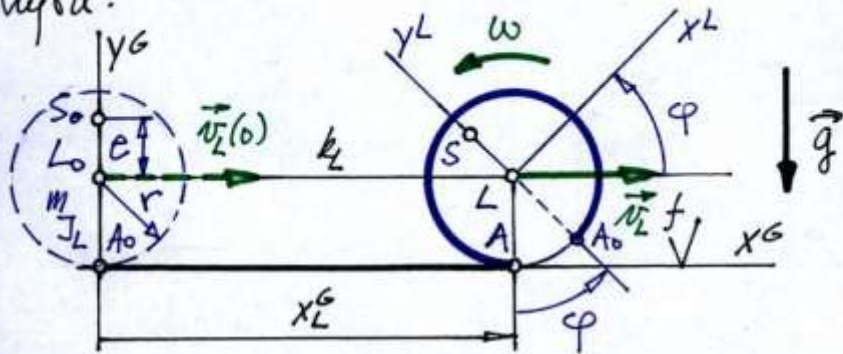


Příklad 11.2. Dynamika valivého pohybu.



Nevyvážený váleček se valí po vodorovné rovině bez odporu proti valení pod vlivem tíhové síly.

- Dáno:
- rozměry r , e válečku;
 - hmotnost m válečku;
 - moment setravnosti J_L válečku k ose procházející bodem L ;
 - koeficient f adheze mezi válcem a podlahou;
 - počáteční rychlost $v_L(0)$ bodu L .

Určete závislost $v_L(x_L^G)$ rychlosti v_L bodu L

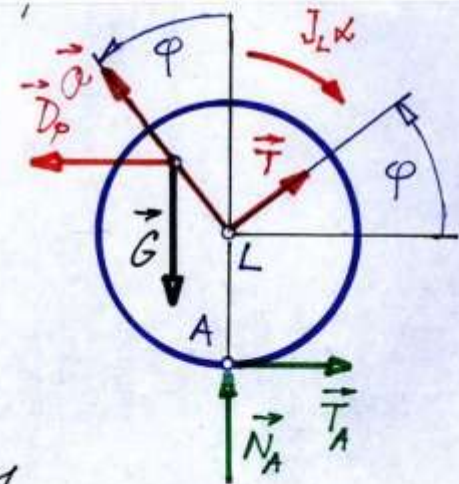
váleček na globální poloze x_L^G bodu L 11-2.1

A. metodou polýbových rovnic,
B. použitím zákona zachování mech. energie,
a rozhodněte, zda je splněna silová podmínka valení.

Rašení A.

Uvolníme váleček v obecné poloze.

Aktuální síla je vyznačena červeně, reakce zeleně a dynamické účinky černě.



Složkové rovnice dynamického rovnováží napíšeme ve směrech x^G, y^G globálního SS a momentovou rovnici k bodu L .

Dostaneme

$$x^G: T_A - D_p - G \sin \varphi + T \cos \varphi = 0, \quad (1)$$

$$\gamma^6: -G + N_A + O \cos \varphi + T \sin \varphi = 0, \quad (2)$$

$$\hat{L}: G \sin \varphi + T_A r + D_p e \cos \varphi - J_L \alpha = 0. \quad (3)$$

Dále specifikujeme síly. Platí

$$G = N_{\text{up}}, \quad D_p = m a_L, \quad (4, 5)$$

$$O = m e \omega^2, \quad T = m e \alpha. \quad (6, 7)$$

Přidáme kinematické rovnice.

Kinematická podmínka rovnosti odvalených oblouků dráhy

$$x_L^6 = r(2\pi - \varphi). \quad (8)$$

Derivací podle času dostaneme vztah

$$v_L = -r\omega \quad (9)$$

mezi rychlostí brzy L a úhlovou rychlostí tělesa. Nakonec pro zrychlení a úhlové zrychlení použijeme vztahy

$$a_L = \frac{1}{2} \frac{dv_L^2}{dx_L^6} \quad (10)$$

a po derivaci (9)

$$a_L = -r\alpha. \quad (11)$$

Inventura: Naznačme v rovnici

jsou $D_p, O, T, \varphi, G, T_A, N_A, a_L, \omega, \alpha, x_L^6, v_L$, celkem 12. Rovnic je 11, což je v pořádku, neboť 11 neznámých vyjde jako funkce 12., v našem případě x_L^6 .

Matematické řešení

Z rovnice (1) vypočteme T_A

$$T_A = D_p + O \sin \varphi - T \cos \varphi, \quad (12)$$

dosadíme do (3) a upravíme

$$G \sin \varphi + D_p(r + e \cos \varphi) + O r \sin \varphi - T r \cos \varphi - J_L \alpha = 0. \quad (13)$$

Do rovnice (13) nyní dosadíme za specifikované síly. Dostaneme

$$m g \sin \varphi + m a_L(r + e \cos \varphi) + m e \omega^2 r \sin \varphi - (m e r \cos \varphi + J_L) \alpha = 0. \quad (14)$$

Nyní z (9) a (11) vypočteme w a x a dosadíme do (14) s výsledkem

$$mg \sin \varphi + m a_L \left(r + 2e \cos \varphi + \frac{J_L}{mr} \right) + m e \frac{v_L^2}{r} \sin \varphi = 0,$$

takže po krácení m máme

$$\left(r + 2e \cos \varphi + \frac{J_L}{mr} \right) a_L + \frac{e}{r} \sin \varphi v_L^2 = -g \sin \varphi. \quad (15)$$

Protože z (8)

$$\varphi = 2\pi - \frac{x_L^c}{r}$$

bude

$$\sin \varphi = -\sin \frac{x_L^c}{r}, \quad \cos \varphi = \cos \frac{x_L^c}{r}$$

a po dosazení z (10) přejde (15) na tvar

$$\left(r + 2e \cos \frac{x_L^c}{r} + \frac{J_L}{mr} \right) \frac{dv_L^2}{dx_L^c} - 2 \frac{e}{r} \sin \frac{x_L^c}{r} v_L^2 = -2ge \sin \frac{x_L^c}{r}.$$

Substitucemi

$$v_L^2 = z, \quad \frac{x_L^c}{r} = u, \quad dx_L^c = r du$$

dostaneme nakonec

$$\left(1 + 2 \frac{e}{r} \cos u + \frac{J_L}{mr^2} \right) \frac{dz}{du} - 2 \frac{e}{r} \sin u \cdot z = -2ge \sin u, \quad (16)$$

což je diferenciální rovnice 1. řádu pro $z = z(u)$.

Označíme-li nyní koeficient u dz/du

$$F(u) = 1 + 2 \frac{e}{r} \cos u + \frac{J_L}{mr^2} \quad (17)$$

je zřejmé, že levá strana rovnice

$$(16) \text{ je } \frac{d}{du} [F(u) \cdot z(u)],$$

takže se snadno separuje do tvaru

$$d[F(u) \cdot z(u)] = -2ge \sin u du. \quad (18)$$

Vzhledem k zadání počáteční podmínce pro $x_L^c = 0$, tj. pro $u = 0$, je $z(0) = v_L^2(0)$ a integrál separované rovnice (18) můžeme

zapsat jako

$$\frac{F(u)z(u)}{F(0)z(0)} = 2ge \int_0^u \sin u du.$$

Řešení pak je

$$F(u)z(u) - F(0)z(0) = 2ge(1 - \cos u),$$

neboli, vzhledem k substitucím,

$$\left(1 + 2\frac{e}{r} \cos \frac{x_L^c}{r} + \frac{J_L}{mr^2}\right) v_L^2 =$$

$$= \left(1 + 2\frac{e}{r} + \frac{J_L}{mr^2}\right) v_L^2(0) + 2ge\left(1 - \cos \frac{x_L^c}{r}\right).$$

Odtud již počítáme finální výsledek

$$v_L(x_L^c) = \sqrt{\frac{\left(1 + 2\frac{e}{r} + \frac{J_L}{mr^2}\right) v_L^2(0) + 2ge\left(1 - \cos \frac{x_L^c}{r}\right)}{1 + 2\frac{e}{r} \cos \frac{x_L^c}{r} + \frac{J_L}{mr^2}}}.$$

Při řešení B s použitím zákona zachování mechanické energie

bude hlavní rovnice

DYN-11-2.4

$$K_0 + V_0 = K + V \quad (19)$$

aplikovaná na výchozí a průběžný stav podle zadávaného obrátku. V průběžném stavu je podle Königovy věty kinetická energie

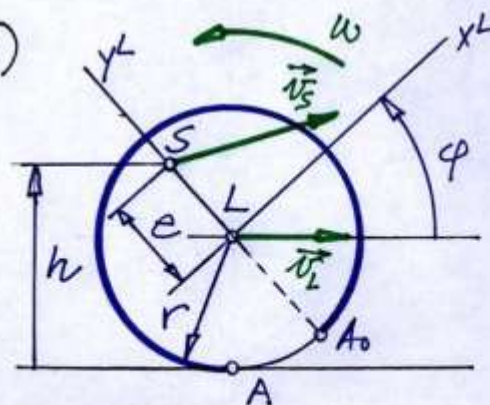
$$K = \frac{1}{2} m v_S^2 + \frac{1}{2} J_S \omega^2, \quad (20)$$

kde v_S je rychlost těžiště a J_S moment setrvačnosti k ose procházející těžištěm tělesa. Potenciální energie v průběžném stavu je

$$V = mgh, \quad (21)$$

kde h je výška těžiště S tělesa nad rovinou,

$$h = r + e \cos \varphi.$$



Z transformací rovnice tělesa psané pro bod S

$$\mathbf{r}_S^G = \mathbf{r}_L^G + \mathbf{J}^{GL} \mathbf{r}_S^L$$

derivacímu dostaneme

$$\mathbf{v}_S^G = \dot{\mathbf{r}}_S^G = \dot{\mathbf{r}}_L^G + \dot{\mathbf{J}}^{GL} \mathbf{r}_S^L = \mathbf{v}_L^G + \dot{\mathbf{J}}^{GL} \mathbf{r}_S^L$$

a po dosazení za vektorů a matici

$$\begin{bmatrix} v_{sx} \\ v_{sy} \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} v_L \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -\sin\varphi & -\cos\varphi & 0 \\ \cos\varphi & -\sin\varphi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ e \\ 0 \end{bmatrix} \dot{\varphi}$$

Odtud

$$v_{sx} = v_L - e \cos\varphi \omega$$

$$v_{sy} = -e \sin\varphi \omega$$

Pro dosazení do (20) je

$$v_S^2 = v_{sx}^2 + v_{sy}^2 = v_L^2 - 2ev_L\omega\cos\varphi + e^2\omega^2,$$

takže

$$K = \frac{1}{2}m \left[v_L^2 - 2ev_L\omega\cos\varphi + \left(e^2 + \frac{J_S}{m} \right) \omega^2 \right].$$

Nyní dosadíme $z(\varphi)$ za w a podle Steinerovy věty

$$J_S = J_L - me^2.$$

Dostaneme

$$K = \frac{1}{2}m \left(1 + 2\frac{e}{r}\cos\varphi + \frac{J_L}{mr^2} \right) v_L^2.$$

Celková mechanická energie v průběžném stavu je pak

$$K+V = \frac{1}{2}m \left(1 + 2\frac{e}{r}\cos\varphi + \frac{J_L}{mr^2} \right) v_L^2 + mg(r+e\cos\varphi).$$

Pro celkovou mechanickou energii ve měřicím stavu stačí dosadit $\varphi=0$. Pak je

$$K_0 + V_0 = \frac{1}{2}m \left(1 + 2\frac{e}{r} + \frac{J_L}{mr^2} \right) v_L^2(0) + mg(r+e).$$

Z dosazení do (19) pak dostáváme

$$v_L = \sqrt{\frac{\left(1 + 2\frac{e}{r} + \frac{J_L}{mr^2} \right) v_L^2(0) + 2ge(1-\cos\varphi)}{1 + 2\frac{e}{r}\cos\varphi + \frac{J_L}{mr^2}}} \quad (22)$$

stejně jako v řešení A.

Rozhodnout o splnění podmínky
valení (silové) můžeme podle řešení A, protože v řešení B nejsou k dispozici žádné síly.

Dosažením vztahů (5) až (7) a (9) do (12) dostaneme po úpravě

$$T_A = m \left[a_L \left(1 + \frac{e}{r} \cos \varphi \right) + \frac{e}{r^2} v_L^2 \sin \varphi \right].$$

Dosažením (4), (6) a (7) do (2) dostaneme

$$-mg + N_A + me\omega^2 \cos \varphi + m\alpha \sin \varphi = 0$$

a s použitím (9) a (11) můžeme vypočítat

$$N_A = m \left(g + \frac{e}{r} a_L \sin \varphi - \frac{e}{r^2} v_L^2 \cos \varphi \right).$$

Podmínka adheze je

$$|T_A| \leq f N_A,$$

neboli

$$\left| a_L \left(1 + \frac{e}{r} \cos \varphi \right) + \frac{e}{r^2} v_L^2 \sin \varphi \right| \leq f \left(g + \frac{e}{r} a_L \sin \varphi - \frac{e}{r^2} v_L^2 \cos \varphi \right). \quad (23)$$

Zrychlení a_L můžeme vypočítat z (15)

$$a_L = -e \frac{g + \frac{v_L^2}{r}}{r + 2e \cos \varphi + \frac{J_L}{mr}} \sin \varphi$$

a pro v_L máme v důsledku (22).

Dosažením do (23) pak můžeme stanovit interval φ resp. x_L^c , ve kterém případně podmínka adheze splněna není.