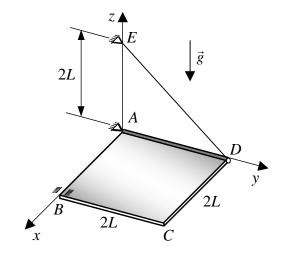
- a) Determine o baricentro G do sólido.
- b) Desenhe o diagrama de corpo livre do sólido.
- c) Considerando o sistema em equilíbrio, calcule a tração T no fio ED.
- **d**) Determine as reações externas em *A* e *B*.

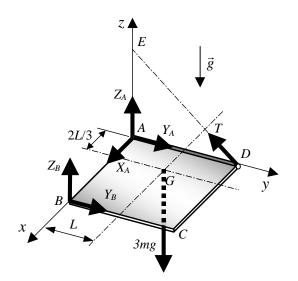


a) Como o sólido está no plano Axy, temos que $z_G = 0$. Por simetria, $y_G = L$

$$x_G = \frac{m \cdot 0 + 2m \cdot L}{m + 2m} \implies x_G = \frac{2}{3}L$$

b) Diagrama de corpo livre:





c) No equilíbrio:

$$\vec{R} = \vec{0}$$

$$\vec{M}_A = \vec{0}$$

Em particular, a componente M_{Ax} (direção \vec{i}) do momento \vec{M}_A é nula. Esta componente M_{Ax} é o momento do sistema de forças em relação ao eixo Ax. Como as linhas de ação das reações nos vínculos em A e B são concorrentes ou coincidem com o eixo Ax, o momento destas forças em relação ao eixo Ax é nulo, portanto podemos considerar apenas a força peso e a tração no fio:

$$M_{Ax} = -3mg \cdot L + T \cdot L\sqrt{2} = 0 \implies T = \frac{3mg\sqrt{2}}{2}$$

$$\mathbf{d}) \qquad \sum M_{Ay} = 0 \implies -Z_B \cdot 2L + 3mg \cdot \frac{2L}{3} = 0 \implies Z_B = mg$$

$$\sum M_{Az} = 0 \implies Y_B \cdot 2L = 0 \implies Y_B = 0$$

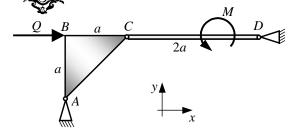
$$\sum F_x = 0 \implies X_A = 0$$

$$\sum F_y = 0 \implies Y_A + Y_B - T\frac{\sqrt{2}}{2} = 0 \implies Y_A = T\frac{\sqrt{2}}{2} \implies Y_A = \frac{3mg}{2}$$

$$\sum F_z = 0 \implies Z_A + Z_B + T\frac{\sqrt{2}}{2} - 3mg = 0 \implies Z_A + mg + \frac{3mg}{2} - 3mg = 0 \implies Z_A = \frac{mg}{2}$$

ESCOLA POLITÉCNICA DA UNIVERSIDADE DE SÃO PAULO

Departamento de Engenharia Mecânica



Os pesos da placa triangular e da barra são desprezíveis.

(3,5 pontos) 3 – A placa triangular ABC e a barra CD estão unidas pela articulação C. A e D são articulações. Uma força de módulo Q é aplicada em B e um binário, cujo momento é M, é aplicado na barra CD, conforme indicado. Pede-se:

a) O diagrama de corpo livre da estrutura como um todo e os diagramas de corpo livre de seus componentes barra e placa triangular.

b) As reações em $A \in D$.

c) Refazer o diagrama de corpo livre da estrutura como um todo, com os esforços calculados anteriormente.

Solução:

a) Diagrama de corpo livre da estrutura como um todo:

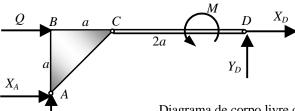


Diagrama de corpo livre da placa *ABC*:

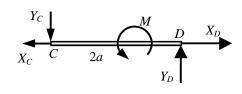


Diagrama de corpo livre da barra *CD*:

b) Equilíbrio da barra *CD*:

$$\begin{split} \sum M_C &= 0 & \Rightarrow Y_D \cdot 2a + M = 0 \Rightarrow Y_D = -\frac{M}{2a} \\ \sum F_x &= 0 \Rightarrow X_C = X_D \\ \sum F_y &= 0 \Rightarrow Y_C = Y_D \end{split}$$

Equilíbrio da placa ABC

$$\sum M_A = 0 \implies -Q \cdot a + Y_C \cdot a - X_C \cdot a = 0 \implies X_C = -\frac{M}{2a} - Q$$

$$\sum F_x = 0 \implies X_A + Q + X_C = 0 \implies X_A = \frac{M}{2a}$$

$$\sum F_y = 0 \implies Y_A = -Y_C \implies Y_A = \frac{M}{2a}$$

c) Diagrama de corpo livre da estrutura como um todo:

