

PME 3100 • Mecânica I • Módulo 3.1

Energia cinética de um corpo rígido

Momento de inércia – definição e propriedades

Dinâmica de um corpo rígido em movimento plano

Prof. Dr. Renato Maia Matarazzo Orsino



- 1 Resumo do módulo
- 2 Energia cinética de um corpo rígido
- 3 Momento de inércia
- 4 Movimento plano de corpo rígido



- 1 Resumo do módulo
- 2 Energia cinética de um corpo rígido
- 3 Momento de inércia
- 4 Movimento plano de corpo rígido



Energia cinética de um corpo rígido

A **energia cinética** de um *corpo rígido*, dado um *ponto A* a ele *solidário* e o *momento de inércia* J_{Au} com respeito ao *eixo Au*, *passante por A e paralelo a $\vec{\omega}$* , é dada pela expressão, *cujo valor independe do A escolhido*:

$$T = \frac{1}{2}m|\vec{v}_A|^2 + \vec{v}_A \cdot \vec{\omega} \wedge m(\mathbf{G} - \mathbf{A}) + \frac{1}{2}J_{Au}|\vec{\omega}|^2$$

O segundo termo se cancela identicamente se tomarmos $\mathbf{A} = \mathbf{G}$.

Caso exista ponto A *solidário ao corpo* com $\vec{v}_A = \vec{0}$: $T = \frac{1}{2}J_{Au}|\vec{\omega}|^2$.

A **potência** de um sistema de forças aplicado a um corpo rígido, considerando um *ponto A* a ele *solidário* é dada pela expressão:

$$P = \vec{R} \cdot \vec{v}_A + \vec{M}_A \cdot \vec{\omega}$$

em que \vec{R} é a *resultante de forças externas* e \vec{M}_A é o *momento resultante, com respeito ao polo A, dos esforços externos* atuantes sobre o corpo.

Momento de inércia – definição e propriedades

O **momento de inércia** de um *sistema de pontos materiais* com respeito ao eixo Az, orientado pelo versor \hat{k} , é definido como:

$$J_{Az} = \sum_i m_i r_i^2 = \sum_i m_i (x_i^2 + y_i^2)$$

com $r_i^2 = x_i^2 + y_i^2$ representando o quadrado da *distância da partícula material P_i ao eixo Az*. Define-se ainda o **raio de giração** r_{Az} como a medida de distância equivalente que satisfaz à relação: $J_{Az} = m r_{Az}^2$.

O momento de inércia satisfaz a propriedades de *composição* e *decomposição* decorrentes de sua definição.

Dado um eixo Az e um segundo eixo Gz, a ele *paralelo*, passante pelo *centro de massa G do corpo*, vale a relação (*teorema de Steiner*):

$$J_{Az} = J_{Gz} + m d^2$$

com d sendo a distância entre estes *eixos paralelos*.



Dinâmica de um corpo rígido em movimento plano

Um corpo rígido descreve um **movimento plano** se tiver um *plano Oxy de simetria inercial* que permaneça *fixo a um referencial inercial* e que permita modelar o corpo como uma *figura plana em movimento sobre o plano Oxy*.

O **trabalho** de um sistema de forças atuantes sobre um *corpo rígido em movimento plano* é dado por:

$$W = \int_{x_1}^{x_2} R_x dx_A + \int_{y_1}^{y_2} R_y dy_A + \int_{\theta_1}^{\theta_2} M_{Az} d\theta$$

Se R_x , R_y e M_{Az} forem constantes: $W = R_x \Delta x_A + R_y \Delta y_A + M_{Az} \Delta \theta$.

A expressão do *teorema da quantidade de movimento angular* para um *corpo rígido em movimento plano com polo A solidário ao corpo* é:

$$m(\mathbf{G} - \mathbf{A}) \wedge \vec{\mathbf{a}}_A + J_{Az} \vec{\alpha} = \vec{\mathbf{M}}_A$$



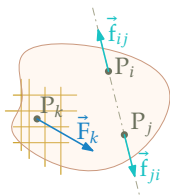
- 1 Resumo do módulo
- 2 Energia cinética de um corpo rígido
- 3 Momento de inércia
- 4 Movimento plano de corpo rígido



Particionamento de um corpo em um sistema de pontos materiais

Considere um *particionamento* de um corpo C de massa m , tal que cada uma das n partes seja aproximada como um ponto material P_k que concentra a massa m_k da parte. Assim, $\sum_{k=1}^n m_k = m$ e para qualquer função integrável $\phi(P)$, escalar ou vetorial:

$$\lim_{\substack{n \rightarrow \infty \\ m_k \rightarrow 0}} \sum_{k=1}^n m_k \phi(P_k) = \int_C \phi(P) dm$$



Para todo ponto material desta partição, pela Segunda Lei de Newton:

$$m_i \vec{a}_i = \vec{F}_i + \sum_{j \neq i} \vec{f}_{ij} \quad (i = 1, \dots, n)$$

com \vec{F}_i representando a *resultante de forças externas* ao sistema agindo sobre a partícula P_i e \vec{f}_{ij} sendo a *força interna* aplicada pela sobre a partícula P_i pela partícula P_j .

Assim, as deduções dos *teoremas* (TR, TQMA e TEC) apresentadas no Módulo 2.4 são igualmente válidas para *qualquer corpo material extenso*.

Energia cinética de um corpo rígido

Particionando um corpo rígido como um sistema de pontos materiais e considerando um *ponto A* a ele *solidário* de tal forma que, para cada partícula material P_i , $\vec{v}_i = \vec{v}_A + \vec{\omega} \wedge (P_i - A)$:

$$\begin{aligned}
 T &= \sum_i \frac{1}{2} m_i \vec{v}_i \cdot \vec{v}_i = \sum_i \frac{1}{2} m_i [\vec{v}_A + \vec{\omega} \wedge (P_i - A)] \cdot [\vec{v}_A + \vec{\omega} \wedge (P_i - A)] \\
 &= \frac{1}{2} \underbrace{\left[\sum_i m_i \right]}_m |\vec{v}_A|^2 + \vec{v}_A \cdot \vec{\omega} \wedge \underbrace{\left[\sum_i m_i (P_i - A) \right]}_{m(G-A)} + \frac{1}{2} \underbrace{\sum_i m_i |\vec{\omega} \wedge (P_i - A)|^2}_{\textcircled{3}}
 \end{aligned}$$

Para simplificar o termo $\textcircled{3}$, defina o versor $\hat{u} = \vec{\omega}/|\vec{\omega}|$:

$$\textcircled{3} = \sum_i m_i |\vec{\omega}| \hat{u} \wedge (P_i - A)|^2 = \underbrace{\left[\sum_i m_i |\hat{u} \wedge (P_i - A)|^2 \right]}_{J_{Au}} |\vec{\omega}|^2$$



Energia cinética de um corpo rígido

Assim, dado um corpo rígido e um *ponto A* a ele *solidário*, a expressão de sua energia cinética é dada por:

$$T = \frac{1}{2}m|\vec{v}_A|^2 + \vec{v}_A \cdot \vec{\omega} \wedge m(\mathbf{G} - \mathbf{A}) + \frac{1}{2}J_{Au}|\vec{\omega}|^2$$

O termo identificado como J_{Au} é o *momento de inércia* do corpo com respeito ao *eixo Au, passante pelo ponto A e de direção paralela a $\vec{\omega}$* .

O valor da energia cinética T *independe do ponto A escolhido*, no entanto há escolhas para A que podem simplificar o cálculo de T :

- (a) se escolhermos A coincidente com o centro de massa G do corpo:

$$T = \frac{1}{2}m|\vec{v}_G|^2 + \frac{1}{2}J_{Gu}|\vec{\omega}|^2$$

- (b) caso haja um ponto A solidário ao corpo de velocidade nula:

$$T = \frac{1}{2}J_{Au}|\vec{\omega}|^2, \quad \text{se } \vec{v}_A = \vec{0}$$



Potência de um sistema de forças aplicado a um corpo rígido

Considerando a definição de potência, adotando um *ponto A solidário ao corpo rígido*, e aplicando a equação de *campo de velocidades*:

$$\begin{aligned}
 P &= \sum_k \vec{F}_k \cdot \vec{v}_k = \sum_k \vec{F}_k \cdot [\vec{v}_A + \vec{\omega} \wedge (\mathbf{P}_k - \mathbf{A})] \\
 &= \underbrace{\left[\sum_k \vec{F}_k \right]}_{\vec{R}} \cdot \vec{v}_A + \underbrace{\left[\sum_k (\mathbf{P}_k - \mathbf{A}) \wedge \vec{F}_k \right]}_{\vec{M}_A} \cdot \vec{\omega}
 \end{aligned}$$

Na simplificação da última parcela foi utilizada a identidade de permutação cíclica do produto misto: $(\vec{x} \wedge \vec{y}) \cdot \vec{z} = (\vec{y} \wedge \vec{z}) \cdot \vec{x}$. Assim:

$$P = \vec{R} \cdot \vec{v}_A + \vec{M}_A \cdot \vec{\omega}$$

Note que \vec{R} é a *resultante de forças externas* e \vec{M}_A é o *momento resultante, com respeito ao polo A, dos esforços externos* atuantes sobre o corpo.



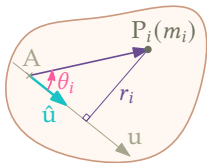
- 1 Resumo do módulo
- 2 Energia cinética de um corpo rígido
- 3 Momento de inércia
- 4 Movimento plano de corpo rígido



Momento de inércia – definição

O **momento de inércia** de um *sistema de pontos materiais* $\{P_k | k = 1, \dots, n\}$ com respeito ao eixo Au , orientado pelo versor \hat{u} , é definido como:

$$J_{Au} = \sum_i m_i r_i^2 = \sum_i m_i |\hat{u} \wedge (P_i - A)|^2$$



com $r_i = |P_i - A| \sin \theta_i = |\hat{u} \wedge (P_i - A)|$ representando a *distância da partícula material P_i ao eixo Au* .

Para definir o **momento de inércia** de um *corpo rígido C* , pode-se considerar um *particionamento* deste corpo como um sistema de n pontos materiais, de tal forma que, no limite $n \rightarrow \infty$, $\max m_k \rightarrow 0$:

$$J_{Au} = \int_C r^2 dm = \int_C |\hat{u} \wedge (P - A)|^2 dm$$

Momento de inércia e raio de giração

A contribuição de uma dada porção de massa a um momento de inércia depende apenas de sua distância em relação ao respectivo eixo.



Os quatro sistemas ilustrados acima terão mesmo momento de inércia $J_{Au} = mr^2$, se admitirmos que a massa total de cada um deles for m . Assim, para um anel esbelto de massa m e raio r , $J_{Au} = mr^2$ com respeito ao seu eixo de revolução Au.

Define-se o **raio de giração** de um corpo de massa m com respeito ao eixo Au como o raio que um *anel esbelto equivalente* de centro A e massa m deveria ter para que seu J_{Au} fosse o mesmo desse corpo:

$$r_{Au} = \sqrt{\frac{J_{Au}}{m}} \quad \Leftrightarrow \quad J_{Au} = mr_{Au}^2$$

Momento de inércia e raio de giração

Em particular o momento de inércia de um *sistema de pontos materiais* $\{P_k | k = 1, \dots, n\}$ com respeito ao eixo coordenado Az , é dado por:

$$J_{Az} = \sum_i m_i |\hat{k} \wedge (x_i \hat{i} + y_i \hat{j} + z_i \hat{k})|^2 = \sum_i m_i (x_i^2 + y_i^2)$$

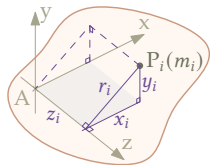
Assim, o raio de giração r_{Az} é definido como:

$$r_{Az} = \sqrt{\frac{J_{Az}}{m}} = \sqrt{\frac{1}{m} \sum_i m_i (x_i^2 + y_i^2)}$$

Para um *corpo rígido* C , por sua vez:

$$J_{Az} = \int_C (x^2 + y^2) dm \quad \text{e} \quad r_{Az} = \sqrt{\frac{1}{m} \int_C (x^2 + y^2) dm}$$

Não é do escopo de Mecânica I o cálculo de momentos de inércia de corpos rígidos via integração. Apenas exploraremos as propriedades desta definição.



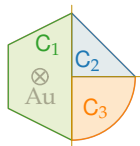
Momento de inércia – composição/decomposição

Concebendo um corpo C como uma *partição finita de corpos* $\left\{ C_j \mid \bigcup_k C_k = C \text{ e } C_i \cap C_j = \emptyset, i \neq j \right\}$, o momento de inércia pode ser calculado como:

$$J_{Au}^C = \int_C r^2 dm = \sum_j \int_{C_j} r^2 dm = \sum_j J_{Au}^{C_j}$$

Por outro lado, sendo possível conceber o corpo C como parte de um corpo D tal que $D = B \cup C$ e $B \cap C = \emptyset$:

$$J_{Au}^C = J_{Au}^D - J_x^B$$



$J_{Gu} = \frac{m(b^2 + h^2)}{12}$	$J_{Ou} = \frac{m(b^2 + 12h^2)}{24}$	$J_{Ou} = \frac{1}{2} mr^2$
------------------------------------	--------------------------------------	-----------------------------

Translação de eixos para momentos de inércia

Deseja-se relacionar os momentos de inércia de um sistema material medidos com respeito aos eixos Az e Gz , o último *paralelo a Az e passante pelo centro de massa G do sistema*.

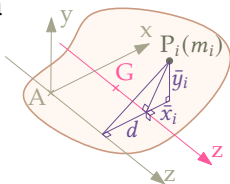
Seja d a distância entre estes eixos.

Sem perda de generalidade, defina o eixo Ax que intercepta ambos Az e Gz , tal que $(P_i - A) = x_i\hat{i} + y_i\hat{j} + z_i\hat{k}$ e $(P_i - G) = \bar{x}_i\hat{i} + \bar{y}_i\hat{j} + \bar{z}_i\hat{k}$, com $x_i = d + \bar{x}_i$ e $y_i = \bar{y}_i$:

$$J_{Az} = \sum_{i=1}^n m_i [(d + \bar{x}_i)^2 + \bar{y}_i^2] = \underbrace{\sum_{i=1}^n m_i (\bar{x}_i^2 + \bar{y}_i^2)}_{J_{Gz}} + d^2 \underbrace{\sum_{i=1}^n m_i}_m + 2d \underbrace{\sum_{i=1}^n m_i \bar{x}_i}_{m\bar{x}_G = 0}$$

de onde resulta a identidade de translação de eixos (*teorema de Steiner*):

$$J_{Az} = J_{Gz} + md^2$$



- 1 Resumo do módulo
- 2 Energia cinética de um corpo rígido
- 3 Momento de inércia
- 4 Movimento plano de corpo rígido



Movimento plano de corpo rígido

Um corpo rígido descreve um **movimento plano** se tiver um *plano de simetria inercial* que esteja *fixo a um referencial inercial* e tal que:

- os vetores velocidade angular e aceleração angular permaneçam *ortogonais* a este plano;
- os vetores de velocidades e acelerações permaneçam *paralelos* a este plano.

Tais propriedades tornam possível modelar o corpo como uma *figura plana em movimento em seu próprio plano*.

Do TR, $m\vec{a}_G = \vec{R}$, e do TQMA, $\frac{d\vec{H}_A}{dt} + \vec{v}_A \wedge m\vec{v}_G = \vec{M}_A$, decorre que:

- a *resultante \vec{R} das forças externas* a um corpo em *movimento plano* é *paralela* a este plano.
- o *momento \vec{M}_A , com respeito a um polo A, das forças externas* a um corpo em *movimento plano* é *ortogonal* a este plano.

Trabalho de um sistema de forças – corpo rígido em movimento plano

Para um corpo rígido em movimento no plano Oxy:

$$\vec{v}_A = \frac{dx_A}{dt} \hat{i} + \frac{dy_A}{dt} \hat{j} \quad \vec{\omega} = \frac{d\theta}{dt} \hat{k}$$

$$\vec{R} = R_x \hat{i} + R_y \hat{j} \quad \vec{M}_A = M_{Az} \hat{k}$$

Assim, o trabalho do sistema de forças sobre este corpo é dado por:

$$W = \int_{t_1}^{t_2} [\vec{R} \cdot \vec{v}_A + \vec{M}_A \cdot \vec{\omega}] dt = \int_{t_1}^{t_2} \left[R_x \frac{dx_A}{dt} + R_y \frac{dy_A}{dt} + M_{Az} \frac{d\theta}{dt} \right] dt$$

$$W = \int_{x_1}^{x_2} R_x dx_A + \int_{y_1}^{y_2} R_y dy_A + \int_{\theta_1}^{\theta_2} M_{Az} d\theta$$

Em particular, se R_x , R_y e M_{Az} forem constantes:

$$W = R_x \Delta x_A + R_y \Delta y_A + M_{Az} \Delta \theta$$



TQMA para um corpo rígido em movimento plano

Particionando o corpo rígido, tomando o produto vetorial de $(P_i - A)$ pela equação correspondente à segunda lei de Newton para P_i e somando as equações assim obtidas para todos os pontos ($i = 1, \dots, n$):

$$\underbrace{\sum_i (P_i - A) \wedge m_i \vec{a}_i}_{\textcircled{1}} = \underbrace{\sum_i (P_i - A) \wedge \vec{F}_i}_{\vec{M}_A} + \underbrace{\sum_i \sum_{j \neq i} (P_i - A) \wedge \vec{f}_{ij}}_{\vec{0}}$$

Tomando um *polo A solidário ao corpo rígido* e usando a equação do *campo de acelerações para movimento plano*, o termo $\textcircled{1}$ se simplifica para:

$$\begin{aligned} \textcircled{1} &= \sum_i (P_i - A) \wedge m_i \left[\vec{a}_A + \vec{\alpha} \wedge (P_i - A) - \omega^2 (P_i - A) \right] \\ &= \underbrace{\left[\sum_i m_i (P_i - A) \right]}_{m(\mathbf{G} - A)} \wedge \vec{a}_A + \underbrace{\sum_i m_i (P_i - A) \wedge [\vec{\alpha} \wedge (P_i - A)]}_{\textcircled{2}} \end{aligned}$$

TQMA para um corpo rígido em movimento plano

Para simplificar o termo $\mathbf{2}$, convém adotar as representações na base $(\hat{i}, \hat{j}, \hat{k})$ para os vetores $(P_i - A) = (x_i \hat{i} + y_i \hat{j})$ e $\vec{\alpha} = \alpha \hat{k}$, resultando em:

$$\mathbf{2} = \sum_i m_i (x_i \hat{i} + y_i \hat{j}) \wedge \left[\alpha \hat{k} \wedge (x_i \hat{i} + y_i \hat{j}) \right] = \underbrace{\left[\sum_i m_i (x_i^2 + y_i^2) \right]}_{J_{Az}} \alpha \hat{k}$$

O termo identificado como J_{Az} é o *momento de inércia* do corpo com respeito ao eixo Az , passante pelo polo e *ortogonal ao plano de movimento*.

Assim, a expressão do *teorema da quantidade de movimento angular* para um *corpo rígido em movimento plano* com polo A solidário ao corpo é:

$$m(\mathbf{G} - \mathbf{A}) \wedge \vec{a}_A + J_{Az} \vec{\alpha} = \vec{M}_A$$

O primeiro termo da equação acima será nulo se $A = G$, se $\vec{a}_A = \vec{0}$ ou se os vetores \vec{a}_A e $(G - A)$ forem paralelos.

Quantidade de movimento angular – corpo rígido em movimento plano

A própria expressão da quantidade de movimento angular de um *corpo rígido em movimento plano* pode ser simplificada adotando um *polo A solidário ao corpo* e usando a equação do *campo de velocidades*:

$$\begin{aligned}\vec{H}_A &= \sum_i (\mathbf{P}_i - \mathbf{A}) \wedge m_i \vec{v}_i = \sum_i m_i (\mathbf{P}_i - \mathbf{A}) \wedge [\vec{v}_A + \vec{\omega} \wedge (\mathbf{P}_i - \mathbf{A})] \\ &= \underbrace{\left[\sum_i m_i (\mathbf{P}_i - \mathbf{A}) \right]}_{m(\mathbf{G} - \mathbf{A})} \wedge \vec{v}_A + \underbrace{\sum_i m_i (\mathbf{P}_i - \mathbf{A}) \wedge [\vec{\omega} \wedge (\mathbf{P}_i - \mathbf{A})]}_{J_{Az} \vec{\omega}}\end{aligned}$$

$$\vec{H}_A = m(\mathbf{G} - \mathbf{A}) \wedge \vec{v}_A + J_{Az} \vec{\omega}$$

Assim, escolhido *polo A solidário ao corpo*, as *propriedades inerciais* de um *corpo rígido em movimento plano* são caracterizadas por sua massa m , pela posição $(\mathbf{G} - \mathbf{A})$ do seu centro de massa, e pelo *momento de inércia* J_{Az} .

Perguntas?

reorsino@usp.br

