

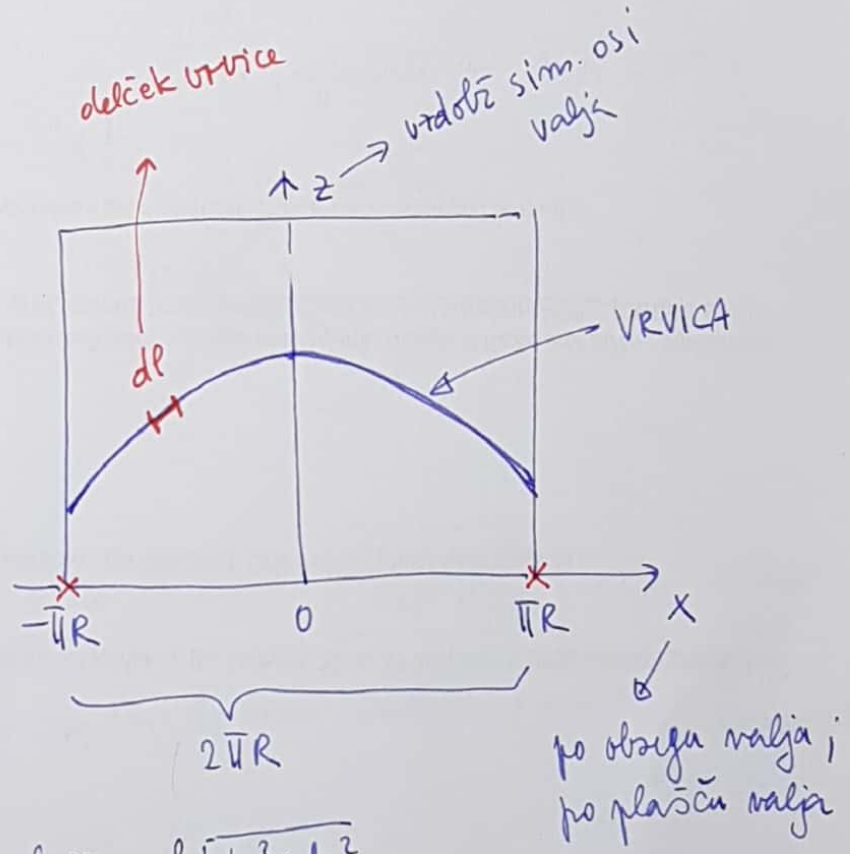
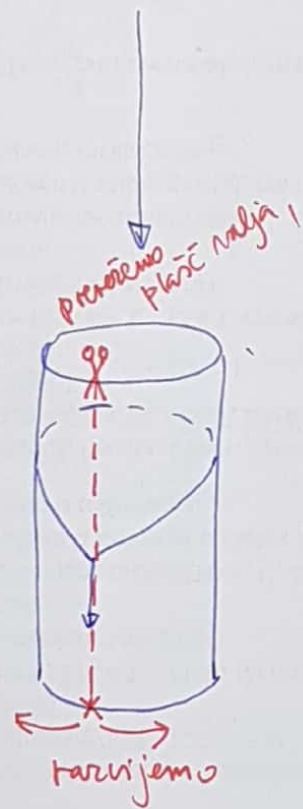


Mejni primer:

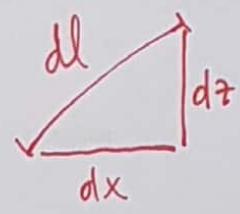
1.) Na vrhu delček vrvice deluje navpično močna sila lepjenja:

$$F_e \leq k \cdot F_L \rightarrow F_e = k \cdot F_L$$

2.) Na vrhu delček vrvice deluje ta sila lepjenja v smeri navpično navzgor (ovrta na rami, ki je nasprotna sili \vec{F}_0 , s katero vlečemo ravnko vzporedno z simetrično osjo valja.



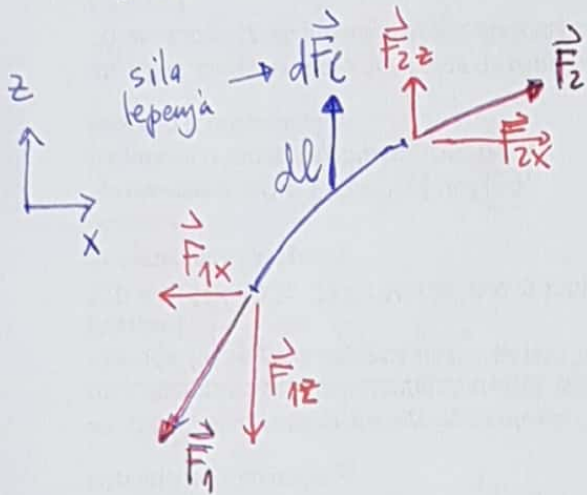
⇒ DOLŽINA VRVICE $L = \int dl = \int \sqrt{dx^2 + dz^2}$
 $= 2 \int_0^{\pi R} \sqrt{1 + \left(\frac{dz}{dx}\right)^2} dx$



iščemo obliko $z(x)$...

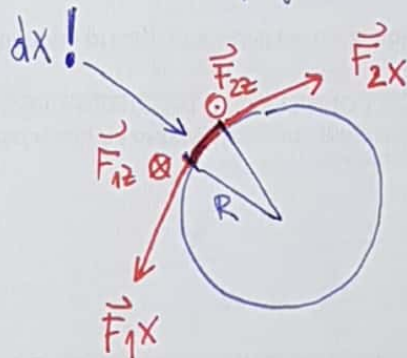
Obliko $z(x)$ bomo dobili kot rešitev diferencialne enačbe, s katero bomo zapisali pogoje za ravnovesje delčka vrvice.

SILE na delček vrvice dl :



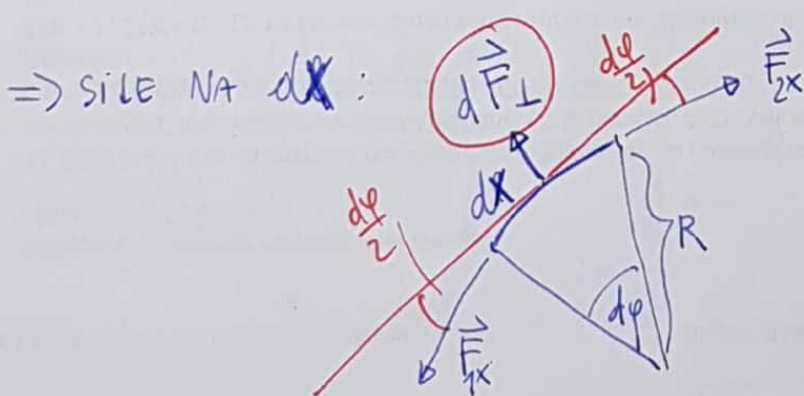
$\vec{F}_1, \vec{F}_2 \rightarrow$ sili, ki delujeta na krajšči dela vrvice dl . Ker ta vrsta v svoji tangentni ravnini \rightarrow tangentni na PLASČ valja; tu pa sta prikazani, kot bi plasč razvili v ravnini

Če bi pogledali na valj z vrha:



A) Ravnovesje sil v x-smerni (po obsegu valja)

Vrvice ne vleče v levo ali desno; $|\vec{F}_{1x}| = |\vec{F}_{2x}| = F_x$ (velikost sile oz x-komponente)
 (sila lepčenja naj ima le smer vzdolž z osi)



$$\vec{F}_{1x} + \vec{F}_{2x} + d\vec{F}_L = 0$$

$$dF_L = 2 \cdot F_x \cdot \sin \frac{d\varphi}{2}$$

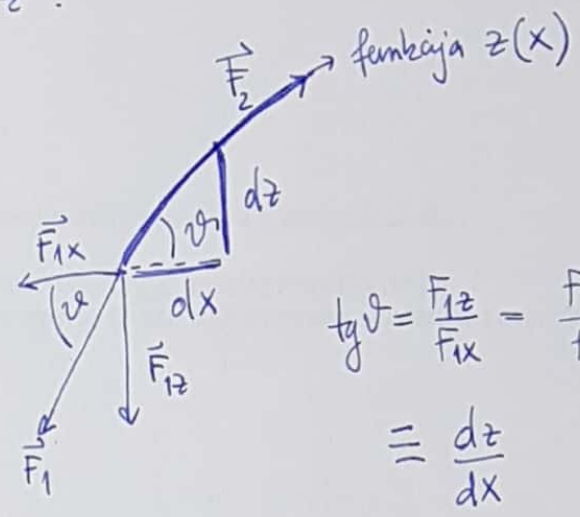
$$dF_L = F_x \cdot d\varphi = F_x \cdot \frac{dx}{R}$$

$$dx = R \cdot d\varphi$$

§) Ravnovesje sil v smeri osi z :

$$F_{1z} = F_{2z} + dF_e$$

$$F_{1z} = F_{1x} \cdot \operatorname{tg} \psi \\ = F_x \cdot \left. \frac{dz}{dx} \right|_x$$



$$\operatorname{tg} \psi = \frac{F_{1z}}{F_{1x}} = \frac{F_{1z}}{F_x} \\ = \frac{dz}{dx}$$

$$F_{2z} = F_x \cdot \left. \frac{dz}{dx} \right|_{x+dx}$$

$$dF_e = k \cdot dF_{\perp} = k \cdot F_x \cdot \frac{dx}{R} = F_{1z} - F_{2z} = F_x \left[\left. \frac{dz}{dx} \right|_x - \left. \frac{dz}{dx} \right|_{x+dx} \right]$$

$$\Rightarrow \frac{\left. \frac{dz}{dx} \right|_{x+dx} - \left. \frac{dz}{dx} \right|_x}{dx} = \boxed{\frac{d^2 z}{dx^2} = -\frac{k}{R}}$$

$$\boxed{z(x) = -\frac{k}{2R} \cdot x^2}$$

(z robnihi pogoji : $z(x=0) = 0$ or $z(x = \pm \pi R) = -\frac{k}{2R} \cdot \pi^2 R^2$)

zatoj lahko izracunamo slobodno vrvice : $\frac{dz}{dx} = -\frac{kx}{R}$

$$L = 2 \int_0^{\pi R} \sqrt{1 + \left(\frac{dz}{dx}\right)^2} dx = 2 \int_0^{\pi R} \sqrt{1 + \left(\frac{kx}{R}\right)^2} dx = \frac{2R}{k} \int_0^{k\pi} \sqrt{1 + t^2} dt =$$

$$= \frac{2R}{k} \cdot \left[k\tilde{u} \sqrt{1 + (k\tilde{u})^2} + \operatorname{arcsinh} k\tilde{u} \right] = \\ = R\pi \sqrt{1 + (k\pi)^2} + \frac{R}{k} \operatorname{arcsinh} k\pi$$

Početni primer

$k \rightarrow 0$ (malo oz. nič trenja)

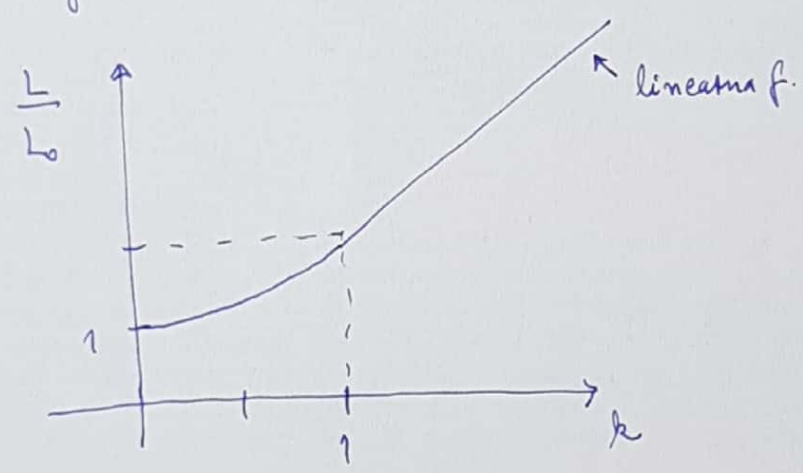
Taylorjev razvoj funkcije $\arcsinh x$ ko $x < 1$

$$\arcsinh x \approx x - \frac{x^3}{6} + \dots$$

$$L \rightarrow R\bar{v} + \frac{R}{k} \cdot k\bar{v} = 2\pi R \text{ (obseg valja)}$$

\rightarrow čim manjši je trenje, tem bližje je L vrednosti $L_0 = 2\pi R$

Večji k :



Kako k in R vplivata na "strmino" oz. nagib ^{uvrca} v navpični smeri:

$$\left| \frac{dz}{dx} \right| = \frac{k}{R} \cdot x \Rightarrow \boxed{\begin{array}{l} \text{večji } k \Rightarrow \text{večja strmina} \\ \text{večji } R \Rightarrow \text{manjša strmina} \end{array}} \text{ tudi } \text{povprečna}$$

Razdalja med najvišjo in najnižjo točko na ^{uvrca}:

$$d = \frac{k}{2R} \cdot \bar{v}^2 \cdot R^2 = \frac{1}{2} k \bar{v}^2 \cdot R$$

"povprečna" strmina: $k_1 = \frac{d}{\pi R} = \frac{1}{2} k \bar{v}$
 \hookrightarrow manjšo vpliva le koef. trenja

