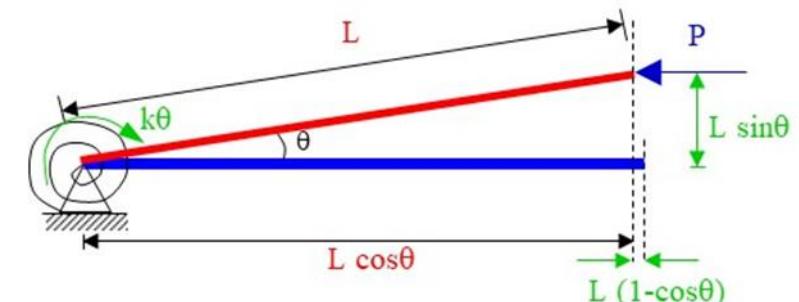


KONSTRUKCIJSKI SUSTAVI SASTAVLJENI OD KRUTIH ŠTAPOVA

Stabilnost konstrukcija

Konstrukcijski sustavi sastavljeni od krutih štapova

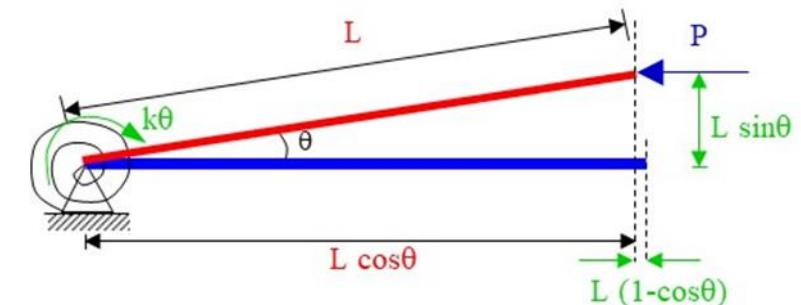
- › Konstrukcija se sastoje od
 - krutih elemenata (štapova beskonačne krutosti)
 - lokaliziranih opruga (točaka koncentrirane elastične deformacije)
 - ležajnih zglobova.
- › Diskretni konstrukcijski sustavi s jednim, dva ili više stupnjeva slobode.
- › **Stupanj slobode** odnosi se na generalizirane koordinate koje predstavljaju broj **neovisnih koordinata** (pomaka ili rotacija) koje je potrebno odrediti kako bi se u cijelosti definirao novi položaj (konfiguracija) sustava.
- › Neovisna se koordinata može mijenjati bez promjene ostalih koordinata.



Konstrukcijski sustavi sastavljeni od krutih štapova

METODE PRORAČUNA

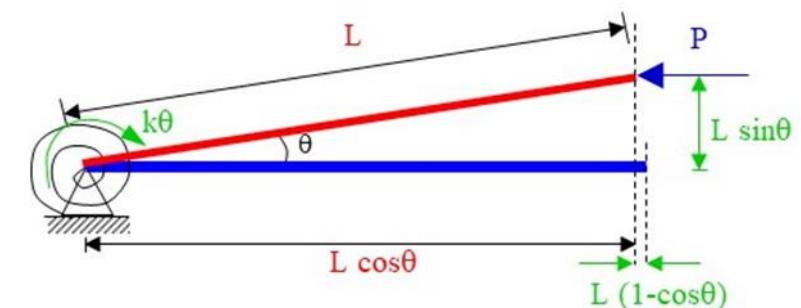
- › Metode proračuna se temelje na statickom pristupu:
 - Konstrukcija je u stanju ravnoteže / mirovanja prije i nakon izvijanja.
- › Uvjet primjene:
 - Vanjske sile su konzervativne (imaju potencijal).
- › Cilj primjene:
 - Predvidjeti oblik gubitka stabilnosti i tome pripadajuće opterećenje.
- › Dva su pristupa:
 - Ravnotežni pristup
 - Energetski pristup.



Konstrukcijski sustavi sastavljeni od krutih štapova

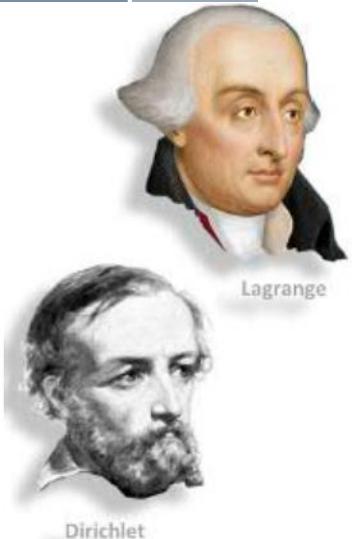
PRINCIJ STATIČKE RAVNOTEŽE

- › Analiziramo oblik ravnoteže idealiziranog sustava.
- › Određujemo opterećenje / veličinu sile pri kojem sustav zauzima blizak ali dovoljno različit oblik ravnoteže.
- › Prepostavljamo male pomake s infinitezimalno malim kutovima zaokreta.

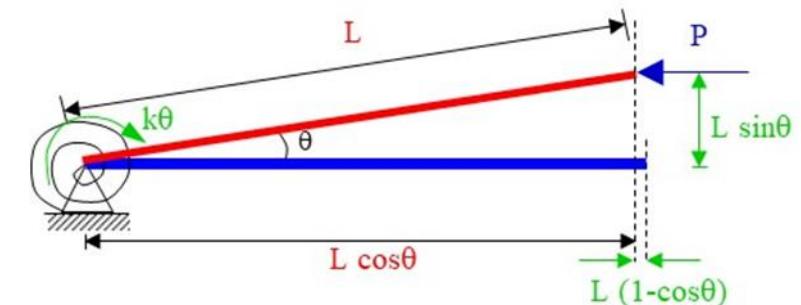


π

Konstrukcijski sustavi sastavljeni od krutih štapova ENERGETSKI PRISTUP



- › Temelji se na principu **minimuma potencijalne energije**:
- › **Lagrange – Dirichletov teorem stabilnosti:**
 - Konzervativni sustav je u položaju stabilne ravnoteže ako i samo ako je veličina ukupne potencijalne energije minimalna u odnosu na susjedna bliska stanja, tj. matematički rečeno – pozitivno definitna.
- › Konzervativni sustav je u stanju ravnoteže ako je akumulirana energija jednaka radu vanjskih sila
 - Zapravo se radi o određivanju graničnog / kritičnog opterećenja pri kojem će odziv sustava prestati biti u položaju stabilne ravnoteže.

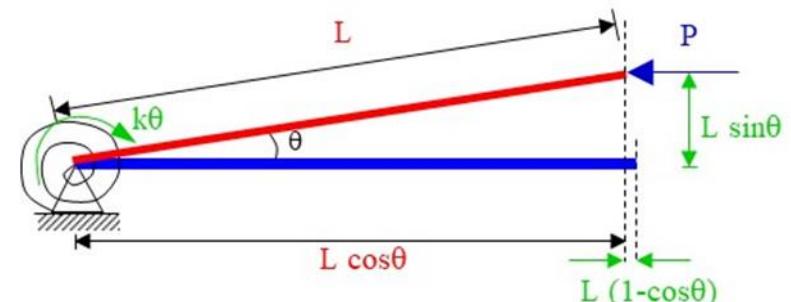


Konstrukcijski sustavi sastavljeni od krutih štapova

ENERGETSKI PRISTUP

- › **Virtualni pomak:** prihvatljivi oblik pomaka koji zadovoljava geometrijske i rubne uvjete sila.
- › **Virtualni rad vanjskih sila:** $\delta W_{ex} = -P\Delta$.
 - Δ – virtualni pomak točke djelovanja vanjske sile (komponenta pomaka u smjeru djelovanja sile),
 - δU – energija deformiranja uslijed unutarnjeg rada.
- › **Princip virtualnog rada:**
$$\begin{aligned}\delta U &= \delta W_{ex} \\ \delta U - \delta W_{ex} &= 0\end{aligned}$$
- › Prirast vanjskog rada na virtualnim pomacima možemo prikazati i promjenom potencijalne energije:

$$\begin{aligned}\delta V &= -\delta W_{ex} \\ \delta(U + V) &= \delta\Pi = 0 \quad \rightarrow \quad U + V = \Pi = \text{const.}\end{aligned}$$



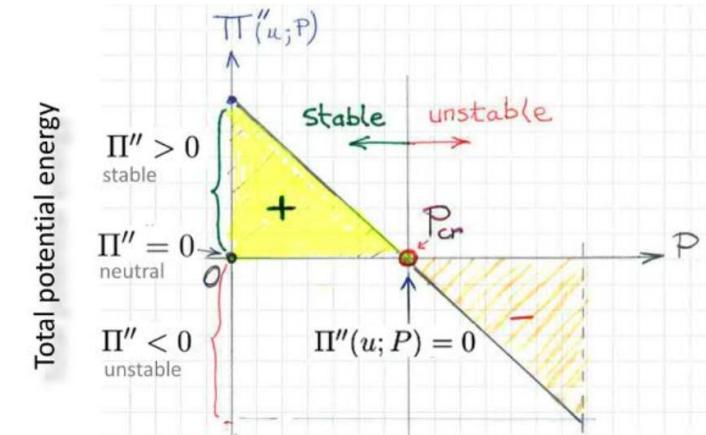
Konstrukcijski sustavi sastavljeni od krutih štapova ENERGETSKI PRISTUP

- › $\Pi = U + V$: ukupni potencijal ili potencijal sustava.
- › Kada je konstrukcijski sustav u stanju statičke ravnoteže, ukupna potencijalna energija sustava poprima stacionarnu vrijednost što znači da je njena prva varijacija jednaka nuli, tj. $\delta\Pi = 0$.

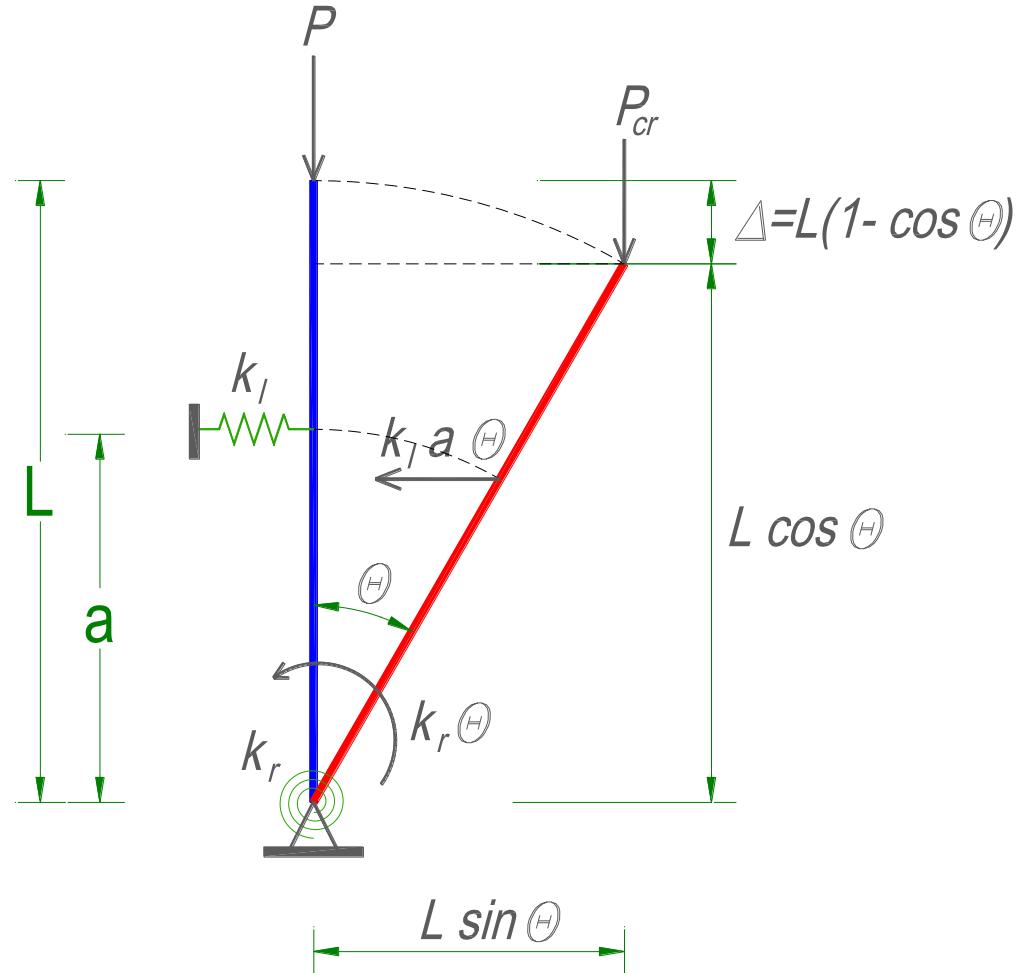
$\delta^2\Pi > 0 \rightarrow \text{stabilna ravnoteža}$

$\delta^2\Pi = 0 \rightarrow \text{indiferentna ravnoteža}$

$\delta^2\Pi < 0 \rightarrow \text{nestabilna ravnoteža}$
(ukupna potencijalna energija idealiziranog sustava prestaje biti pozitivno definitna).

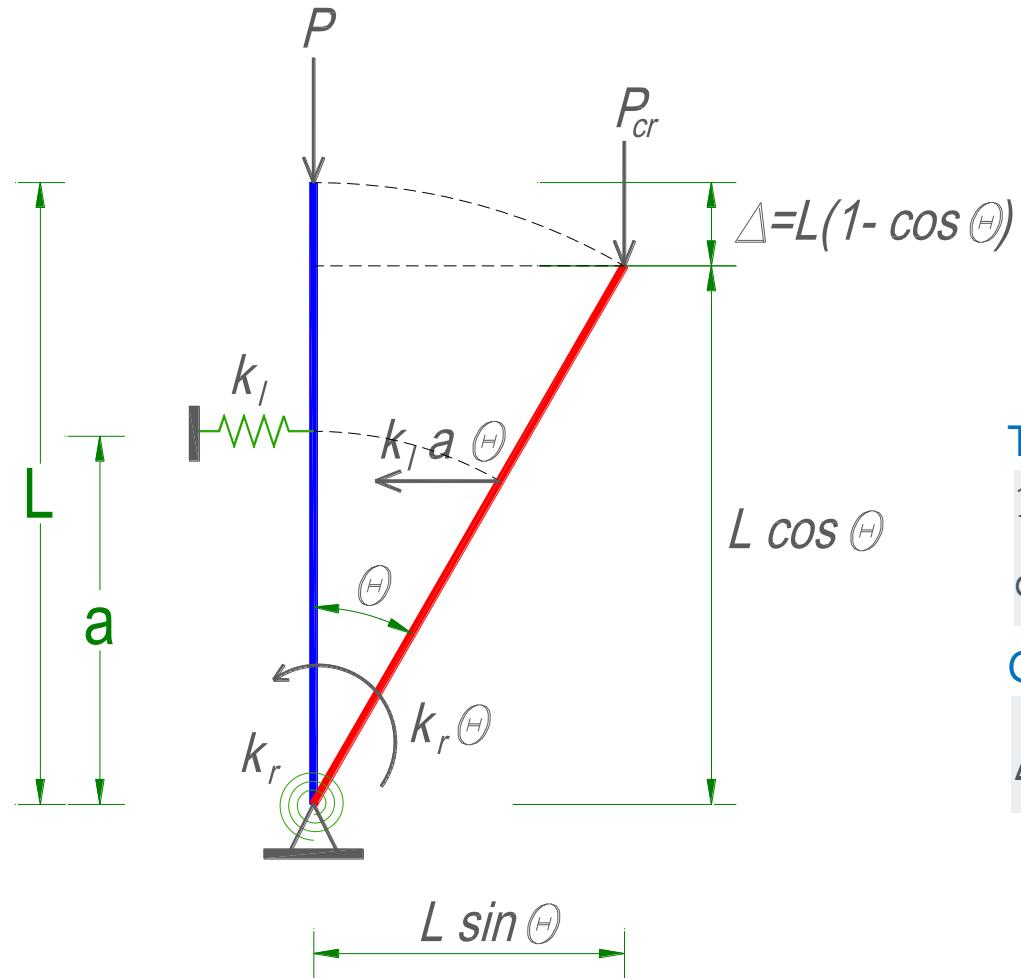


Primjer #1.



- › $P < P_{cr}$: prestankom djelovanja sile, štap se vraća u početni položaj (*reakcijski moment opruga veći je od momenta prevrtanja kojeg proizvodi vanjska sila*);
- › $P > P_{cr}$: narušavanje stanja ravnoteže
→ *slom ili prevrtanje*.
- › Θ — dovoljno mali kut zaokreta.

Primjer #1. *Princip staticke ravnoteze*



› Moment vanjskih sila = moment otpornosti sustava:

$$P_{cr}L\theta = (k_l a\theta)a + k_r\theta$$

$$P_{cr} = \frac{k_l a^2 + k_r}{L}$$

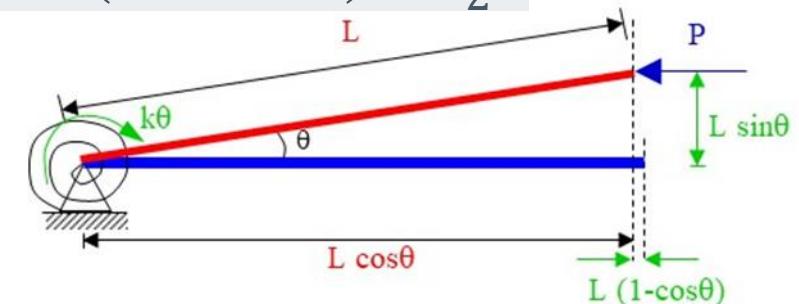
Trigonometrijske transformacije:

$$1 - \cos \alpha = 2 \sin^2 \frac{\alpha}{2}$$

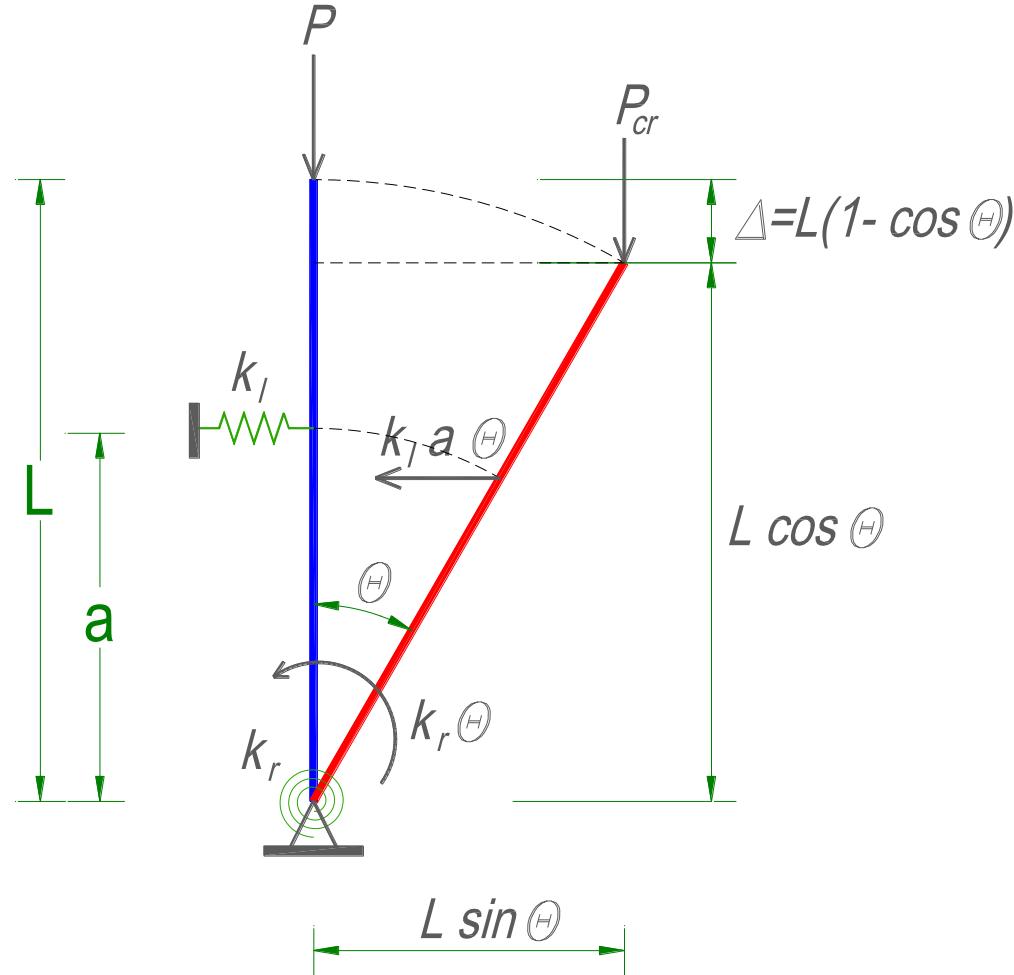
$$\alpha \rightarrow 0: \sin \alpha \approx \alpha \rightarrow 1 - \cos \alpha = 2 \frac{\alpha^2}{4} = \frac{\alpha^2}{2} \text{ ili}$$

Geometrijski red:

$$\Delta = L - L \cos \alpha = L \left(1 - \frac{\alpha^2}{2} + \dots \right) \approx \frac{L \alpha^2}{2}$$



Primjer #1. Energetski pristup – 1.put



› Princip virtualnih pomaka:

Ako sustavu u stanju ravnoteže pod djelovanjem vanjskih sila zadamo virtualni pomak (pomak kompatibilan s rubnim uvjetima), ukupan rad sila mora biti jednak nuli.

- Rekonstrukcija svih sila sustava
- Zadavanje malog virtualnog pomaka po svakom stupnju slobode
- Izjednačavanje rada s nulom tj.

za virtualni pomak $\theta \rightarrow \delta W_{ex} = \delta U$.

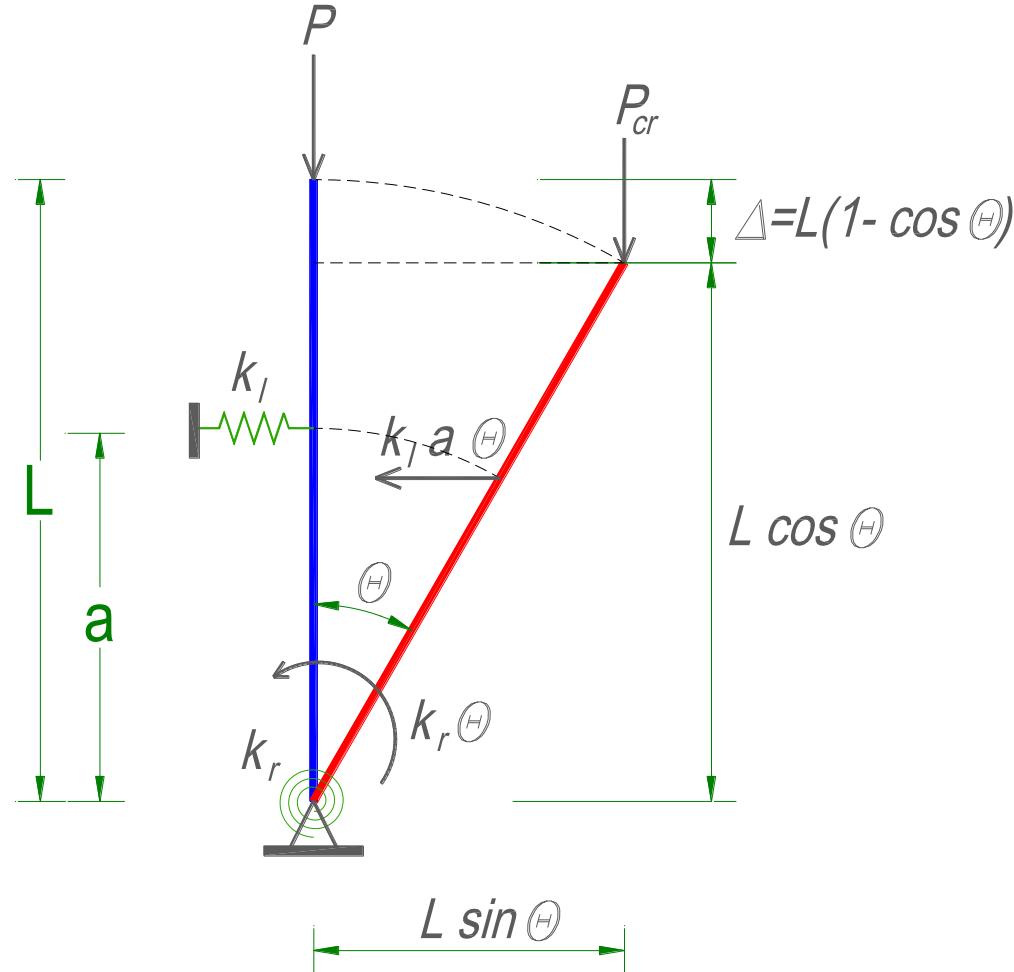
$$\delta W_{ex} = P\Delta = P \frac{L\theta^2}{2}$$

$$\delta U = \frac{1}{2}k_l a^2 \theta^2 + \frac{1}{2}k_r \theta^2$$

$$\frac{1}{2}P_{cr}L\theta^2 = \frac{1}{2}k_l a^2 \theta^2 + \frac{1}{2}k_r \theta^2$$

$$P_{cr} = (k_l a^2 + k_r)/L$$

Primjer #1. *Energetski pristup – 2. put*



› Zakon očuvanja/održanja energije:

Rad vanjskih sila jednak je unutarnjoj energiji sustava.

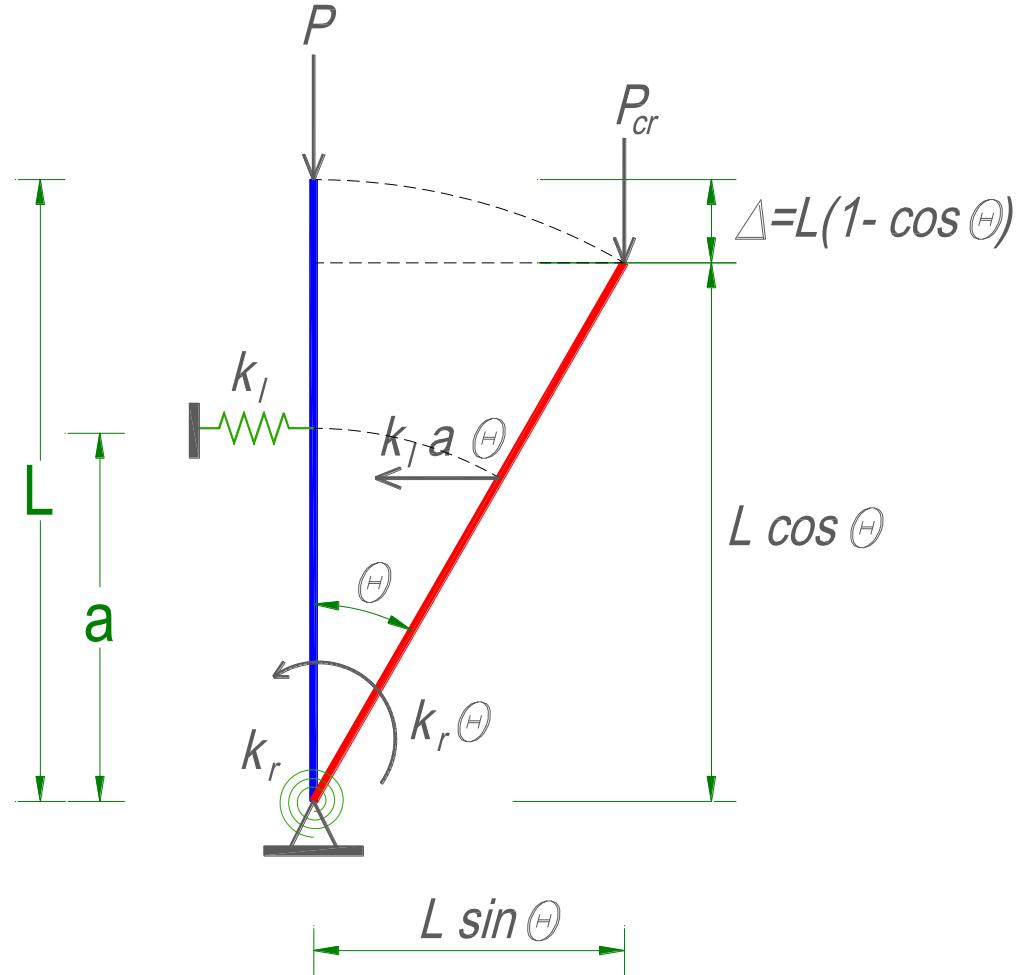
$$W_{ex} = P\Delta = P \frac{L\theta^2}{2}$$

$$W_{in} = \frac{1}{2}k_l a^2 \theta^2 + \frac{1}{2}k_r \theta^2$$

$$\frac{1}{2}P_{cr}L\theta^2 = \frac{1}{2}k_l a^2 \theta^2 + \frac{1}{2}k_r \theta^2$$

$$P_{cr} = (k_l a^2 + k_r)/L$$

Primjer #1. *Energetski pristup – 3. put*



› Princip stacionarne potencijalne energije u stanju statičke ravnoteže:

Potencijalna energija vanjskih sila

$$V = -P\Delta = -P \frac{L\theta^2}{2}$$

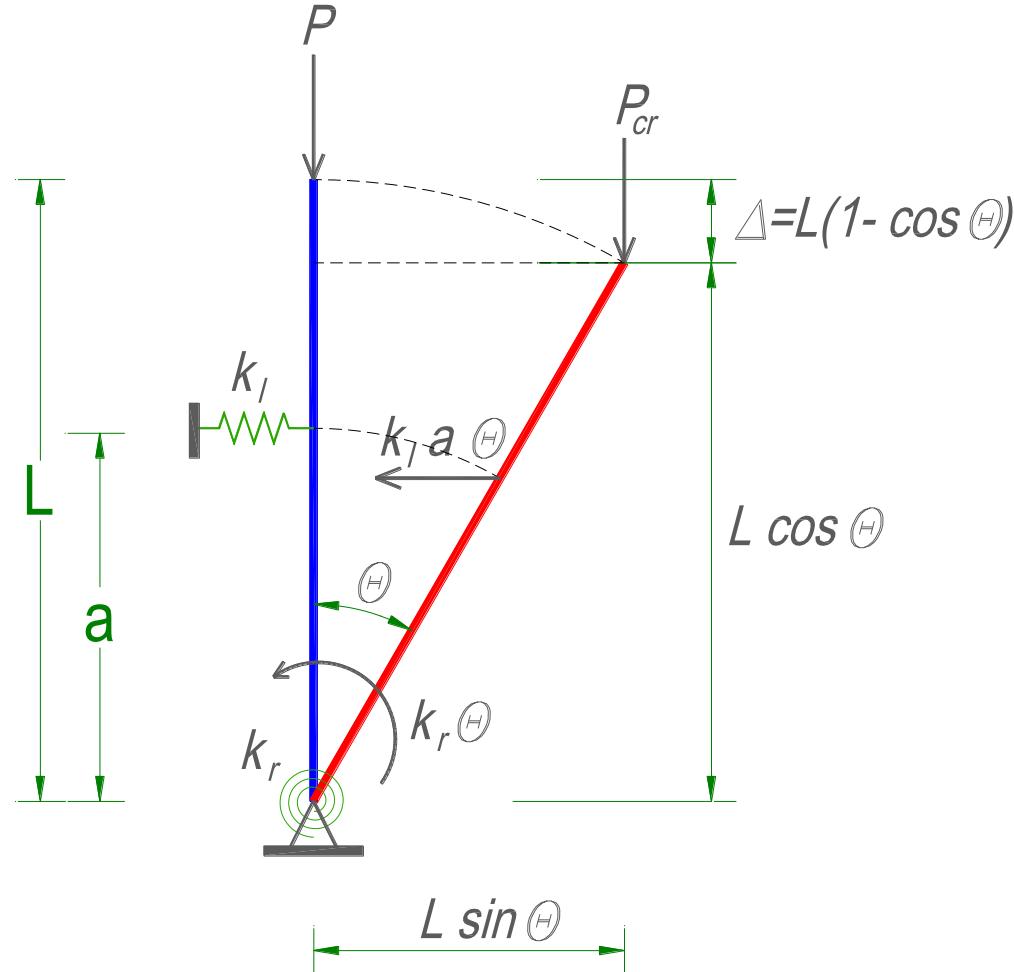
Potencijalna energija unutarnjih sila –energija deformacije opruga (štapovi su kruti i nemaju elastičnu energiju deformacije)

$$U = \frac{1}{2}k_l a^2 \theta^2 + \frac{1}{2}k_r \theta^2$$

Ukupna potencijalna energija sustava: $\Pi = V + U$

$$\Pi = -P \frac{L\theta^2}{2} + \frac{1}{2}k_l a^2 \theta^2 + \frac{1}{2}k_r \theta^2$$

Primjer #1. *Energetski pristup – 3. put*



- Princip stacionarne potencijalne energije u stanju statičke ravnoteže:

$$\Pi = -P \frac{L\theta^2}{2} + \frac{1}{2} k_l a^2 \theta^2 + \frac{1}{2} k_r \theta^2$$

$$\delta\Pi = \frac{\partial\Pi}{\partial\theta} \delta\theta = (-PL\theta + k_l a^2 \theta + k_r \theta) \delta\theta = 0$$

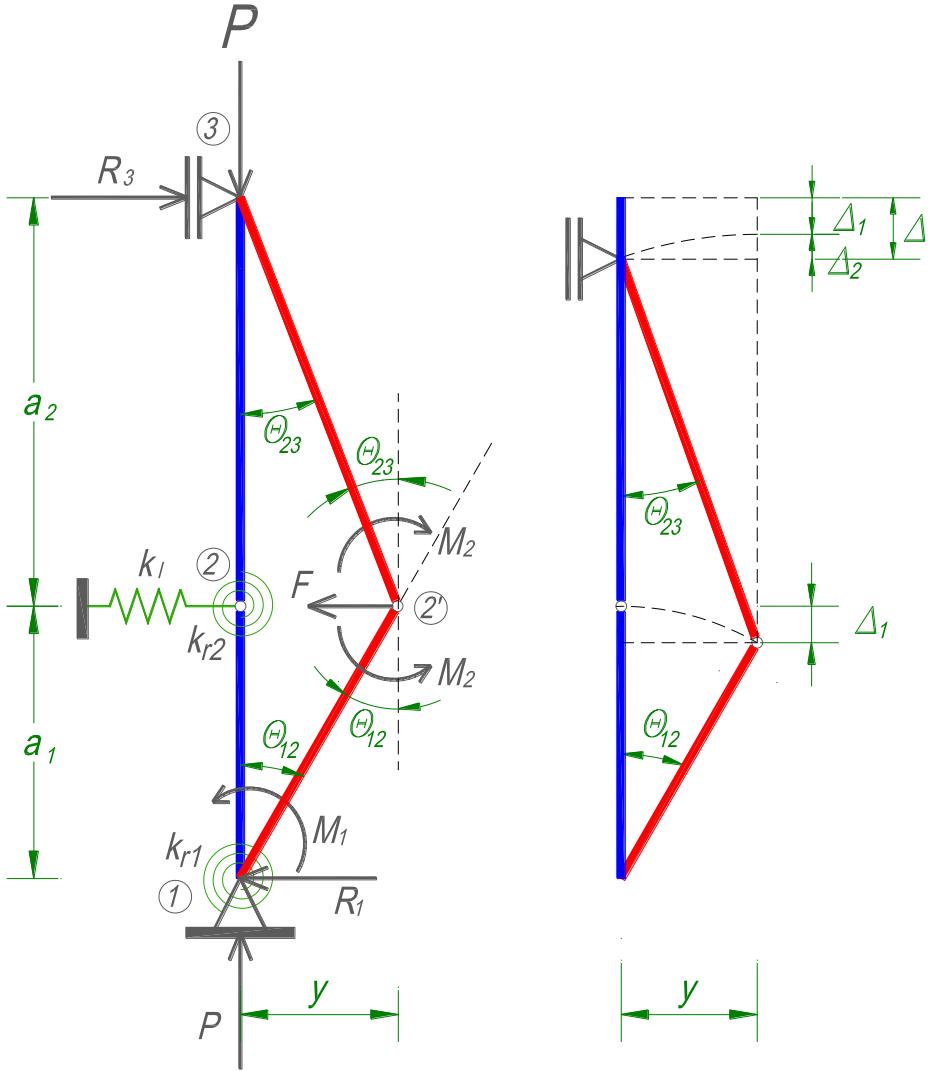
Netrivialno rješenje:

$$-PL\theta + (k_l a^2 + k_r)\theta = 0$$

$$P = P_{cr} = \frac{k_l a^2 + k_r}{L}$$

π

Primjer #2.



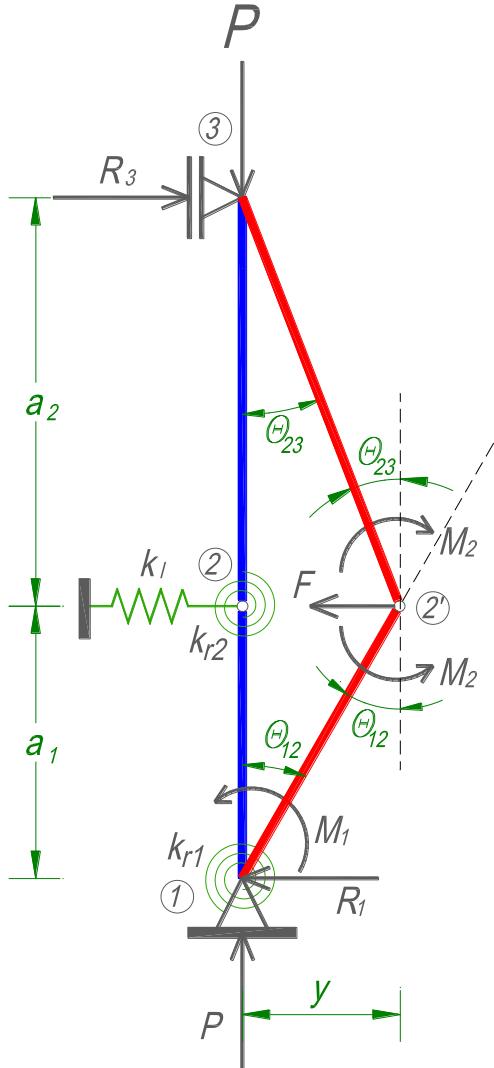
$$L = a_1 + a_2$$
$$F = k_l y$$

$$M_1 = k_{r1} \theta_{12} = k_{r1} \frac{y}{a_1}$$

$$M_2 = k_{r2} \theta_2 = k_{r2} (\theta_{12} + \theta_{23}) = k_{r2} \left(\frac{y}{a_1} + \frac{y}{a_2} \right)$$

$$\Delta = \Delta_1 + \Delta_2 = \frac{a_1}{2} \theta_{12}^2 + \frac{a_2}{2} \theta_{23}^2 = \frac{a_1}{2} \frac{y^2}{a_1^2} + \frac{a_2}{2} \frac{y^2}{a_2^2} =$$
$$= \frac{y^2}{2} \left(\frac{1}{a_1} + \frac{1}{a_2} \right)$$

Primjer #2. *Princip staticke ravnoteze*



$$\sum M_3 = -R_1 L - Fa_2 + M_1 = 0 \rightarrow R_1 = \frac{-Fa_2 + M_1}{a_1 + a_2}$$

$$\sum M_{2'} = -Py - R_1 a_1 + M_1 + M_2$$

$$-Py - \frac{\frac{k_{r1}y}{a_1} - k_l y a_2}{a_1 + a_2} a_1 + \frac{k_{r1}y}{a_1} + \frac{k_{r2}y}{a_1} + k_{r2} \frac{y}{a_2} = 0$$

$$\begin{aligned} Pa_1 a_2 (a_1 + a_2) &= \\ &= k_l a_1^2 a_2^2 - k_{r1} a_1 a_2 - k_{r1} a_2 (a_1 + a_2) + k_{r2} a_2 (a_1 + a_2) + k_{r2} a_1 (a_1 + a_2) \end{aligned}$$

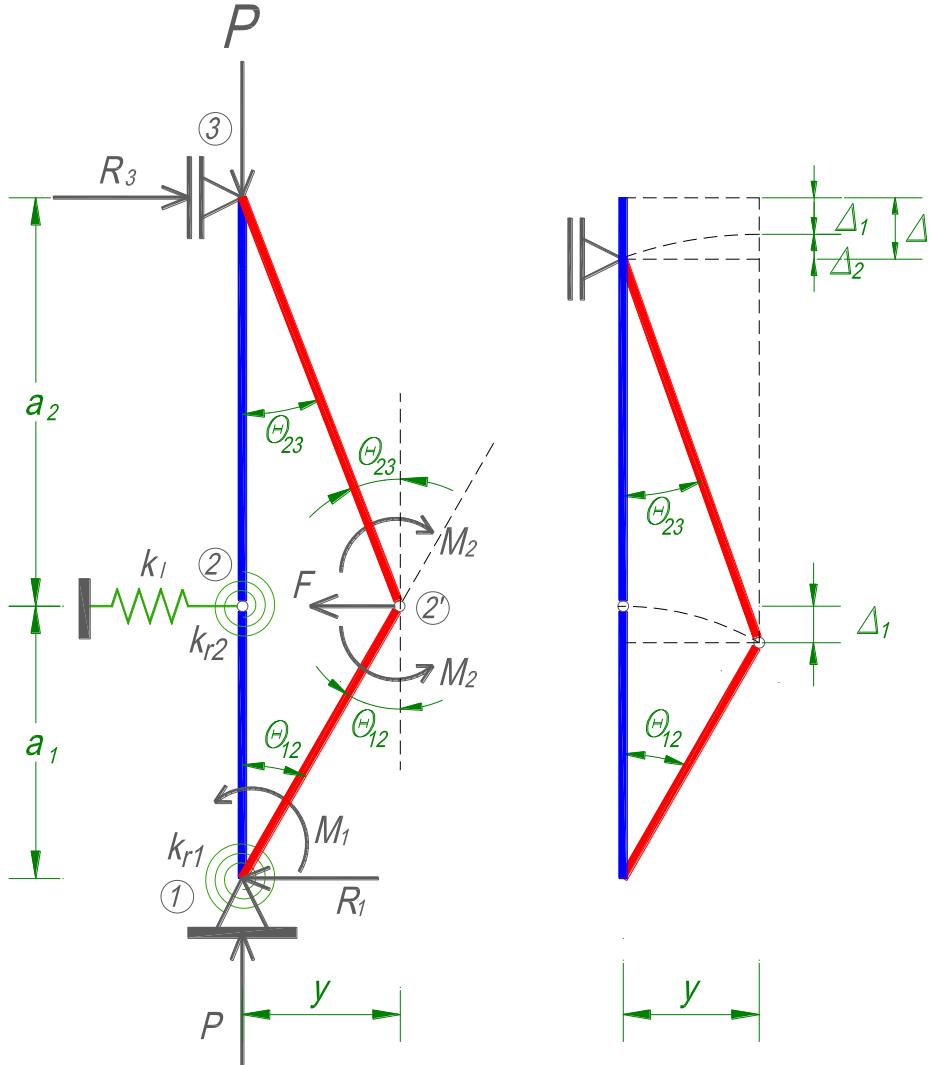
$$Pa_1 a_2 (a_1 + a_2) = k_l a_1^2 a_2^2 + k_{r1} a_2^2 + k_{r2} (a_1 + a_2)^2$$

$$P(a_1 + a_2) = k_l a_1 a_2 + k_{r1} \frac{a_2}{a_1} + k_{r2} \frac{(a_1 + a_2)^2}{a_1 a_2}$$

Za npr. $a_1=a_2=a$: $P_{cr} = \frac{k_l a^2 + k_{r1} + 4k_{r2}}{2a}$

π

Primjer #2. Energetski (min. potencijalne energije)



$$V = -P \frac{y^2}{2} \left(\frac{1}{a_1} + \frac{1}{a_2} \right)$$

$$U = \frac{1}{2} k_l y^2 + \frac{1}{2} k_{r1} \frac{y^2}{a_1^2} + \frac{1}{2} k_{r2} \left(\frac{y^2}{a_1^2} + \frac{2y^2}{a_1 a_2} + \frac{y^2}{a_2^2} \right)$$

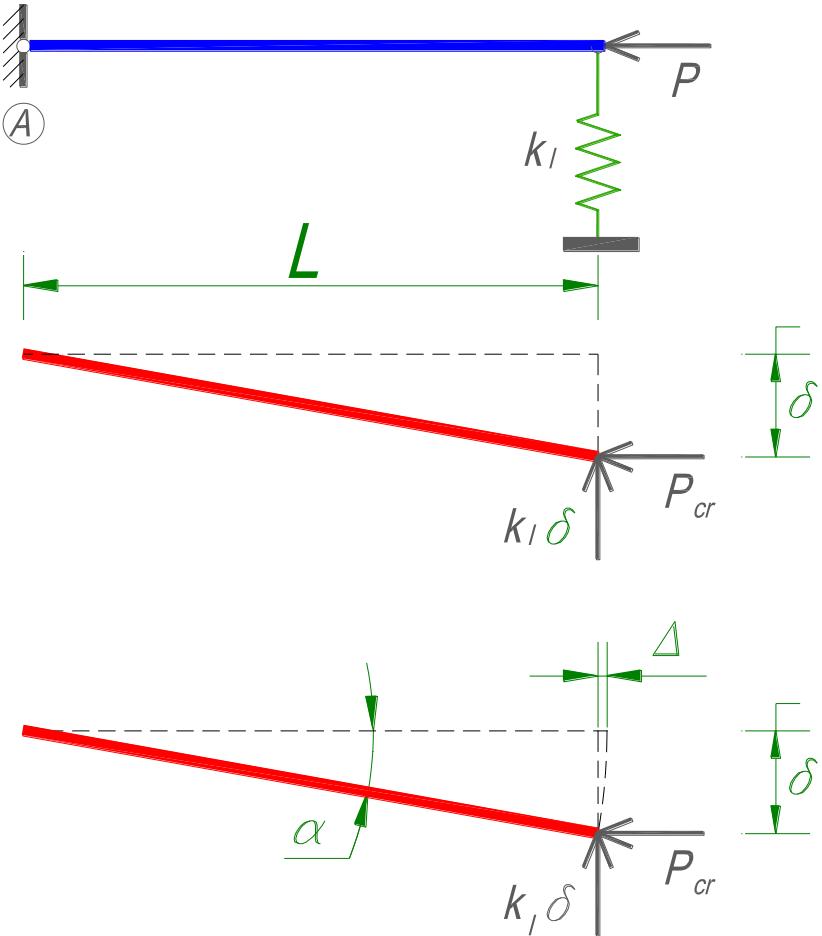
$$\begin{aligned} \Pi &= U + V = \\ &= \frac{1}{2} k_l y^2 + \frac{1}{2} k_{r1} \frac{y^2}{a_1^2} + \frac{1}{2} k_{r2} \frac{y^2}{a_1^2} + k_{r2} \frac{y^2}{a_1 a_2} + \frac{1}{2} k_{r2} \frac{y^2}{a_2^2} \\ &\quad - P \frac{y^2}{2a_1} - P \frac{y^2}{2a_2} \end{aligned}$$

$$\delta \Pi = \frac{\partial \Pi}{\partial y} \delta y = 0$$

$$\frac{\partial \Pi}{\partial y} = k_l y + k_{r1} \frac{y}{a_1^2} + k_{r2} \frac{y}{a_1^2} + 2k_{r2} \frac{y}{a_1 a_2} + k_{r2} \frac{y}{a_2^2} - P \frac{y}{a_1} - P \frac{y}{a_2} = 0$$

$$P_{cr}(a_1 + a_2) = k_l a_1 a_2 + k_{r1} \frac{a_2}{a_1} + k_{r2} \frac{(a_1 + a_2)^2}{a_1 a_2}$$

Primjer #3.



Statički:

$$\sum M_A = P\delta - k_l\delta L = 0$$

$$P_{cr} = k_l L$$

Energetski:

$$V = -P\Delta = -P \frac{L\alpha^2}{2}$$

$$U = \frac{1}{2}k_l\delta^2$$

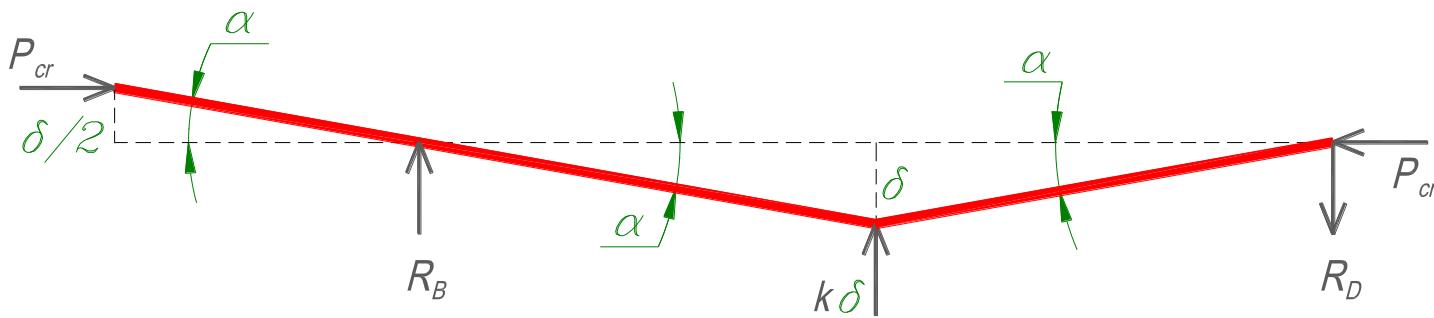
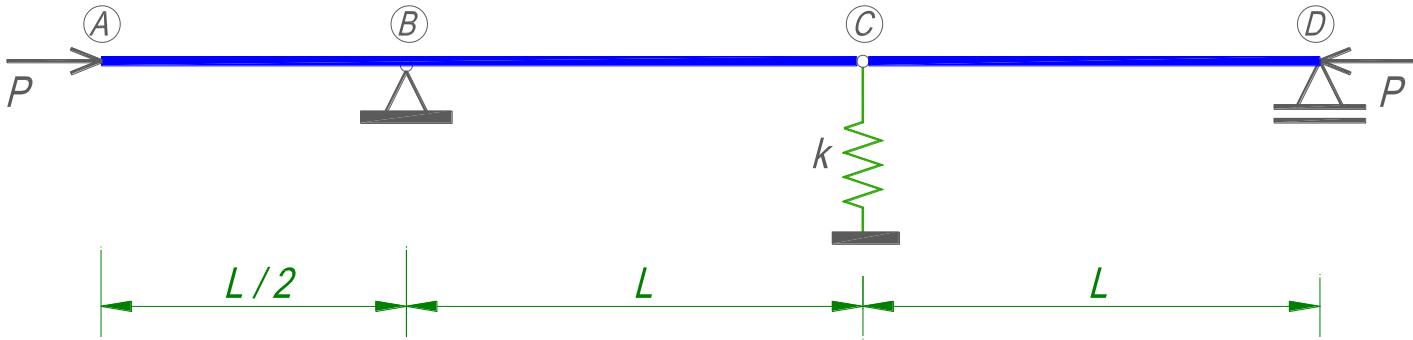
$$\Pi = V + U = -P \frac{L\alpha^2}{2} + \frac{1}{2}k_l\delta^2 = -P \frac{L\alpha^2}{2} + \frac{1}{2}k_lL^2\alpha^2$$

$$\frac{\partial \Pi}{\partial \alpha} = -PL\alpha + k_lL^2\alpha = 0$$

$$P_{cr} = k_l L$$

π

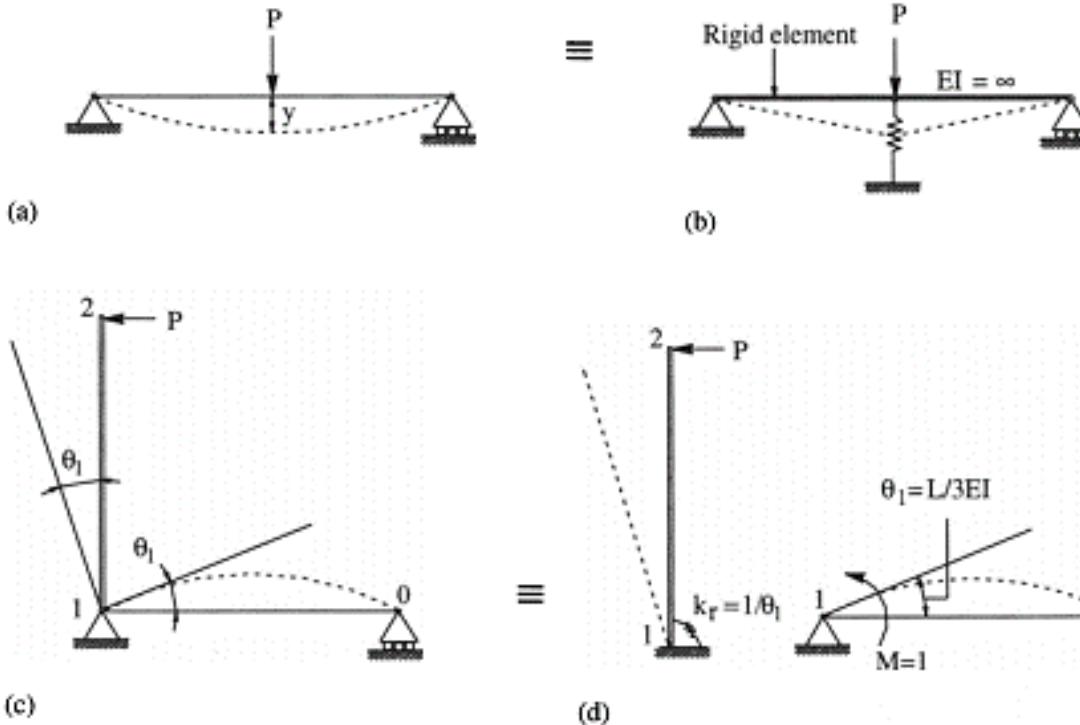
Primjer #4.



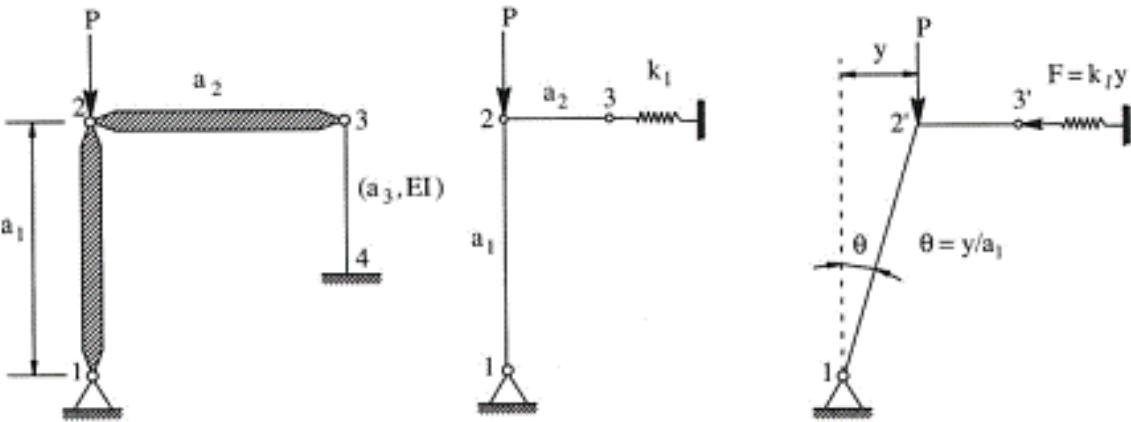
Rješenje:

$$P_{cr} = \frac{2}{5} k_l L$$

Modeliranje elastično deformabilnih elemenata pomoću zamjenjujućih opruga



Primjer #5.



Okvir na slici sastoji se od dva kruta štapa 12 i 23 te jednog elastično deformabilnog štapa 34 krutosti na savijanje EI . Svi su štapovi međusobno spojeni zglobovima. Potrebno je odrediti kritičnu silu sustava.

Statički:

$$\sum M_1 = Py - k_l y a_1 \quad \rightarrow \quad P_{cr} = k_l a_1 = \frac{3EI}{a_3^3} a_1$$

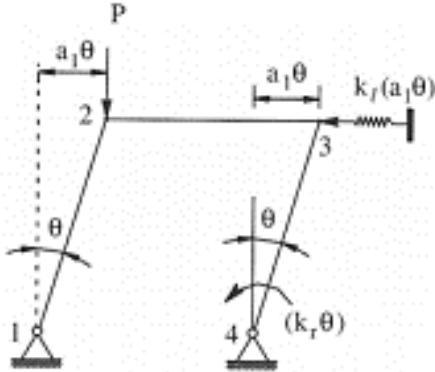
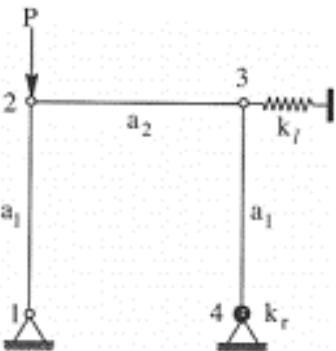
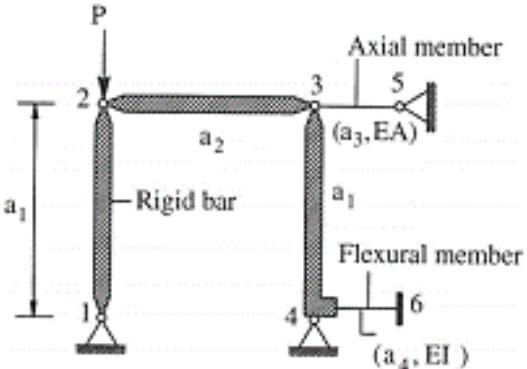
Energetski:

$$V = -P\Delta = -P \frac{1}{2} a_1 \theta^2 = -P \frac{1}{2} a_1 \frac{y^2}{a_1^2} = -P \frac{y^2}{2a_1}, \quad U = \frac{1}{2} k_l y^2$$

$$\Pi = \frac{1}{2} k_l y^2 - P \frac{y^2}{2a_1},$$

$$\delta\Pi = \frac{\partial\Pi}{\partial y} \delta y = \left(k_l y - P \frac{y}{a_1} \right) \delta y = 0 \quad \rightarrow \quad P_{cr} = k_l a_1 = \frac{3EI}{a_3^3} a_1$$

Primjer #6.



- 3 kruta štapa: 12, 23, 34
- 1 uzdužno popustljivi štap 35
- kraj 4 štapa 34 kruto je spojen sa savitljivim štapom 46

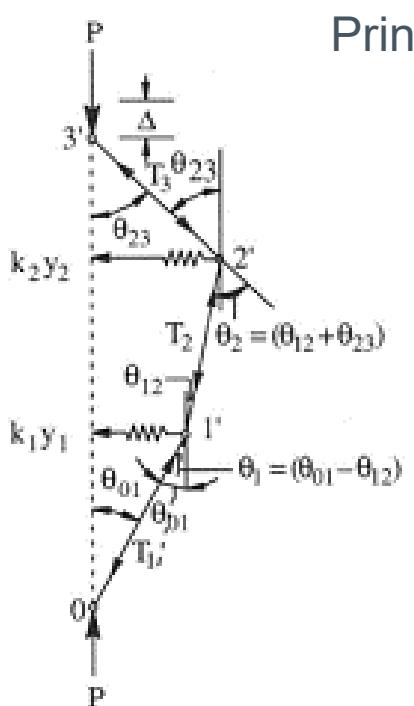
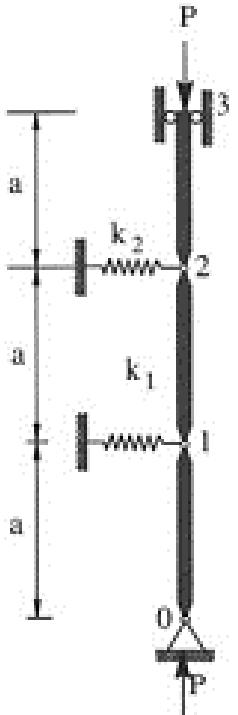
$$\Pi = V + U = -P \frac{1}{2} a_1 \theta^2 + \frac{1}{2} k_r \theta^2 + \frac{1}{2} k_l a_1^2 \theta^2$$

$$\delta \Pi = \frac{\partial \Pi}{\partial \theta} \delta \theta = (-P a_1 \theta + k_r \theta + k_l a_1^2 \theta) \delta \theta = 0$$

$$\rightarrow P_{cr} = k_l a_1 + \frac{k_r}{a_1} = \frac{EA}{a_3} a_1 + \frac{4EI}{a_4} \frac{1}{a_1}$$

Sustav krutih štapova s dva stupnja slobode

- Dvije generalizirane koordinate
- Dva oblika izvijanja s pripadajućim kritičnim silama



Princip statičke ravnoteže

$$\sum M_3 = 0 = R_0 3a - k_1 y_1 2a - k_2 y_2 a \rightarrow R_0 = \frac{k_1 y_1 2a + k_2 y_2 a}{3a}$$

$$\sum M_1 = 0 = R_0 a - P y_1 \rightarrow R_0 = \frac{P y_1}{a}$$

$$\sum M_2 = 0 = R_0 2a - k_1 y_1 a - P y_2$$

$$3a \frac{P y_1}{a} - k_1 y_1 2a - k_2 y_2 a = 0$$

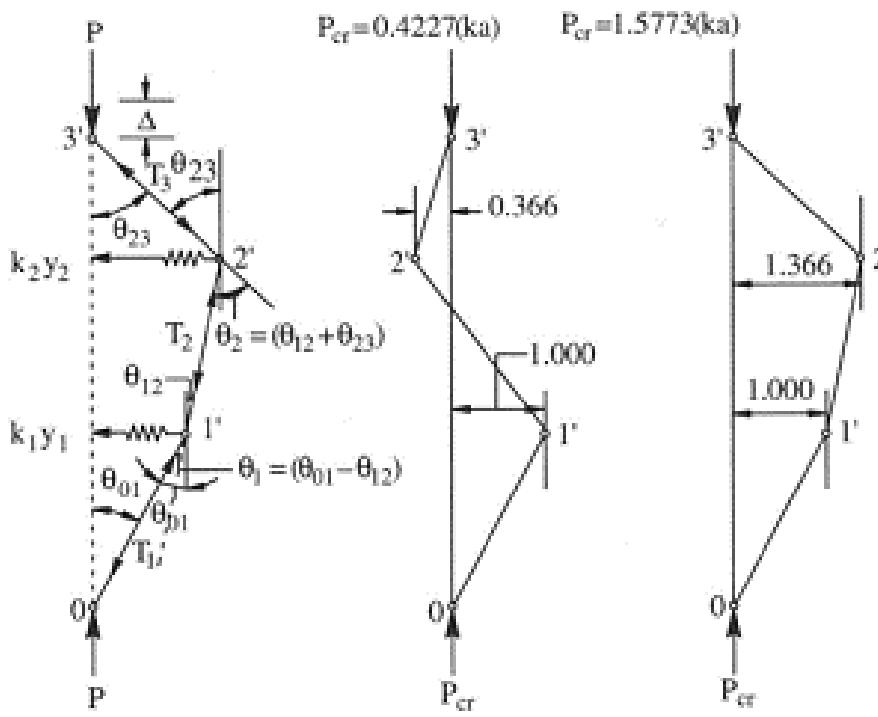
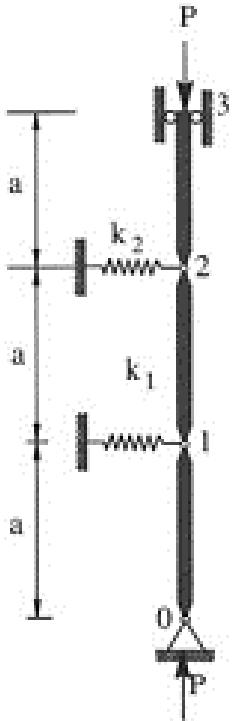
$$2a \frac{P y_1}{a} - k_1 y_1 a - P y_2 = 0$$

$$\begin{bmatrix} 3P - 2ak_1 & -ak_2 \\ 2P - ak_1 & -P \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} y_1 \\ y_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

$$\det[\quad] = 0 = (3P - 2ak_1)(-P) - (-ak_2)(2P - ak_1) = -3P^2 + 2ak_1P + 2ak_2P - a^2k_1k_2$$

$$3P^2 - 2a(k_1 + k_2)P + k_1 k_2 a^2 = 0$$

Sustav krutih štapova s dva stupnja slobode



I. oblik izvijanja (P_{cr1}):

$$\frac{y_2}{y_1} = 2 - \frac{ak}{0,423ak} = -0,364,$$

za $y_1 = 1,000 \rightarrow y_2 = -0,364$

II. oblik izvijanja (P_{cr2}):

$$\frac{y_2}{y_1} = 2 - \frac{ak}{1,577ak} = 1,366,$$

za $y_1 = 1,000 \rightarrow y_2 = 1,366$

- Pretpostavimo npr. da su $k_1 = k$ i $k_2 = 2k$

$$3P^2 - 2a(k_1 + k_2)P + k_1 k_2 a^2 = 0$$

$$3P^2 - 6akP + 2k^2 a^2 = 0$$

$$P_{cr,1,2} = \frac{6ak \pm \sqrt{36a^2k^2 - 24a^2k^2}}{6}$$

$$P_{cr,1} = \frac{6ak - 3,464ak}{6} = 0,423ka$$

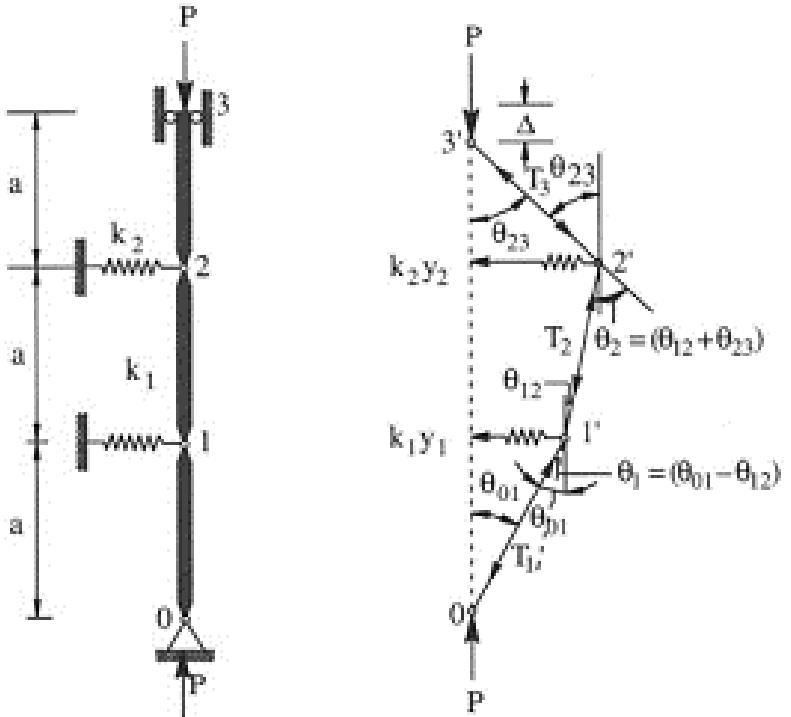
$$P_{cr,2} = \frac{6ak + 3,464ak}{6} = 1,577ka$$

Proračun oblika izvijanja:

$$(2P - ak)y_1 - Py_2 = 0$$

$$\frac{y_2}{y_1} = \frac{2P - ak}{P} = 2 - \frac{ak}{P}$$

Sustav krutih štapova s dva stupnja slobode



Energetski pristup

$$\begin{aligned}\Delta &= \Delta_1 + \Delta_2 + \Delta_3 = \frac{a}{2} \theta_{01}^2 + \frac{a}{2} \theta_{12}^2 + \frac{a}{2} \theta_{23}^2 \\ \Delta &= \frac{a y_1^2}{2 a^2} + \frac{a (y_2 - y_1)^2}{2 a^2} + \frac{a y_2^2}{2 a^2} = \frac{1}{2a} [y_1^2 + (y_2 - y_1)^2 + y_2^2] \\ V &= -P\Delta = -\frac{P}{2a} [y_1^2 + (y_2 - y_1)^2 + y_2^2] \\ U &= \frac{1}{2} (k_1 y_1^2 + k_2 y_2^2) \\ \Pi &= V + U = -\frac{P}{2a} [y_1^2 + (y_2 - y_1)^2 + y_2^2] + \frac{1}{2} (k_1 y_1^2 + k_2 y_2^2)\end{aligned}$$

Stacionarna potencijalna energija

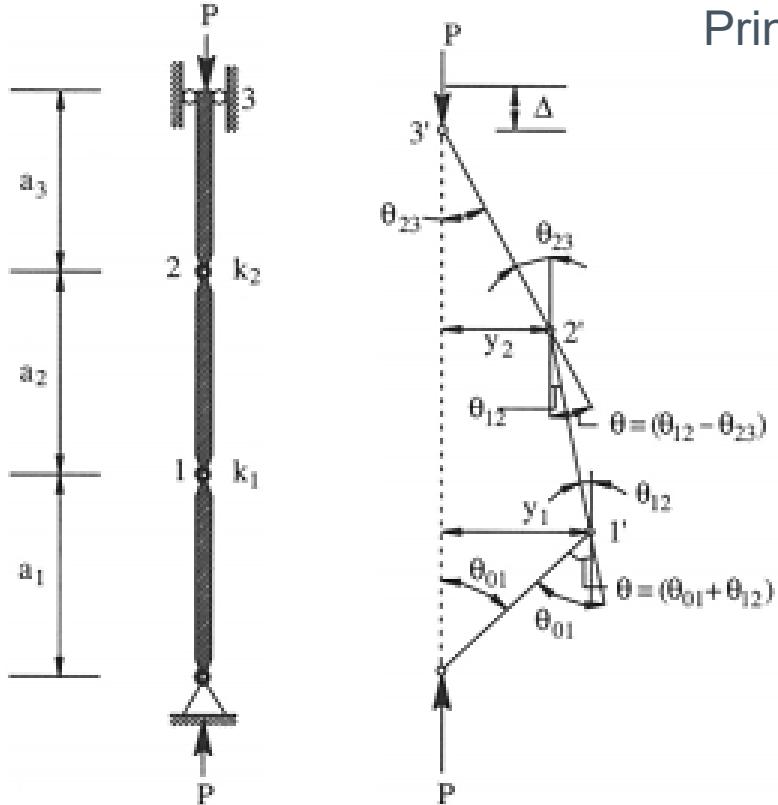
$$\begin{aligned}\delta\Pi &= \frac{\partial\Pi}{\partial y_1} \delta y_1 = \left\{ -\frac{P}{2a} [2y_1 - 2(y_2 - y_1)] + k_1 y_1 \right\} \delta y_1 = 0 \\ \delta\Pi &= \frac{\partial\Pi}{\partial y_2} \delta y_2 = \left\{ -\frac{P}{2a} [2(y_2 - y_1) + 2y_2] + k_2 y_2 \right\} \delta y_2 = 0\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}(2P - ak_1)y_1 - Py_2 &= 0 \\ -Py_1 + (2P - ak_2)y_2 &= 0\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}4P^2 - 2ak_2P - 2ak_1P + a^2k_1k_2 - P^2 &= 0 \\ 3P^2 - 2a(k_1 + k_2)P + k_1k_2a^2 &= 0\end{aligned}$$

Sustav krutih štapova s dva stupnja slobode

- Dvije generalizirane koordinate
- Dva oblika izvijanja s pripadajućim kritičnim silama



Princip statičke ravnoteže

$$\sum M_1 = 0 = -Py_1 + k_1\theta_1 \rightarrow Py_1 = k_1(\theta_{01} + \theta_{12}) = k_1\left(\frac{y_1}{a_1} + \frac{y_1 - y_2}{a_2}\right)$$

$$\left(P - \frac{k_1}{a_1} - \frac{k_1}{a_2}\right)y_1 + \left(\frac{k_1}{a_2}\right)y_2 = 0 \quad (1)$$

$$\sum M_2 = 0 = -Py_2 + k_2\theta_2 \rightarrow Py_2 = k_2(\theta_{23} - \theta_{12}) = k_2\left(\frac{y_2}{a_3} - \frac{y_1 - y_2}{a_2}\right)$$

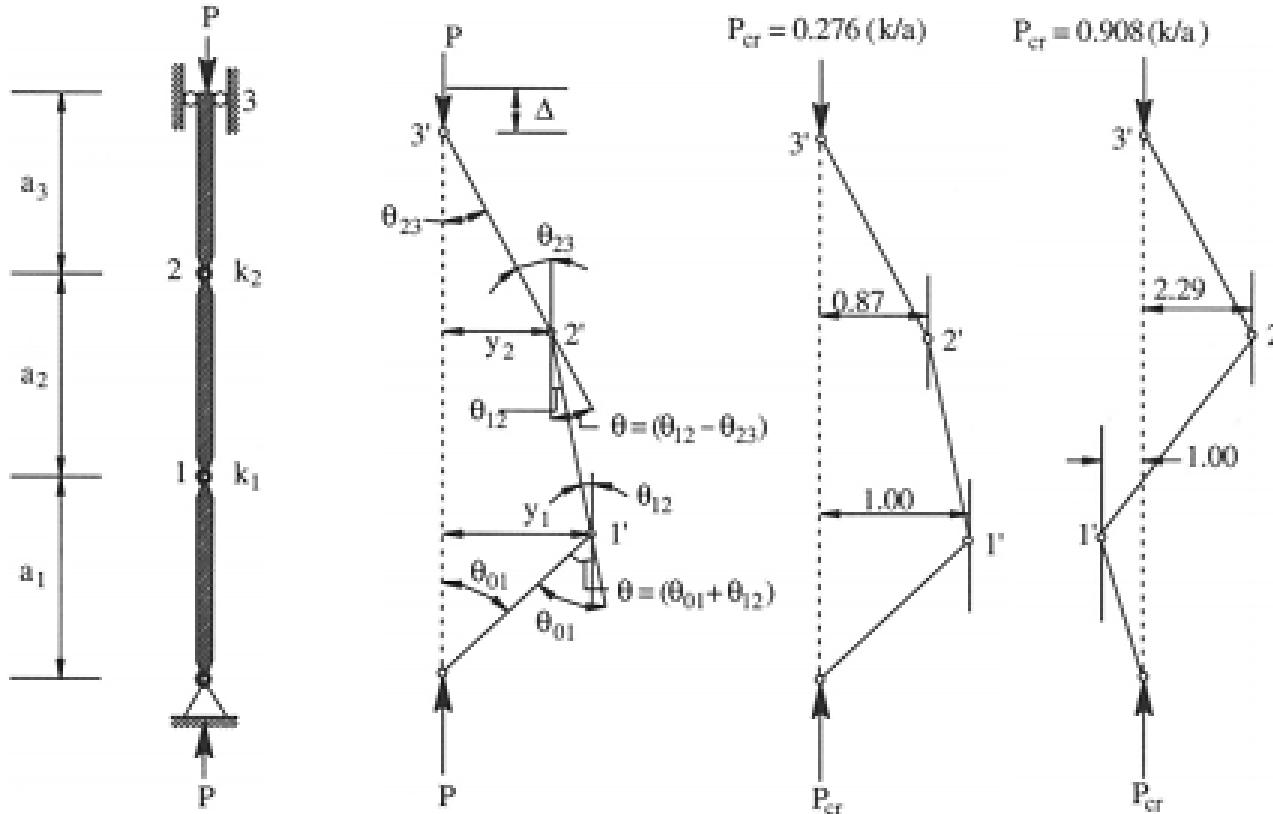
$$\left(\frac{k_2}{a_2}\right)y_1 + \left(P - \frac{k_2}{a_3} - \frac{k_2}{a_2}\right)y_2 = 0 \quad (2)$$

$$\begin{bmatrix} \left(P - \frac{k_1}{a_1} - \frac{k_1}{a_2}\right) & \left(\frac{k_1}{a_2}\right) \\ \left(\frac{k_2}{a_2}\right) & \left(P - \frac{k_2}{a_3} - \frac{k_2}{a_2}\right) \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} y_1 \\ y_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

$$det[\] = 0 = \left(P - \frac{k_1}{a_1} - \frac{k_1}{a_2}\right)\left(P - \frac{k_2}{a_3} - \frac{k_2}{a_2}\right) - \frac{k_1 k_2}{a_2 a_2} = 0$$

$$\begin{aligned} P^2 - \frac{k_2}{a_2}P - \frac{k_2}{a_3}P - \frac{k_1}{a_1}P + \frac{k_1 k_2}{a_1 a_2} + \frac{k_1 k_2}{a_1 a_3} - \frac{k_1}{a_2}P + \frac{k_1 k_2}{a_2 a_2} + \frac{k_1 k_2}{a_2 a_3} - \frac{k_1 k_2}{a_2 a_2} = \\ = P^2 - \left(\frac{k_1}{a_1} + \frac{k_1}{a_2} + \frac{k_2}{a_2} + \frac{k_2}{a_3}\right)P + \frac{k_1 k_2}{a_1 a_2} + \frac{k_1 k_2}{a_1 a_3} + \frac{k_1 k_2}{a_2 a_3} = 0 \end{aligned}$$

Sustav krutih štapova s dva stupnja slobode



I. oblik izvijanja (P_{cr1}):

$$\frac{y_2}{y_1} = 0,875 \quad \text{za } y_1 = 1,000 \rightarrow y_2 = 0,875$$

II. oblik izvijanja (P_{cr2}):

$$\frac{y_2}{y_1} = -2,290 \quad \text{za } y_1 = 1,000 \rightarrow y_2 = -2,290$$

- Pretpostavimo npr. da su $a_1=4a$, $a_2=5a$, $a_3=6a$ i $k_1=k$ i $k_2=2k$

$$P^2 - \left(\frac{k}{4a} + \frac{k}{5a} + \frac{2k}{5a} + \frac{2k}{6a} \right) P + \frac{2k^2}{20a^2} + \frac{2k^2}{24a^2} + \frac{2k^2}{30a^2} = 0 \rightarrow P^2 - \frac{71k}{60a} P + \frac{15k^2}{60a^2} = 0$$

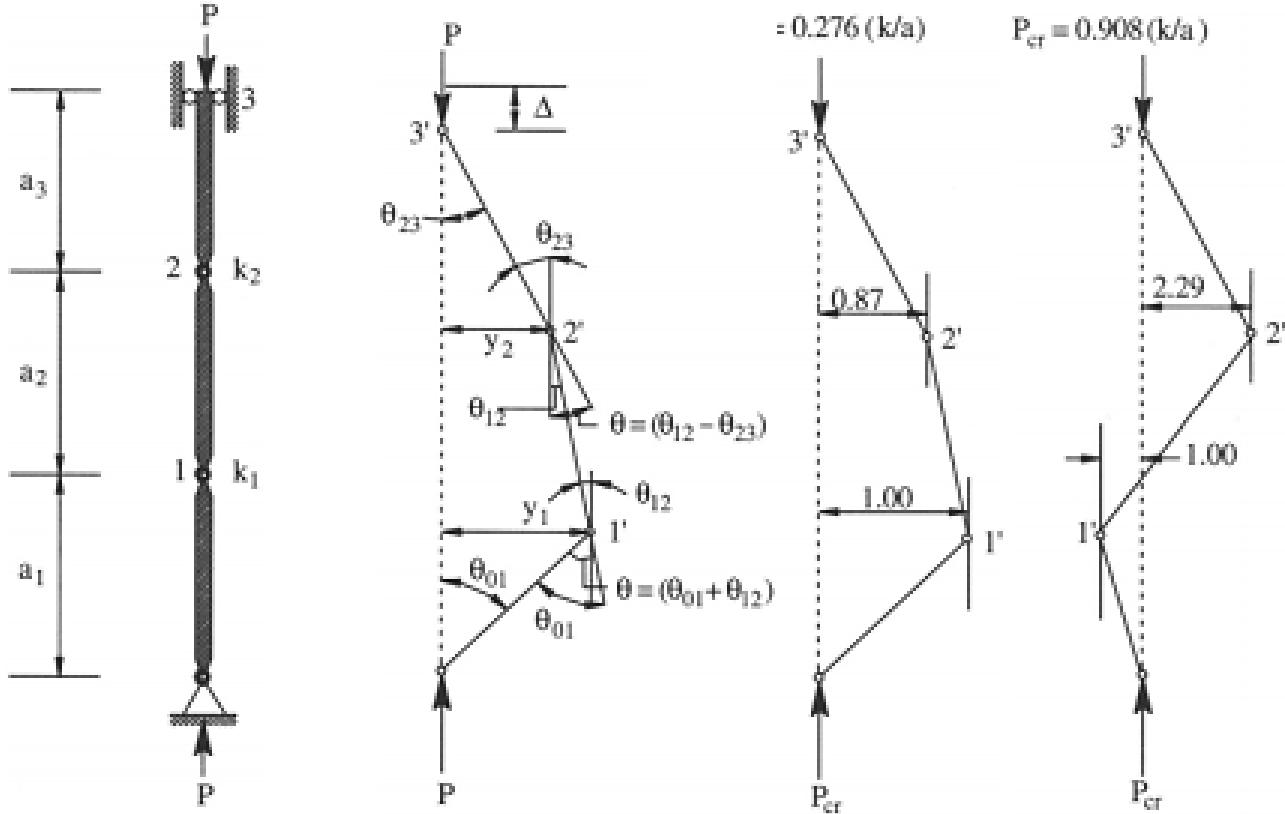
$$P_{cr\,1,2} = \frac{1,183\frac{k}{a} \pm \sqrt{1,400\frac{k^2}{a^2} - 4 \cdot 0,250\frac{k^2}{a^2}}}{6}$$

$$P_{cr,1} = \frac{1}{2}(1,183 - 0,633)\frac{k}{a} = 0,275\frac{k}{a}$$

$$P_{cr,2} = \frac{1}{2}(1,183 + 0,633)\frac{k}{a} = 0,908\frac{k}{a}$$

- Uvrštavanjem rješenja u npr. jednadžbu (1), dobijemo sljedeće relativne odnose, tj. :

Sustav krutih štapova s dva stupnja slobode



Odredite kritične sile pomoću energetskog pristupa te usporedite rješenja.

KONSTRUKCIJSKI SUSTAVI SASTAVLJENI OD KRUTIH ŠTAPOVA

Domaći rad

› Dodatni zadatci za vježbu:

M.L.Gambhir: Stability Analysis and Design of Structures

- *Problem 3.1*
- *Problem 3.2*
- *Problem 3.3*
- *Problem 3.4*
- *Problem 3.5*
- *Problem 3.6*
- *Problem 3.7*
- *Problem 3.8*
- *Problem 3.9*
- *Problem 3.10*