



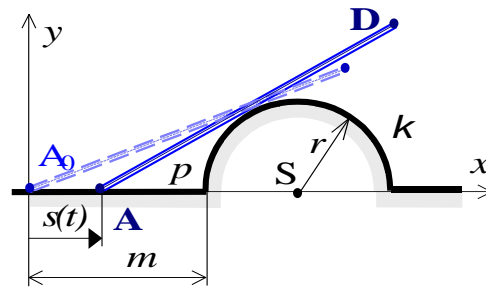
**Příklad 1.**

Tyč AD se při pohybu stále dotýká kružnice  $k$  o poloměru  $r$  a její bod A je veden po přímce  $p$ .

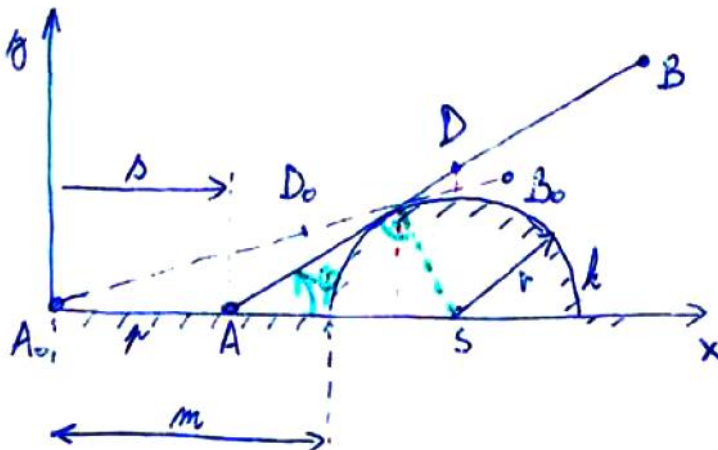
Známe průběh tohoto pohybu  $s = s(t)$ .

Určete rovnice obecného rovinného pohybu tyče a rovnice trajektorie bodu D.

Dáno:  $s = s(t)$ ;  $r$ ;  $|AD| = l$ ;  $|A_0S| = m + r$ ; Počáteční podmínky:  $t = 0$ :  $A = A_0$ .



**Řešení:**



Pohyb tyče:

Pohyb bodu D:

**Příklad 2.**

Válec se valí po nakloněné rovině s konstantním zpožděním středu válce  $a_s$ .

Po pěti otáčkách válce klesne úhlová rychlost z hodnoty  $\omega_0$  na jednu pětinu,

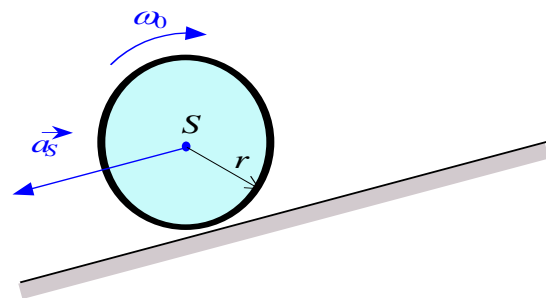
tzn.  $\omega_1 = \omega_0 / 5$

Určete počáteční úhlovou rychlost  $\omega_0$ .

Dáno:  $r = 30 \text{ mm}$ ,  $a_s = \text{konst.} = 1,5 \text{ ms}^{-2}$ .

**Řešení:**

Odvození závislosti mezi polohou, rychlostí a zrychlením:

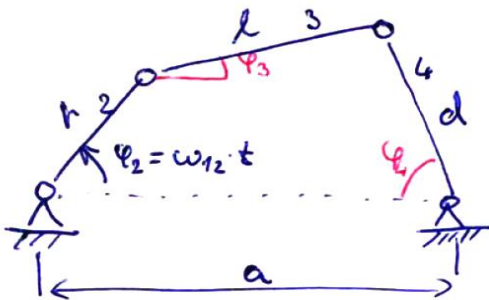


$$a_s = \text{konst.}, \alpha = \frac{-a_s}{r}$$

$$2\alpha \int_0^{10\pi} d\varphi = \int_{\omega_0^2}^{\frac{\omega_0^2}{25}} d(\omega^2) \rightarrow -20 \frac{a_s}{r} \pi = \frac{\omega_0^2}{25} - \omega_0^2 \rightarrow \omega_0 = \sqrt{\frac{125 a_s}{6} \frac{\pi}{r}} = 57,21 \text{ s}^{-1}$$



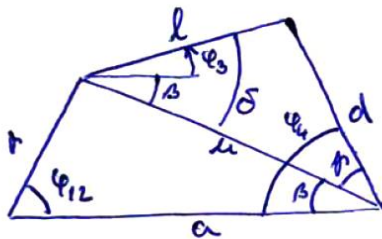
Trigonometrická metoda:



D:  $r, l, d, a$   
 $\omega_{12} = \text{konst}$

U:  $\varphi_4, \varphi_3$

(Trigonometrická metoda)



$$u^2 = r^2 + a^2 - 2ar \cos \varphi_2$$

$$\frac{\sin \varphi_2}{u} = \frac{\sin \beta}{r} \Rightarrow \beta = \dots$$

$$l^2 = u^2 + d^2 - 2ud \cos \gamma \Rightarrow \gamma = \dots$$

$$\frac{\sin \delta}{d} = \frac{\sin \gamma}{l} \Rightarrow \delta = \dots$$

$$\varphi_3 = \delta - \beta$$

$$\varphi_4 = \gamma + \beta$$

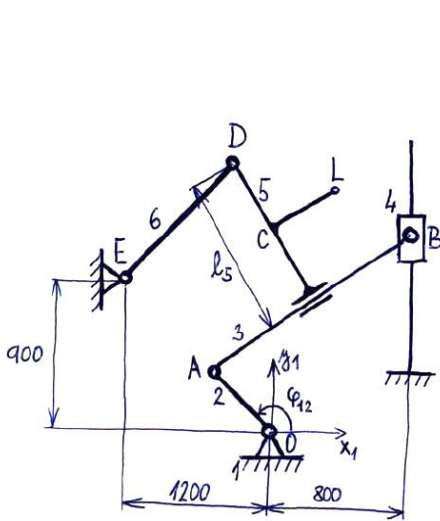
Vektorová metoda:

Počet stupňů volnosti:

Počet nezávislých smyček:

Kostragrafu:

Příklady viz <http://mech.fs.cvut.cz/doku.php?id=mech:benes>



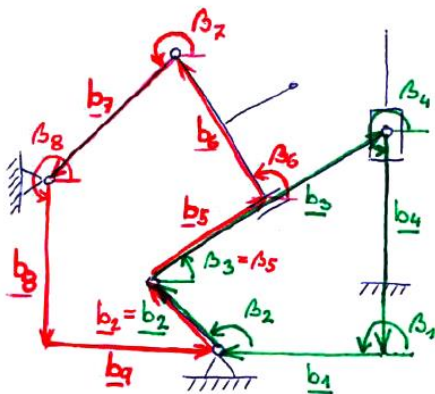
Dáno:

$\overline{OA} = 500 \text{ mm}$   
 $\overline{AB} = 1500 \text{ mm}$   
 $\overline{CD} = 500 \text{ mm}$   
 $\overline{CL} = 500 \text{ mm}$   
 $\overline{DE} = 1000 \text{ mm}$   
 $l_5 = 1000 \text{ mm}$   
 $\varphi_{12} = \frac{1}{2} \alpha_{12} t^2 + \omega_{120} t + \varphi_{120}$   
 $\varphi_{120} = 135^\circ$   
 $\omega_{120} = 1 \text{ s}^{-1}$   
 $\alpha_{12} = 0,5 \text{ s}^{-2}$

Určete:

polohu, rychlost, zrychlení člena mechanismu a bodu L

$n = 3(6-1) - 2(5+2+\emptyset) - 1 \cdot \emptyset = 15 - 14 = 1^\circ$  volnosti ( $\rightarrow$  bude 1 nezávislá souřadnice)  
 $l = 7 + \emptyset - 6 + 1 = 2$  nezávislé smyčky ( $\rightarrow$  2 vektorové rovnice  $\rightarrow$  4 skalární rovnice  
 $\rightarrow$  4 závislé souřadnice)



1. smyčka:  $\underline{b}_1 + \underline{b}_2 + \underline{b}_3 + \underline{b}_4 = \underline{0}$

2. smyčka:  $\underline{b}_2 + \underline{b}_5 + \underline{b}_6 + \underline{b}_7 + \underline{b}_8 + \underline{b}_9 = \underline{0}$

nezávislá s:  $\underline{q} = [\beta_2]$

závislé s:  $\underline{z} = \begin{bmatrix} \beta_3 \\ \beta_4 \\ \beta_5 \\ \beta_7 \end{bmatrix}$

závislosti:

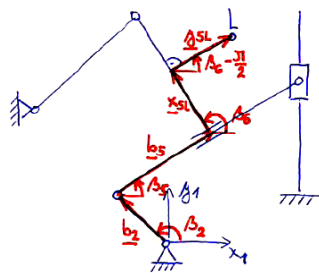
$\beta_5 = \beta_3$

$\beta_6 = \beta_3 + \frac{\pi}{2}$

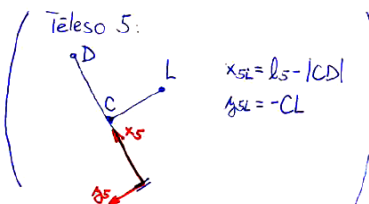
konstanty:  $b_1, b_2, b_3, b_6, b_7, b_8, b_9, \beta_1, \beta_4, \beta_8, \beta_9$

$\underline{J}_z \cdot \underline{\ddot{z}} + \underline{J}_q \cdot \underline{\ddot{q}} = \underline{0} \rightarrow \underline{\ddot{z}} = -\underline{J}_z^{-1} \underline{J}_q \underline{\ddot{q}}$

$\underline{J}_z \cdot \underline{\ddot{z}} + \underline{J}_q \cdot \underline{\ddot{q}} + \underline{j} \underline{q}^2 = \underline{0} \rightarrow \underline{\ddot{z}} = -\underline{J}_z^{-1} (\underline{J}_q \underline{\ddot{q}} + \underline{j} \underline{q}^2)$



$\underline{r}_{1L} = b_2 + b_5 + x_{SL} + y_{SL}$



Poloha:

$x_{1L} = b_2 \cos \beta_2 + b_5 \cos \beta_5 + x_{SL} \cos \beta_6 + |y_{SL}| \cos(\beta_6 - \frac{\pi}{2})$  (\*)

$y_{1L} = b_2 \sin \beta_2 + b_5 \sin \beta_5 + x_{SL} \sin \beta_6 + |y_{SL}| \sin(\beta_6 - \frac{\pi}{2})$



Maticová metoda:

a) v rovině

$$T_x(x) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & x \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad T_y(y) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & y \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad T_\varphi(\varphi) = \begin{bmatrix} \cos \varphi & -\sin \varphi & 0 \\ \sin \varphi & \cos \varphi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

b) v prostoru

$$T_x(x) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & x \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad T_y(y) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & y \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad T_z(z) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$T_{\varphi_x}(\varphi_x) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \varphi_x & -\sin \varphi_x & 0 \\ 0 & \sin \varphi_x & \cos \varphi_x & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad T_{\varphi_y}(\varphi_y) = \begin{bmatrix} \cos \varphi_y & 0 & \sin \varphi_y & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ -\sin \varphi_y & 0 & \cos \varphi_y & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

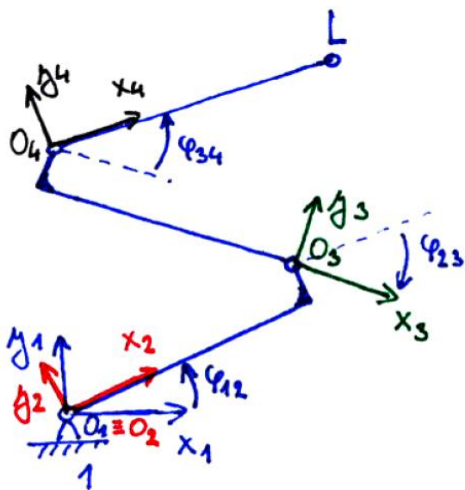
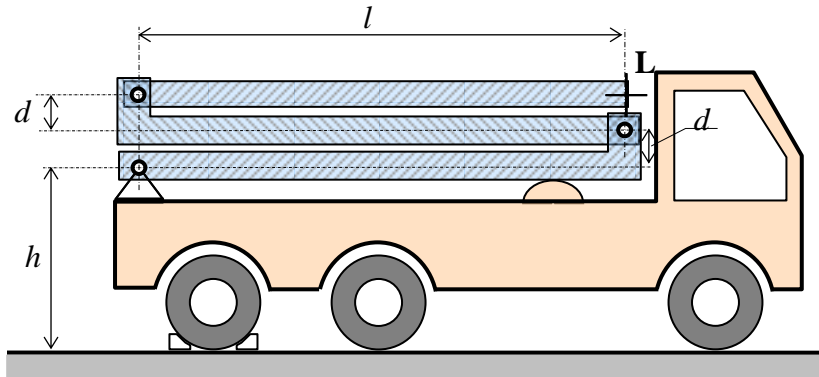
$$T_{\varphi_z}(\varphi_z) = \begin{bmatrix} \cos \varphi_z & -\sin \varphi_z & 0 & 0 \\ \sin \varphi_z & \cos \varphi_z & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$



**Příklad**

Vyřešte pohyb koncového bodu  $L$  pumpy na beton při rozkládání mechanismu.

Dáno: rozměry  $l, d, h, \omega_{12} = \text{konst}, \omega_{23} = \text{konst}, \omega_{34} = \text{konst}$ .



$$\varphi_{12} = \omega_{12} t$$

$$\varphi_{23} = \omega_{23} t$$

$$\varphi_{34} = \omega_{34} t$$

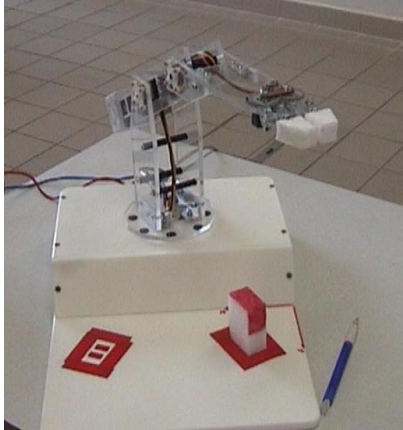
$${}^1 \underline{v}_{4L} = \underline{T}_{12} \cdot \underline{T}_{23} \cdot \underline{T}_{34} \cdot {}^4 \underline{v}_{4L}$$



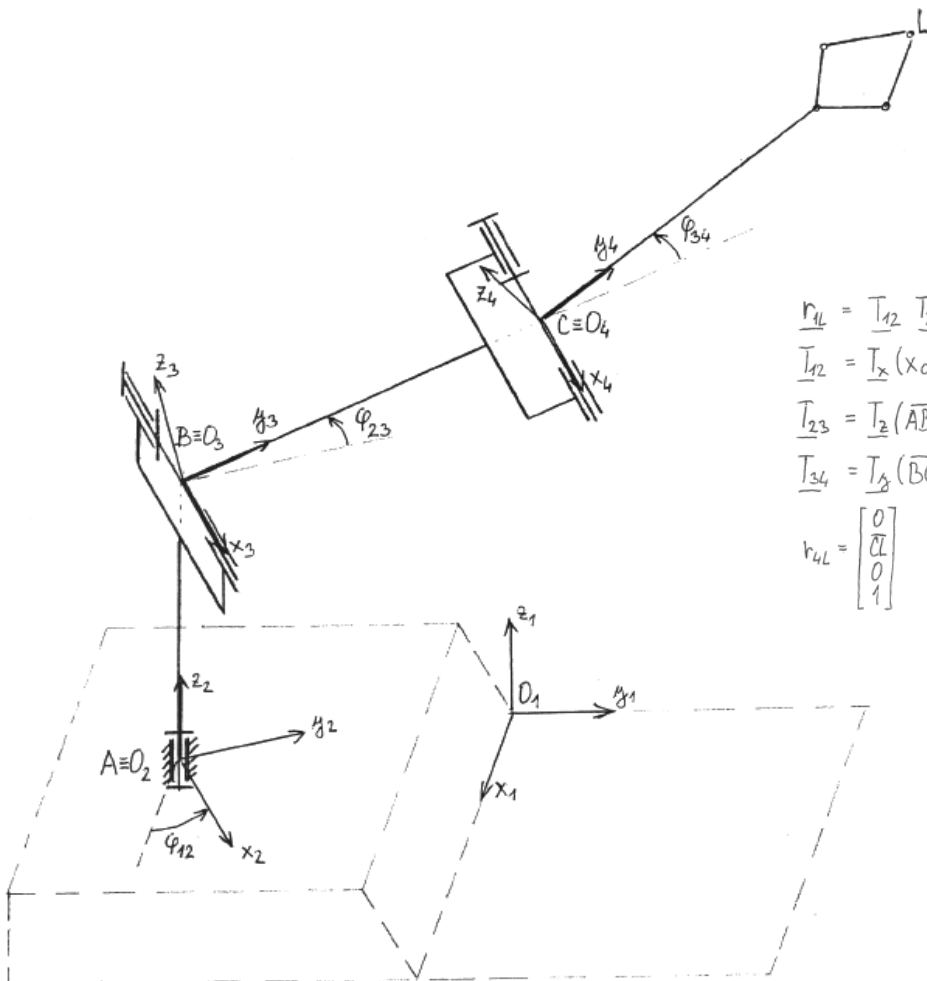
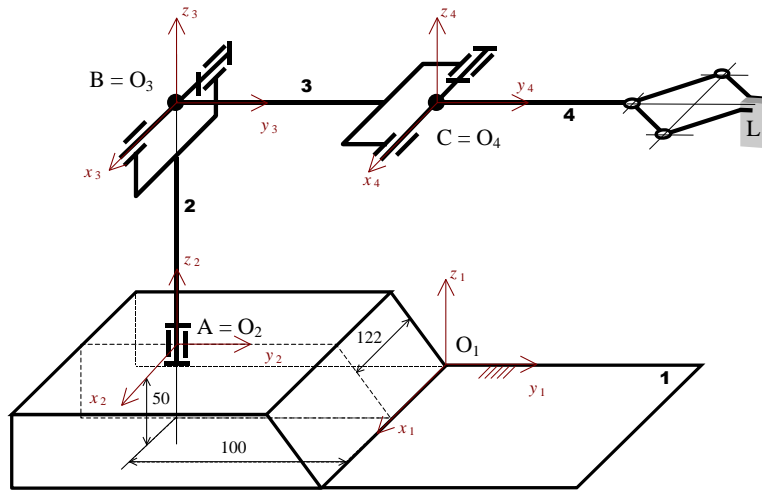
**Příklad**

Pomocí základních matic popište pohyb koncového bodu „teach“ robota. Odměřte potřebné rozměry a také polohu koncového bodu v počáteční a konečné poloze a ověřte výpočtem.

Dáno:  $O_2[x_{O_2}; y_{O_2}; z_{O_2}] = [122; -100; 50]$ ,  $\overline{AB} = 140$ ,  $\overline{BC} = 90$ ,  $\overline{CL} = 180$  – rozměry v mm.



**Počáteční poloha:**



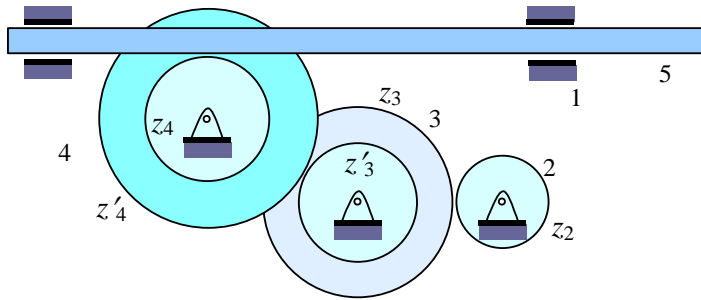
$$r_{4L} = T_{12} T_{23} T_{34} r_{4L}$$

$$T_{12} = T_x(x_{O_2}) T_y(y_{O_2}) T_z(z_{O_2}) T_{\varphi_z}(\varphi_{12})$$

$$T_{23} = T_z(\overline{AB}) T_{\varphi_x}(\varphi_{23})$$

$$T_{34} = T_z(\overline{BC}) T_{\varphi_x}(\varphi_{34})$$

$$r_{4L} = \begin{bmatrix} 0 \\ \overline{CL} \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$



### Příklad

Předloková převodovka s čelními ozubenými koly a hřebenem má počty zubů kol  $z_2, z_3, z'_3, z_4, z'_4$  a moduly  $m_{23}, m_{34}, m_{45}$ .

Určete převod  $p_{25}$ .

Řešení:

- 1) Zakreslit úhlové rychlosti.
- 2) Zapsat podmínky valení – tj. vztahy pro shodu obvodových rychlostí v místech spoluzabírajících zubů.
- 3) Vyjádřit obvodové rychlosti pomocí úhlových rychlostí. (poloměry roztečných kružnic je třeba vyjádřit z modulů a počtu zubů ozubených kol)
- 4) Určit převod  $p_{25}$ .

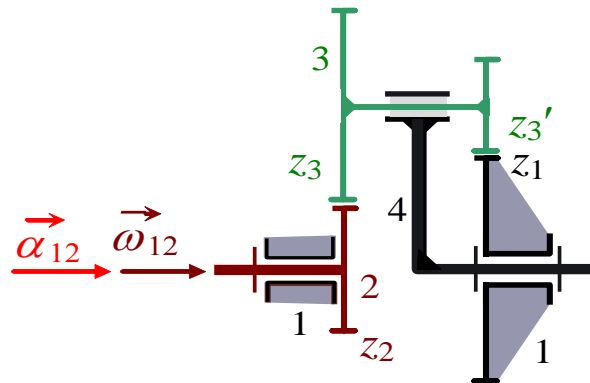
### Příklad

Planetová převodovka s dvojitým satelitem s nekorigovaným ozubením má počty zubů

kol  $z_2, z_3, z'_3, z_1$  a moduly  $m_{23}, m_{13}$ .

Člen 2 se rozbíhá z klidu s konstantním úhlovým zrychlením  $\alpha_{12}$ .

Určete úhlové zrychlení  $\alpha_{14}$ .



Řešení:

- 1) Zakreslit úhlové rychlosti.
- 2) Zapsat podmínky valení. A:  $\vec{v}_{12} = \vec{v}_{13}$  B:  $\vec{v}_{13} = \vec{0} (= \vec{v}_{11})$
- 3) Rozložit složený pohyb na unášivou a relativní složku.  $13 = 14 + 43$
- 4) Přepsat podmínky valení pomocí úhlových rychlostí.

A:

B:

- 5) Vyjádřit  $\omega_{14}$  v závislosti na  $\omega_{12}$  a derivovat na vztah pro  $\alpha_{14}$ .

$$\omega_{12}r_2 = \omega_{14}r_2 - \left(\frac{r_1}{r'_3}\right)\omega_{14}r_3 = \omega_{14}\frac{r_2r'_3 - r_1r_3}{r'_3} \rightarrow \omega_{14} = \frac{r_2r'_3}{r_2r'_3 - r_1r_3}\omega_{12} \rightarrow \alpha_{14} = \frac{r_2r'_3}{r_2r'_3 - r_1r_3}\alpha_{12}$$

(poloměry je opět potřeba vyjádřit z modulů a počtu zubů)