

desprezando a resistência do ar e o atrito entre o bloco e oplano, e a mesae o plano.

coordenadas:

sixo no plano inclinado

sixo na mesa

plano inclinado: rp=Ses

bloco: Tb/p = xî

î = costês + sintêu

velocidades:

$$\overrightarrow{U}_{p} = \hat{S} \hat{e}_{S} , \quad \overrightarrow{U}_{p}^{2} = \hat{S}^{2}$$

$$\overrightarrow{U}_{b} = (\dot{s} + \dot{x} \cos \theta) \hat{e}_{s} + \dot{x} \sin \theta \hat{e}_{u}, \quad U_{b}^{2} = \dot{s}^{2} + \dot{x}^{2} + 2\dot{s}\dot{x} \cos \theta$$

Há duas coordenadas generalizadas: (S,X)

$$E_{c} = \frac{M}{2}U_{p}^{2} + \frac{M}{2}U_{b}^{2} = \frac{M}{2}\dot{s}^{2} + \frac{M}{2}(\dot{s}^{2} + \dot{x}^{2} + 2\dot{s}\dot{x}\cos\theta)$$

U=mgxsint 2 equações de Lagrange:

$$\frac{d}{dt}\left(\frac{\partial Ec}{\partial \dot{s}}\right) - \frac{\partial Ec}{\partial s} + \frac{\partial U}{\partial s} = 0 \implies (M+m)\dot{s} + m\ddot{x}\cos\theta = 0$$

$$\frac{d}{dt}\left(\frac{\partial E_c}{\partial \dot{x}}\right) - \frac{\partial E_c}{\partial x} + \frac{\partial U}{\partial x} = 0 \implies$$

 $s \cos \theta + x = -g \sin \theta$

1 sistema linear para as variáveis 3, X

$$\ddot{S} = \frac{\begin{vmatrix} 0 & m\cos\theta \\ -g\sin\theta & 1 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} M+m & m\cos\theta \\ \cos\theta & 1 \end{vmatrix}} = \frac{mg\sin\theta\cos\theta}{M+m\sin^2\theta} \qquad (\ddot{s}e\ddot{x})$$

$$\ddot{X} = \frac{\begin{vmatrix} M+m & 0 \\ \cos\theta & -g\sin\theta \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} M+m & m\cos\theta \\ \cos\theta & 1 \end{vmatrix}} = \frac{(M+m)g\sin\theta}{M+m\sin^2\theta}$$

MULTIPLICADORES DE LAGRANGE

As forças de ligação (tensão numa corda, reação normal, atrito estático) não entram nas equações de Lagrange. A cada ligação está asociada uma função: $fi(q_1,q_2,...,q_n) = constante$ que permite reduzir o número de gravs de liberdade.

Quando for necessário calcular a força de ligação Fi associada à condição fi = constante, usa-se o método dos multiplicadores de Lagrange:

(i) não se usa fi=constante para reduzir o número de gravs de liberdade (admitem-se 9,,92,...,9, independentes).

(ii) em cada equação de Lagrange, acrescentase um termo λ<u>idfi</u> = componente j da força (modq; mento) de ligação i.

$$\frac{d}{dt}\left(\frac{\partial E_c}{\partial \dot{q}_j}\right) - \frac{\partial E_c}{\partial q_j} + \frac{\partial U}{\partial q_j} - \lambda_i \frac{\partial f_i}{\partial \dot{q}_j} = Q_j \qquad j = 1, 2, ..., n$$

λi=multiplicador de Lagrange.

(iii) Resolven-se as equações de Lagrange, junto com fi=const, pare enkontrar rie 9; (j=1,2,..,n)

Exemplo. Resolver o exemplo anterior, do plano indinado e o bloco, admifindo coeficientes de atrito cinético UI, entre o bloco e o plano, e M2, entre o plano e a mesa.

Resolução. Haverá duas forças generalizadas: atrito entre o bloco e oplano e entre o plano e amesa. Mas essas forças dependem de duas forças de ligação: reação normal no bloco (Ri) e no plano (R2) (com plano) (com a mesa) sem essas duas ligações, o bloco podería andar

y The X

na direção y e o plano na direção $u: \vec{r}_p = S\hat{e}_s + U\hat{e}_u$ $\vec{r}_{b/p} = x\hat{i} + y\hat{j}$ $\vec{r}_{a} = x\hat{i} + y\hat{j}$

 $\vec{r}_b = \chi \hat{c} + y \hat{j} + S \hat{e}_s + u \hat{e}_a$

î=costês+sinten, ĵ=-sintes+costên

 $= r_b = (s + x\cos\theta - y\sin\theta)\hat{e}_s + (u + x\sin\theta + y\cos\theta)\hat{e}_k$

Consideram-se 4 coordenades: (x,y,s,u)

e 4 velocidades: (vx,vy,vs,vu)=(x,y,s,u)

Há duas condições de ligação:

f₁ = y = constante, f₂ = u = constante com dois multiplicadores de Lagrange, R₁ e R₂ As componentes das forças de ligação são:

 $R_i \frac{\partial f_i}{\partial y} = R_i$, $R_i \frac{\partial f_i}{\partial x} = R_i \frac{\partial f_i}{\partial s} = R_i \frac{\partial f_i}{\partial u} = O\left(= 7R_i = reagao\right)$

 $\begin{array}{c} R_2 \frac{\partial f_2}{\partial u} = R_2 , R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial y} = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial 5} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}{\partial x} = 0 \\ \end{array} \begin{array}{c} R_2 = R_2 \frac{\partial f_2}$

As duas forças não conservativas são: (Fi = M,R,î, afvando na posição: Tb/p = Xî+yî [F2=-M2R2ês, aplicada em: Pp = Sês + Uêu As quatro componentes dessas forças são: $\begin{cases} Q_{1x} = \overrightarrow{F_{1}} \cdot \frac{\partial \Gamma_{b/p}}{\partial x} = \mathcal{U}_{1}R_{1} & Q_{1y} = \overrightarrow{F_{1}} \cdot \frac{\partial \overrightarrow{\Gamma_{b/p}}}{\partial y} = 0 & Q_{1s} = Q_{1x} = 0 \end{cases}$ $Q_{2s} = \overrightarrow{F_{2}} \cdot \frac{\partial \overrightarrow{\Gamma_{p}}}{\partial s} = -\mu_{2}R_{2} \quad Q_{2u} = \overrightarrow{F_{2}} \cdot \frac{\partial \overrightarrow{\Gamma_{p}}}{\partial u} = 0 \quad Q_{2x} = Q_{2y} = 0$ Resolução das equações de Lagrange no Maxima gradef(x,t,vx)\$ de finição das velocidades generalizadas gradef(y,t,vy)\$ gradef(s,t,vs)\$ gradef (u,t,vu)\$ gradef (vx,t,ax)\$ definição das acelerações generalizadas gradef(vy,t,ay)\$ gradef (vs,t,as)\$ grader (vu,t,au)\$ vetores posição do plano e o bbco, no referencial (Es, Eu) rp: [s, u]\$ rb: [s+x*cos(q)-y*sin(q), u+x*sin(q)+y*cos(q)]\$ up: diff(rp,t); Ly [US, VW] (Up) vb: diff(rb,t); [-sin(a) vy + cos(a) vx+vs, cos(a) vy+sin(a) vx+vu] Ec: M*(up.up)/2+m*trigsimp(ub.ub)/2; A energia potencial gravitica depende das coardenades Eu do plano e do bloco:

 $U: M \times g \times rp[2] + m \times g \times rb[2];$ Equações de Lagrange:
eq1: diff(diff(Ec, vx))t)-diff(Ec, x)+diff(U,x)=mu1*R1; eq2: diff(diff(Ec, vy), t) - diff(Ec, y) + diff(yy) - R1 = 0;eg3:diff(diff(Ec, US),t)-diff(Ec,S)+diff(U,S)=-mU2*R2 eg4: diff(diff(Ec,vu),t)-diff(Ec,u)+diff(y,u)-R2=0; Substituem-se y, u, vy, vu, ay, au, usando as condi-ções de ligação: subst([ay=0,au=0],[eq1,eq2,eq3,eq4]); E resolve-se para encontrar R1, R2, axe as: trigsimp(solve(%,[R1,R2,ax,as])); Solveas: $R_1 = \frac{(\mu_2 \sin\theta + \cos\theta) M}{M + ((1-\mu_1\mu_2)\sin^2\theta - (\mu_1 + \mu_2)\sin\theta\cos\theta) m} mg$ $R_2 = \frac{M}{M + ((-\mu_1 \mu_2) \sin^2 \theta - (\mu_1 + \mu_2) \sin \theta \cos \theta)m} (M + m)g$ $\alpha_{x} = -\frac{\left(\left(1-\mu_{1}\mu_{2}\right)\sin\theta - \left(\mu_{1}+\mu_{2}\right)\cos\theta\right)\left(M+m\right)}{M+\left(\left(1-\mu_{1}\mu_{2}\right)\sin^{2}\theta - \left(\mu_{1}+\mu_{2}\right)\sin\theta\cos\theta\right)m}$

 $a_s = \frac{((1-\mu_1\mu_2)\sin\theta\cos\theta + (\mu_1+\mu_2)\sin^2\theta - \mu_1)m - (M+m)\mu_2}{M + ((1-\mu_1\mu_2)\sin^2\theta - (\mu_1+\mu_2)\sin\theta\cos\theta)m}$ Observe-se que, com $\mu_1 = \mu_2 = 0$, $\alpha_x \in \alpha_s$ são as mesmas expressões obtidas no exemplo anterior.