

Metoda základních matic

- Řešení kinematického popisu je transformováno do násobení základních matic a matic diferenciálních operátorů:

- Pro bod M:

$$\mathbf{r}_{1M} = \prod_{j=1}^N \mathbf{T}_{Zk_j}(p_j) \mathbf{r}_{nM}$$

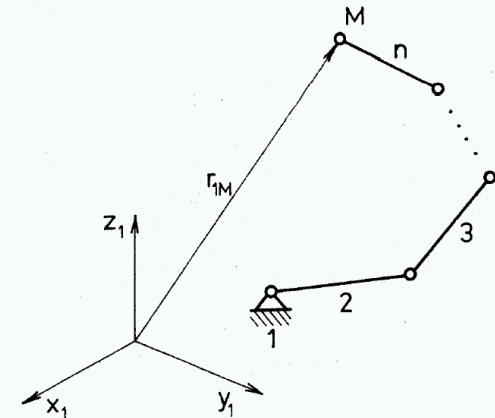
$$\mathbf{v}_{1M} = \dot{\mathbf{r}}_{1M} = \sum_{j=1}^N \mathbf{F}_j \mathbf{E}(\dot{p}_j) \mathbf{r}_{nM}$$

$$\mathbf{a}_{1M} = \ddot{\mathbf{r}}_{1M} = \sum_{j=1}^N \left(\mathbf{F}_j \mathbf{E}(\ddot{p}_j) + \sum_{l=1}^N \mathbf{F}_{jl} \mathbf{E}(\dot{p}_j) \mathbf{E}(\dot{p}_l) \right) \mathbf{r}_{nM}$$

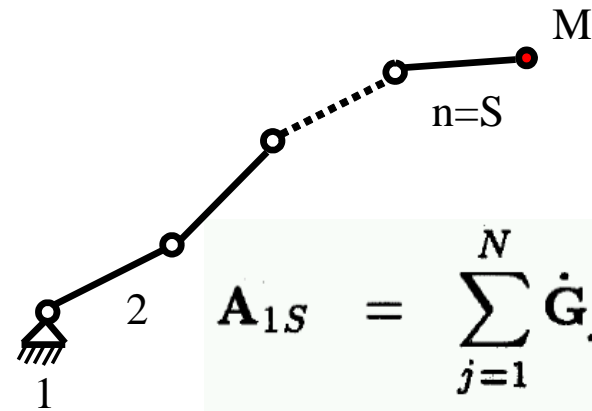
$$\mathbf{F}_j = \mathbf{T}_{Zk_1}(p_1) \mathbf{T}_{Zk_2}(p_2) \dots \mathbf{T}_{Zk_j}(p_j) \mathbf{D}_{Zk_j}(1) \dots \mathbf{T}_{Zk_N}(p_N)$$

$$\begin{aligned} \mathbf{F}_{jl} = & \mathbf{T}_{Zk_1}(p_1) \mathbf{T}_{Zk_2}(p_2) \dots \mathbf{T}_{Zk_j}(p_j) \mathbf{D}_{Zk_j}(1) \mathbf{T}_{Zk_{j+1}}(p_{j+1}) \dots \\ & \dots \mathbf{T}_{Zk_l}(p_l) \mathbf{D}_{Zk_l}(1) \mathbf{T}_{Zk_{l+1}}(p_{l+1}) \dots \mathbf{T}_{Zk_N}(p_N) \end{aligned}$$

$$\mathbf{F}_{jj} = \mathbf{T}_{Zk_1}(p_1) \mathbf{T}_{Zk_2}(p_2) \dots \mathbf{T}_{Zk_j}(p_j) \mathbf{D}_{Zk_j}^2(1) \dots \mathbf{T}_{Zk_N}(p_N)$$



Pro těleso S:



$$\mathbf{T}_{1S} = \prod_{j=1}^N \mathbf{T}_{Zk_j}(p_j)$$

$$\mathbf{V}_{1S} = \mathbf{T}_{1S}^{-1} \dot{\mathbf{T}}_{1S}$$

$$\mathbf{A}_{1S} = \dot{\mathbf{V}}_{1S}$$

$$\mathbf{V}_{1S} = \sum_{j=1}^N \mathbf{G}_j \mathbf{E}(\dot{p}_j)$$

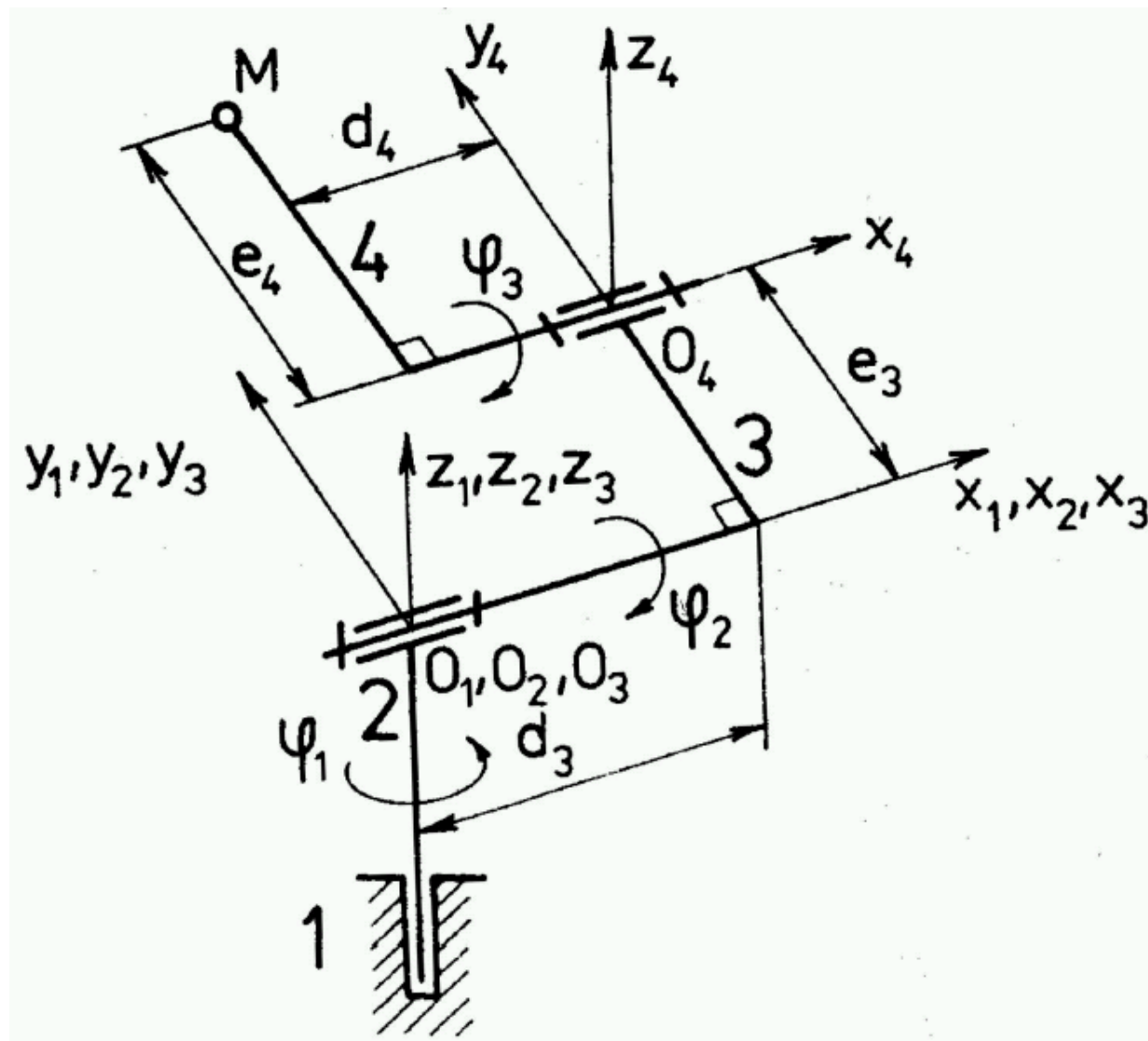
$$\mathbf{A}_{1S} = \sum_{j=1}^N \dot{\mathbf{G}}_j \mathbf{E}(\dot{p}_j) + \sum_{j=1}^N \mathbf{G}_j \mathbf{E}(\ddot{p}_j) = \mathbf{T}_{1S}^{-1} = \prod_{j=0}^{N-1} \mathbf{T}_{Z,N-j}(-p_{N-j})$$

$$= \sum_{j=1}^N \sum_{i=1}^N \mathbf{G}_{ji} \mathbf{E}(\dot{p}_j) \mathbf{E}(\dot{p}_i) + \sum_{j=1}^N \mathbf{G}_j \mathbf{E}(\ddot{p}_j)$$

$$\mathbf{G}_j = \mathbf{T}_{Zk_N}(-p_N) \dots \mathbf{T}_{Zk_{j+1}}(-p_{j+1}) \mathbf{D}_{Zk_j}(1) \mathbf{T}_{Zk_{j+1}}(p_{j+1}) \dots \mathbf{T}_{Zk_N}$$

$$\begin{aligned} \mathbf{G}_{ji} = & \mathbf{T}_{Zk_N}(-p_N) \dots \mathbf{T}_{Zk_i}(-p_i) \mathbf{D}_{Zk_i}(-1) \dots \\ & \dots \mathbf{T}_{Zk_{j+1}}(-p_{j+1}) \mathbf{D}_{Zk_j}(1) \mathbf{T}_{Zk_{j+1}}(p_{j+1}) \dots \mathbf{T}_{Zk_N}(p_N) + \\ & + \mathbf{T}_{Zk_N}(-p_N) \dots \mathbf{T}_{Zk_{j+1}}(-p_{j+1}) \mathbf{D}_{Zk_j}(1) \mathbf{T}_{Zk_{j+1}}(p_{j+1}) \dots \\ & \dots \mathbf{T}_{Zk_i}(p_i) \mathbf{D}_{Zk_i}(1) \dots \mathbf{T}_{Zk_N}(p_N) \end{aligned} \quad (5.9)$$

Příklad



$$\mathbf{r}_{1M} = \mathbf{T}_{12}\mathbf{T}_{23}\mathbf{T}_{34}\mathbf{r}_{4M}$$

$$\mathbf{r}_{1M} = [x_{1M}, y_{1M}, z_{1M}, 1]$$

$$\mathbf{r}_{4M} = [-d_4, e_4, 0, 1]$$

$$\mathbf{T}_{12} = \mathbf{T}_{\varphi z}(\varphi_1)$$

$$\mathbf{T}_{23} = \mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_2)$$

$$\mathbf{T}_{34} = \mathbf{T}_x(d_3)\mathbf{T}_y(e_3)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_3)$$

$$\mathbf{r}_{1M} = \mathbf{T}_{\varphi z}(\varphi_1)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_2)\mathbf{T}_x(d_3)\mathbf{T}_y(e_3)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_3)\mathbf{r}_{4M}$$

$$\begin{aligned} \mathbf{v}_{1M} = & (\mathbf{T}_{\varphi z}(\varphi_1)\mathbf{D}_{\varphi z}(1)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_2)\mathbf{T}_x(d_3)\mathbf{T}_y(e_3)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_3)\mathbf{E}_4(\dot{\varphi}_1) + \\ & + \mathbf{T}_{\varphi z}(\varphi_1)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_2)\mathbf{D}_{\varphi x}(1)\mathbf{T}_x(d_3)\mathbf{T}_y(e_3)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_3)\mathbf{E}_4(\dot{\varphi}_2) + \\ & + \mathbf{T}_{\varphi z}(\varphi_1)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_2)\mathbf{T}_x(d_3)\mathbf{T}_y(e_3)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_3)\mathbf{D}_{\varphi x}(1)\mathbf{E}_4(\dot{\varphi}_3))\mathbf{r}_{4M} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\mathbf{T}_{14} &= \mathbf{T}_{\varphi z}(\varphi_1)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_2)\mathbf{T}_x(d_3)\mathbf{T}_y(e_3)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_3) \\ \mathbf{T}_{14}^{-1} &= \mathbf{T}_{\varphi x}(-\varphi_3)\mathbf{T}_y(-e_3)\mathbf{T}_x(-d_3)\mathbf{T}_{\varphi x}(-\varphi_2)\mathbf{T}_{\varphi z}(-\varphi_1)\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\dot{\mathbf{T}}_{14} &= \mathbf{T}_{\varphi z}(\varphi_1)\mathbf{D}_{\varphi z}(1)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_2)\mathbf{T}_x(d_3)\mathbf{T}_y(e_3)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_3)\mathbf{E}_4(\dot{\varphi}_1) + \\ &+ \mathbf{T}_{\varphi z}(\varphi_1)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_2)\mathbf{D}_{\varphi x}(1)\mathbf{T}_x(d_3)\mathbf{T}_y(e_3)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_3)\mathbf{E}_4(\dot{\varphi}_2) + \\ &+ \mathbf{T}_{\varphi z}(\varphi_1)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_2)\mathbf{T}_x(d_3)\mathbf{T}_y(e_3)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_3)\mathbf{D}_{\varphi x}(1)\mathbf{E}_4(\dot{\varphi}_3)\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\mathbf{V}_{14} &= \mathbf{T}_{14}^{-1}\dot{\mathbf{T}}_{14} = \\ &= \mathbf{T}_{\varphi x}(-\varphi_3)\mathbf{T}_y(-e_3)\mathbf{T}_x(-d_3)\mathbf{T}_{\varphi x}(-\varphi_2)\mathbf{D}_{\varphi z}(1)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_2)\mathbf{T}_x(d_3)\mathbf{T}_y(e_3)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_3)\mathbf{E}_4(\dot{\varphi}_1) + \\ &+ \mathbf{T}_{\varphi x}(-\varphi_3)\mathbf{T}_y(-e_3)\mathbf{T}_x(-d_3)\mathbf{D}_{\varphi x}(1)\mathbf{T}_x(d_3)\mathbf{T}_y(e_3)\mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_3)\mathbf{E}_4(\dot{\varphi}_2) + \\ &+ \mathbf{D}_{\varphi x}(1)\mathbf{E}_4(\dot{\varphi}_3)\end{aligned}$$

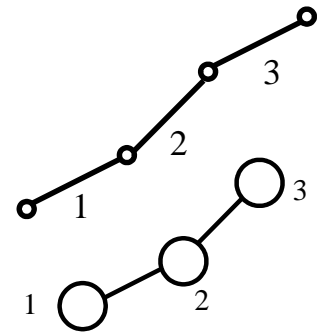
Různé souřadnice pro popis soustav mnoha těles

Dva ideální objekty: tuhé těleso a kinematická dvojice (kinematická vazba)

Tuhé těleso = uzel grafu

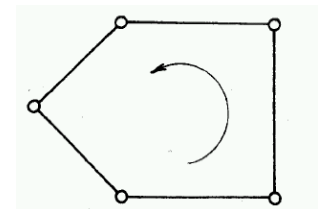
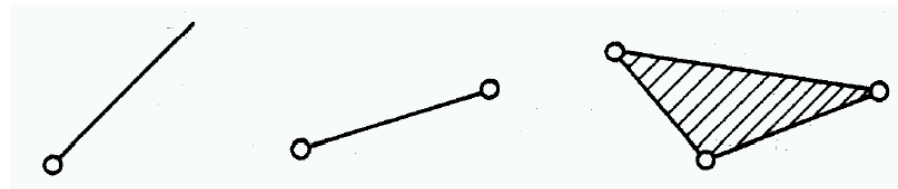
Kinematická dvojice (KD) = hrana grafu

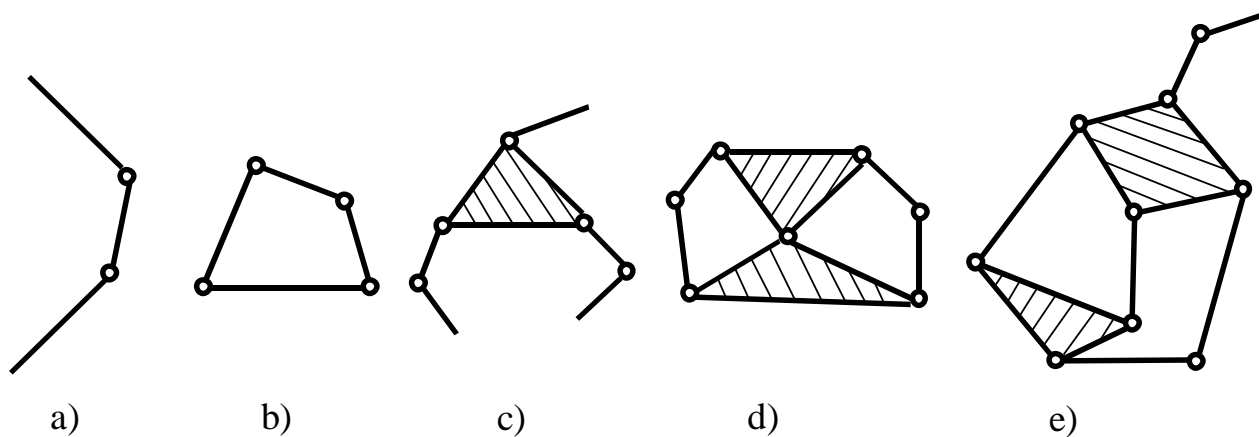
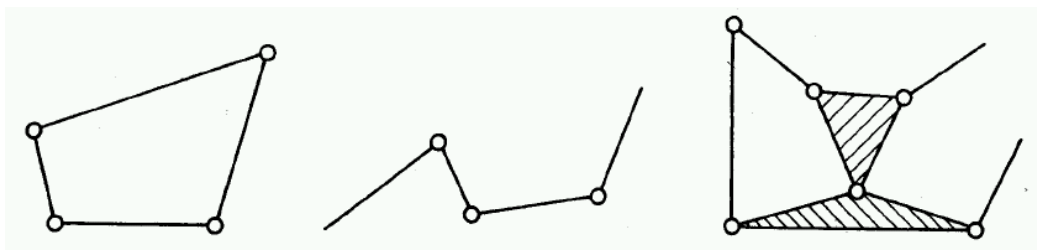
Těleso stupně n = těleso (prvek) připojeno k sousedním tělesům n KD (unární, binární, ternární)




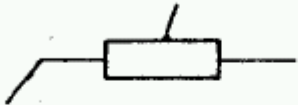
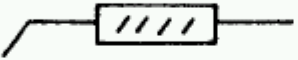


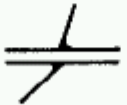

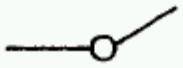
Jednoduchý / složený kinematický řetězec = všechna tělesa jsou / nejsou binární (unární)

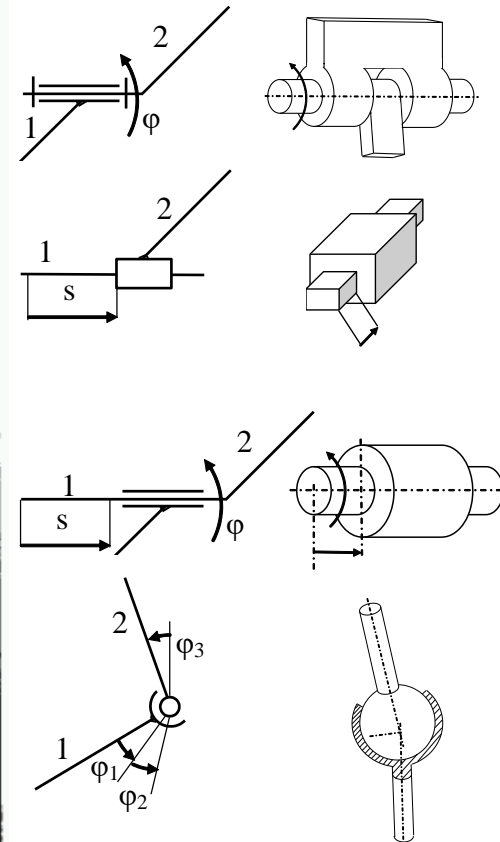
Kinematický řetězec otevřený/uzavřený, pokud smyčka v grafu existuje / neexistuje





Mechanismus je získán z kinematického řetězce určením jednoho tělesa základním rámem

Pair name	Pair chart symbol	Pair symbol	Degree of freedom	Class
revolute		R	1	5
prismatic		P	1	5
helical		H	1	5
cylindrical		C	2	4
spherical		S	3	3
flat		F	3	3
general		G	5	1
arbitrary		A	i	6 - i



- Použití základních konceptů teorie grafů

Graf: těleso = vrchol, KD (kinematická dvojice) = hrana, další hrany = požadovaný pohyb (například pohyb chapadla v inverzní kinematické úloze robotu)

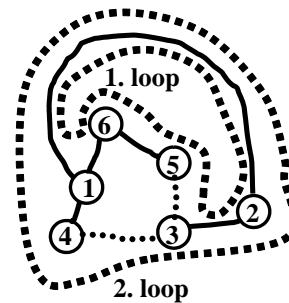
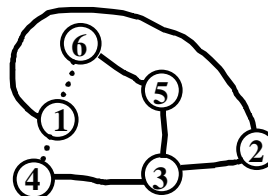
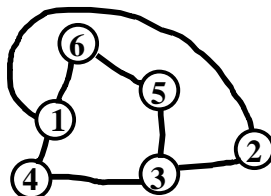
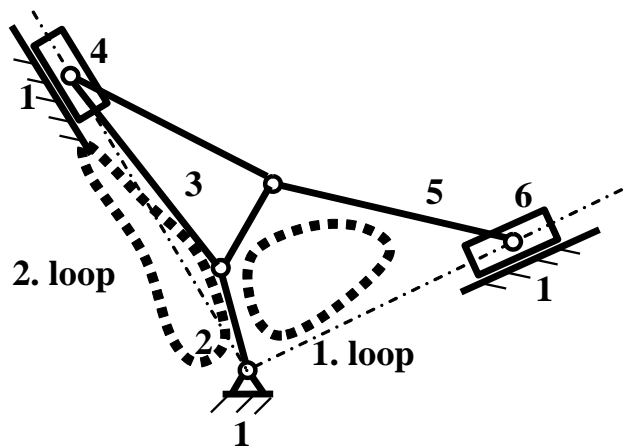
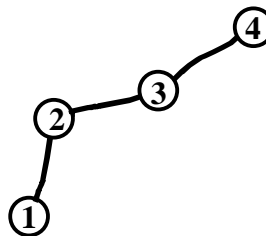
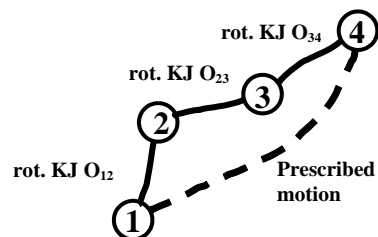
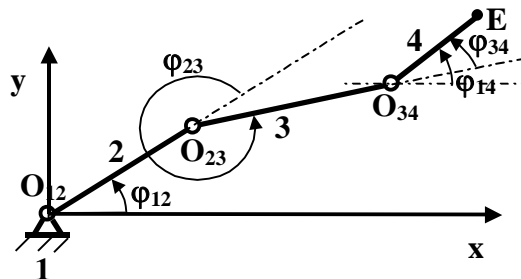
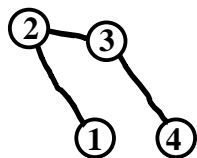
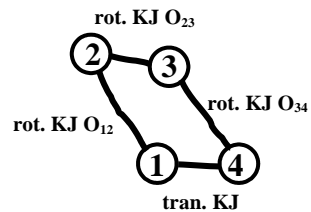
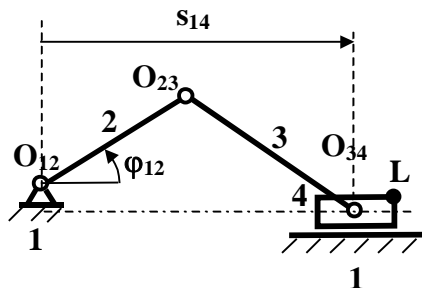
Kostra grafu je podgrafem grafu, který obsahuje všechny uzly a jedná se o strom (a $d_s + m_s = u - 1$)

Zde $d_s + m_s$ je počet hran kostry grafu.

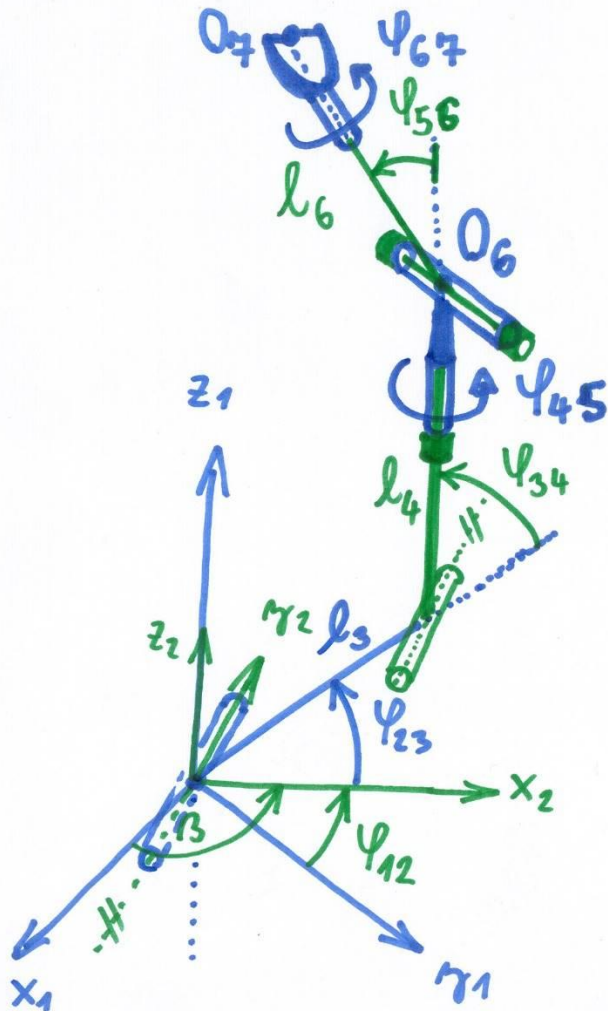
Mechanický systém s u tělesy a d KD (+ m požadovanými pohyby) má l nezávislých kinematických smyček

$$l = d - u + 1$$

$$l = d + m - u + 1$$



Inversní kinematika prostorového robota



Inverse kinematics - example

Given: End-effector
motion T_{17}

dimensions: l_3, l_4, l_6

Goal: Relative motions
in joints + Matlab
implementations

Souřadnice

- Souřadnice - parametry popisující polohu těles, KD a celého mechanismu v průběhu pohybu (relativní, fyzikální, přirozené ...)
- DOF = „Degrees of freedom“ = „Počet stupňů volnosti“
- KD, která odstraňuje j DOF, je třídy j , má $(6-j)$ DOF a má j skalárních složek reakčních účinků
- Počet DOF mechanismu je **minimálně**

$$i = 6(n - 1) - \sum_{j=1}^5 j d_j$$

- Skutečný počet DOF v dané poloze závisí na podmíněnosti Jacobiho matice rovnic vazeb v této poloze (**singularita** rovnic vazeb **přidává stupně volnosti** – v dané poloze nebo globálně)
- Počet souřadnic KD (relativních) v jedné jednoduché kinematické smyčce je:

$$p = \sum_{j=1}^5 (6 - j) d_j$$

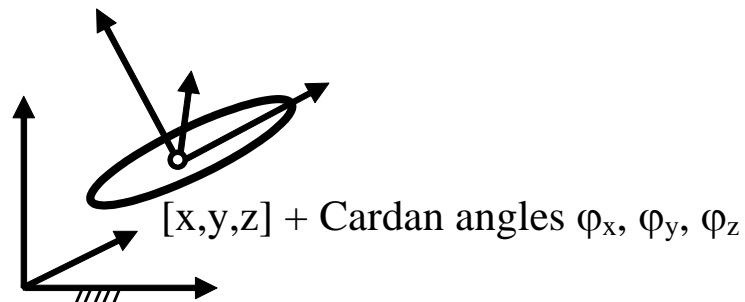
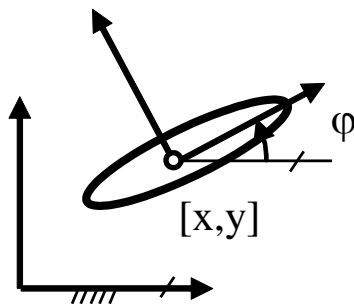
- Každá jednoduchá kinematická smyčka (mechanismus) s n DOF má n nezávislých a **maximálně 6** závislých souřadnic mezi souřadnicemi KD (relativními souřadnicemi).
- Mechanický systém s n DOF a l nezávislými kinematickými smyčkami má mezi souřadnicemi KD (relativními) n nezávislých a **maximálně 6l** závislých souřadnic.

Základní typy souřadnic

- **Relativní souřadnice - souřadnice KD**



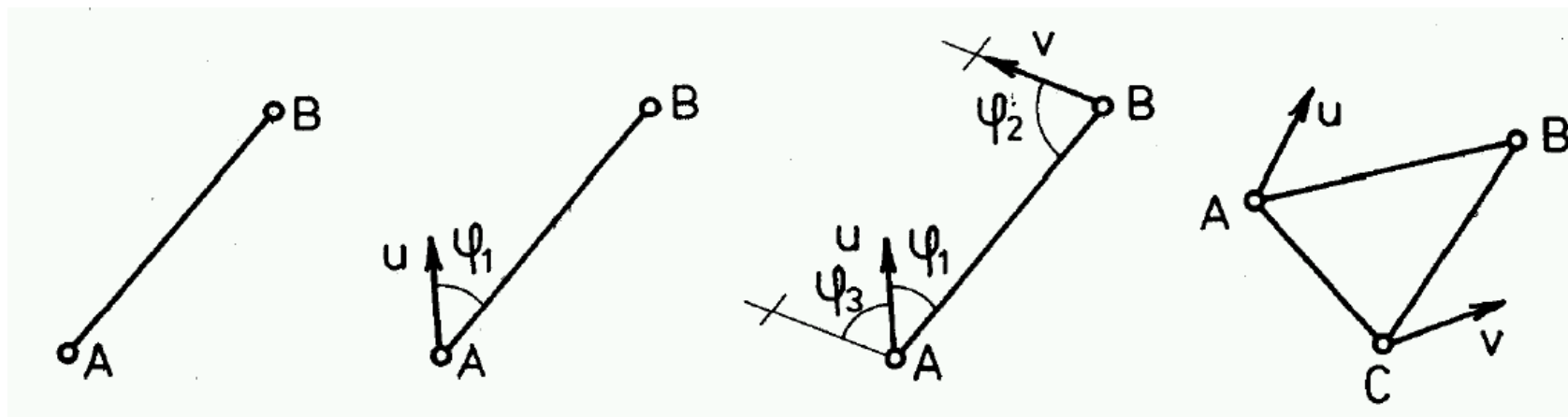
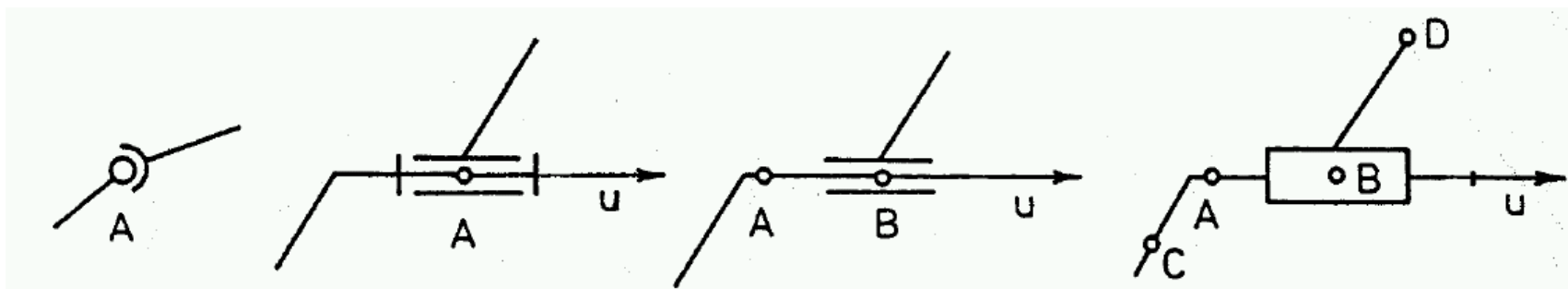
- **Fyzikální (absolutní) souřadnice** - souřadnice popisující polohu jednotlivých těles vzhledem k rámu - x, y, z (kartézské) souřadnice důležitého bodu tělesa (těžiště) a souřadnice popisující jeho orientaci vzhledem k základnímu rámu (kardanové úhly, Eulerovy úhly, kvaterniony, ...)



- **Přirozené souřadnice** – absolutní kartézské souřadnice důležitých bodů a jednotkových vektorů těles. Důležitými body jsou obvykle centra konkrétních KD. Důležitými jednotkovými vektory jsou obvykle směry os KD

Výhody =

- Sdílení důležitých bodů a jednotkových vektorů spojenými tělesy
- **Konstantní matice hmotnosti**
- **Vazbové rovnice kvadratické v souřadnicích, Jacobiho matice lineární**



$$(x_{1B} - x_{1A})^2 + (y_{1B} - y_{1A})^2 + (z_{1B} - z_{1A})^2 = l_{AB}^2$$

$$\begin{aligned}(x_{1B} - x_{1A})u_1 + (y_{1B} - y_{1A})u_2 + (z_{1B} - z_{1A})u_3 &= l_{AB} \cos \varphi_1 \\(x_{1B} - x_{1A})v_1 + (y_{1B} - y_{1A})v_2 + (z_{1B} - z_{1A})v_3 &= l_{AB} \cos \varphi_2 \\u_1v_1 + u_2v_2 + u_3v_3 &= \cos \varphi_3\end{aligned}$$

$$\sum_{i=1}^3 u_i^2 = 1$$

$$\sum_{i=1}^3 v_i^2 = 1$$

$$\overrightarrow{AB} \times \vec{u} = \vec{0}$$

$$l_{AB}u_1 - (x_{1B} - x_{1A}) = 0$$

$$l_{AB}u_2 - (y_{1B} - y_{1A}) = 0$$

$$l_{AB}u_3 - (z_{1B} - z_{1A}) = 0$$

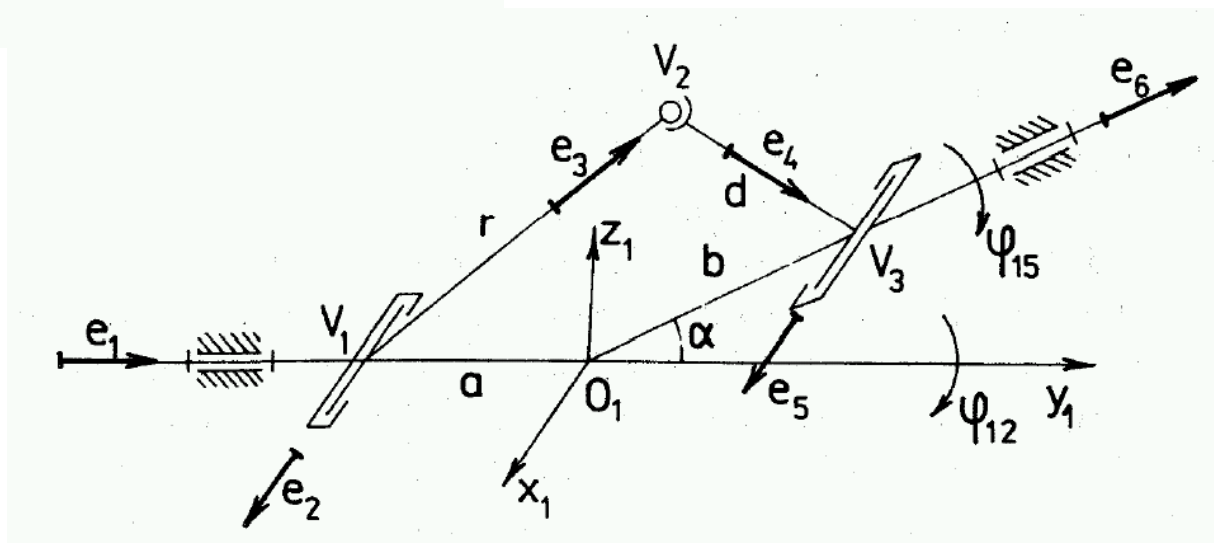
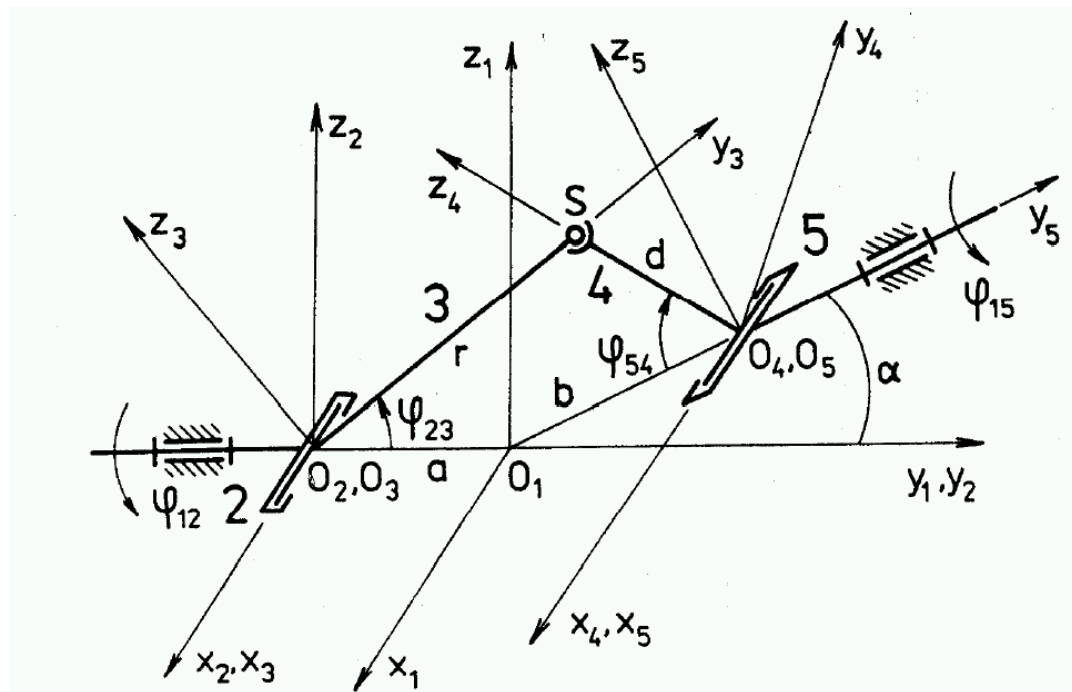
$$k_1u_1 + k_2v_1 - (x_{1B} - x_{1A}) = 0$$

$$k_1u_2 + k_2v_2 - (y_{1B} - y_{1A}) = 0$$

$$k_1u_3 + k_2v_3 - (z_{1B} - z_{1A}) = 0$$

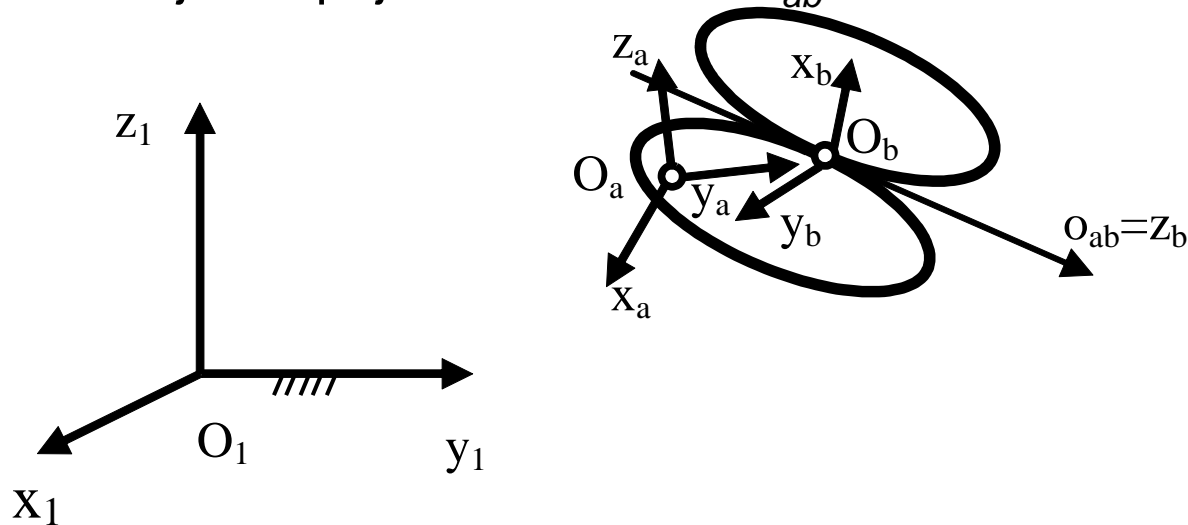
$$\begin{aligned}(x_{1C} - x_{1A})(x_{1D} - x_{1B}) &+ (y_{1C} - y_{1A})(y_{1D} - y_{1B}) + \\+ (z_{1C} - z_{1A})(z_{1D} - z_{1B}) &= l_{AC}l_{BD} \cos(\overrightarrow{AC}, \overrightarrow{BD})\end{aligned}$$

Příklad



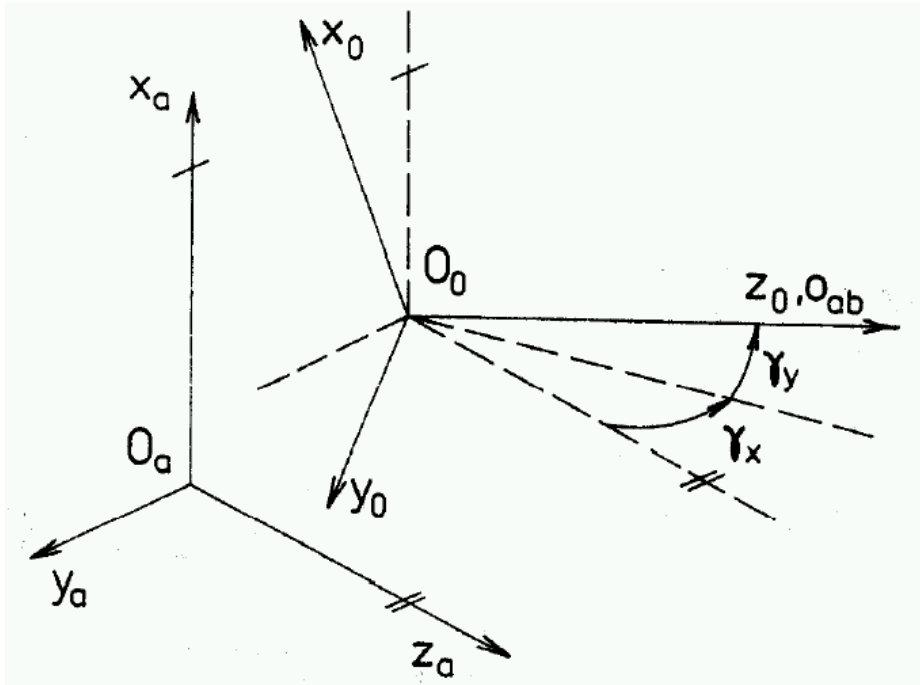
Popis pohybů v kinematických dvojicích

- Tělesa a a b jsou spojena KD s osou O_{ab}



- Na tělesech a a b jsou vybrány dva souřadnicové systémy:
- $O_a x_a y_a z_a$, který je pevně spojen s tělesem a
- $O_0 x_0 y_0 z_0$, který je pevně spojen s tělesem a a navázán na osu O_{ab}
- $O_b x_b y_b z_b$, který je pevně spojen s tělesem b a navázán na osu O_{ab}
- Relativní pohyb těles spojených KD je pak popsán jako:

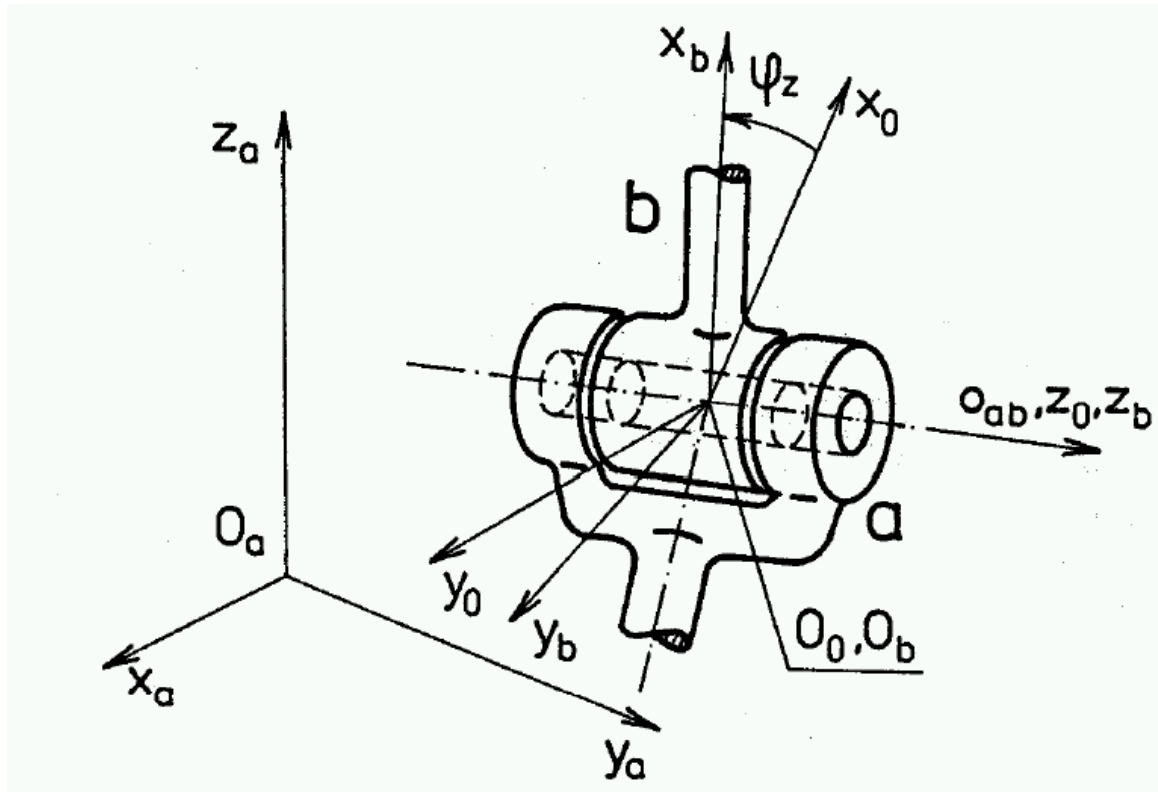
$$\mathbf{T}^{KJ} = \mathbf{T}_0 \mathbf{T}^{rel}$$



Z $O_a x_a y_a z_a$ do $O_0 x_0 y_0 z_0$ je pak obecně možno přejít pomocí 5 základních transformací (bez samotného pohybu v KD spojené s o_{ab}).

$$\mathbf{T}_0 = \mathbf{T}_x(x_0)\mathbf{T}_y(y_0)\mathbf{T}_z(z_0)\mathbf{T}_{\varphi x}(\gamma_x)\mathbf{T}_{\varphi y}(\gamma_y)$$

Rotační kinematická dvojice

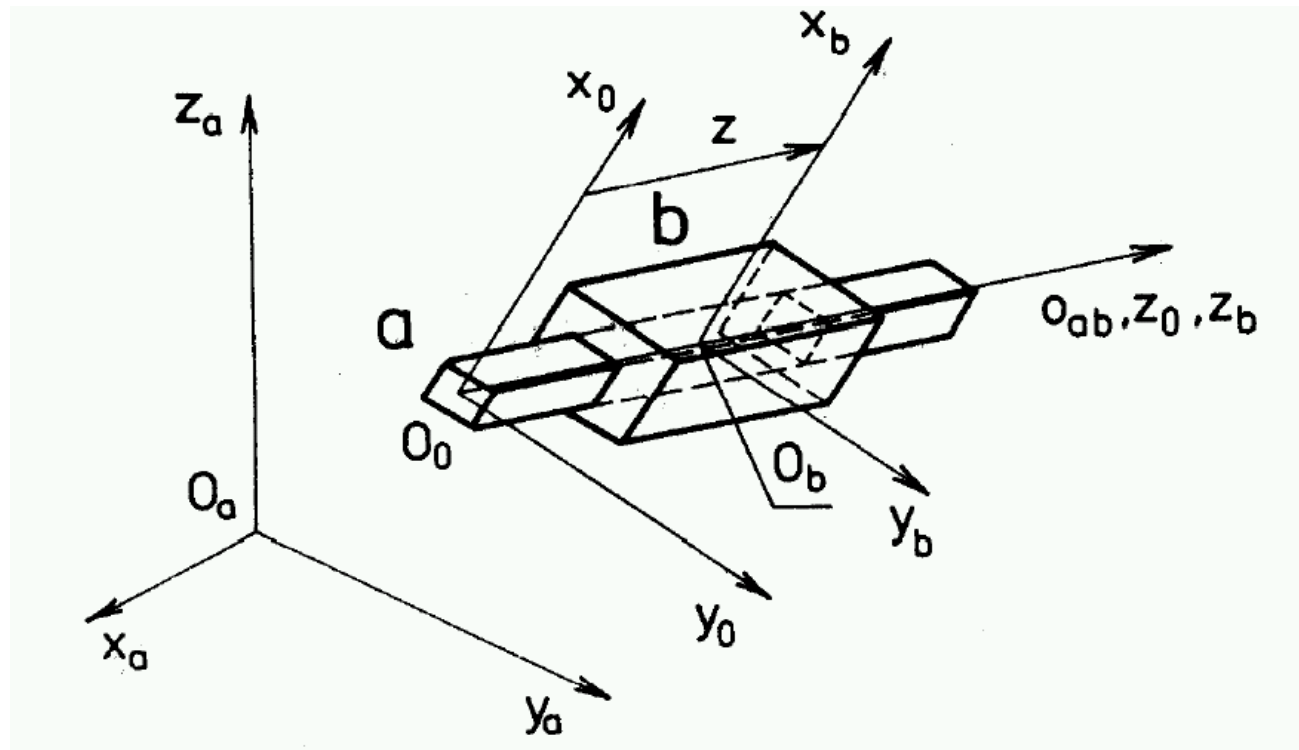


$$\mathbf{T}^R = \mathbf{T}_0 \mathbf{T}_{\varphi_z}(\varphi)$$

$$\mathbf{V}^R = \mathbf{D}_{\varphi_z}(\dot{\varphi})$$

$$\mathbf{A}^R = \mathbf{D}_{\varphi_z}(\ddot{\varphi})$$

Posuvná kinematická dvojice

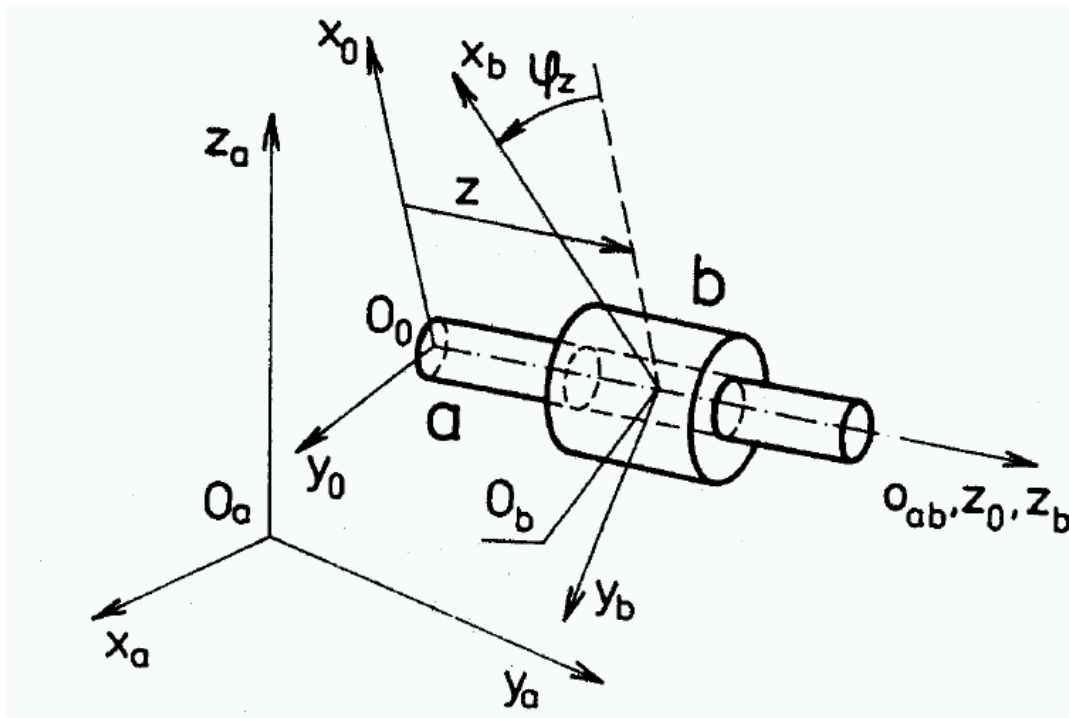


$$\mathbf{T}^T = \mathbf{T}_0 \mathbf{T}_z(z)$$

$$\mathbf{V}^T = \mathbf{D}_z(\dot{z})$$

$$\mathbf{A}^T = \mathbf{D}_z(\ddot{z})$$

Válcová kinematická dvojice



$$\mathbf{T}^C = \mathbf{T}_0 \mathbf{T}_z(z) \mathbf{T}_{\varphi z}(\varphi) = \mathbf{T}_0 \mathbf{T}_{\varphi z}(\varphi) \mathbf{T}_z(z)$$

$$\mathbf{V}^C = \mathbf{D}_{\varphi z}(\dot{\varphi}) + \mathbf{D}_z(\dot{z})$$

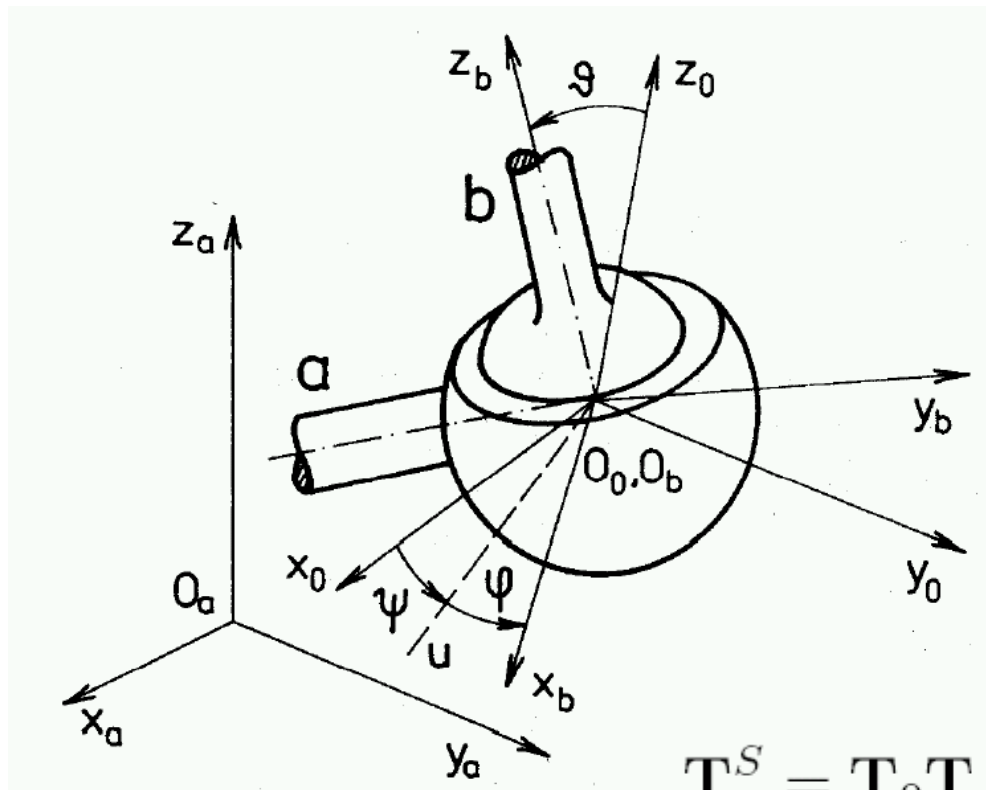
$$\mathbf{A}^C = \mathbf{D}_{\varphi z}(\ddot{\varphi}) + \mathbf{D}_z(\ddot{z})$$

Helical kinematical joint

$$z = k\varphi$$

Sférická kinematická dvojice

Eulerovy úhly



$$\mathbf{T}^S = \mathbf{T}_0 \mathbf{T}_{\varphi z}(\psi) \mathbf{T}_{\varphi x}(\vartheta) \mathbf{T}_{\varphi z}(\varphi)$$

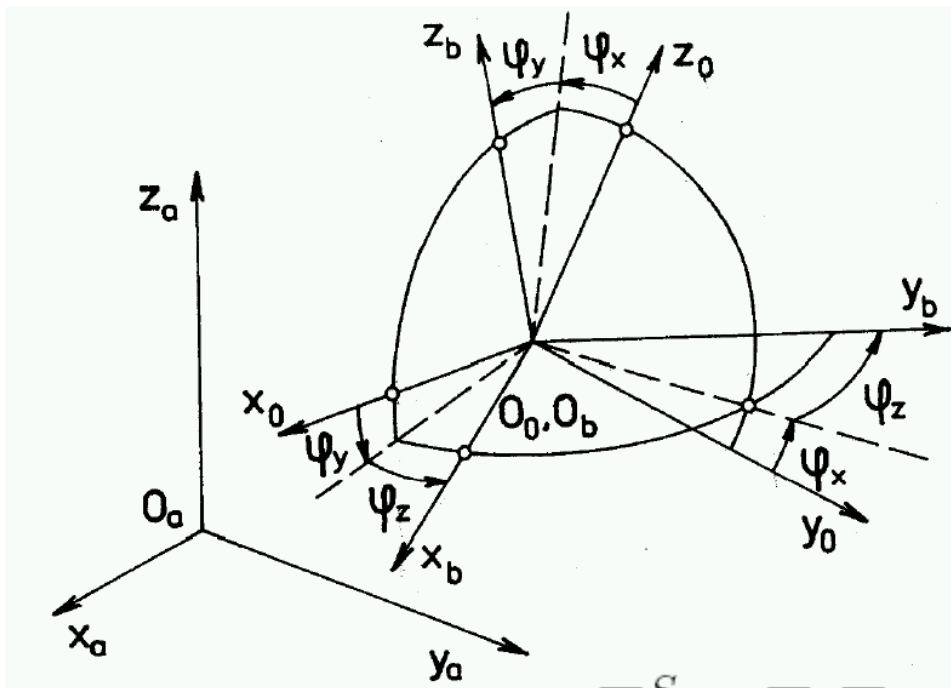
$$\mathbf{T}^S = \mathbf{T}_0 \begin{bmatrix} c\psi c\varphi - s\psi c\vartheta s\varphi, & -c\psi s\varphi - s\psi c\vartheta c\varphi, & s\psi s\vartheta, & 0 \\ s\psi c\varphi + c\psi c\vartheta s\varphi, & -s\psi s\varphi + c\psi c\vartheta c\varphi, & -c\psi s\vartheta, & 0 \\ s\vartheta s\varphi, & s\vartheta c\varphi, & c\vartheta, & 0 \\ 0, & 0, & 0, & 1 \end{bmatrix}$$

Eulerovy kinematické rovnice pro Eulerovy úhly

$$\Omega^S = S_{\varphi z}^T(\varphi) S_{\varphi x}^T(\vartheta) \Omega_{\varphi z}(\dot{\psi}) S_{\varphi x}(\vartheta) S_{\varphi z}(\varphi) + S_{\varphi z}^T(\varphi) \Omega_{\varphi x}(\dot{\vartheta}) S_{\varphi x}(\varphi) + \Omega_{\varphi z}(\dot{\varphi})$$

$$\begin{bmatrix} \omega_x \\ \omega_y \\ \omega_z \end{bmatrix}_b = \begin{bmatrix} \dot{\psi} s \vartheta s \varphi + \dot{\vartheta} c \varphi \\ \dot{\psi} s \vartheta c \varphi - \dot{\vartheta} s \varphi \\ \dot{\psi} c \vartheta + \dot{\varphi} \end{bmatrix}$$

Cardanovy úhly



$$\mathbf{T}^S = \mathbf{T}_0 \mathbf{T}_{\varphi x}(\varphi_x) \mathbf{T}_{\varphi y}(\varphi_y) \mathbf{T}_{\varphi z}(\varphi_z)$$

$$\mathbf{T}^S = \mathbf{T}_0 \begin{bmatrix} c\varphi_y c\varphi_z, & -c\varphi_y s\varphi_z, & s\varphi_y, & 0 \\ c\varphi_x s\varphi_z + s\varphi_x s\varphi_y c\varphi_z, & c\varphi_x c\varphi_z - s\varphi_x s\varphi_y s\varphi_z, & -s\varphi_x c\varphi_y, & 0 \\ s\varphi_x s\varphi_z - c\varphi_x s\varphi_y c\varphi_z, & s\varphi_x c\varphi_z + c\varphi_x s\varphi_y s\varphi_z, & c\varphi_x c\varphi_y, & 0 \\ 0, & 0, & 0, & 1 \end{bmatrix}$$

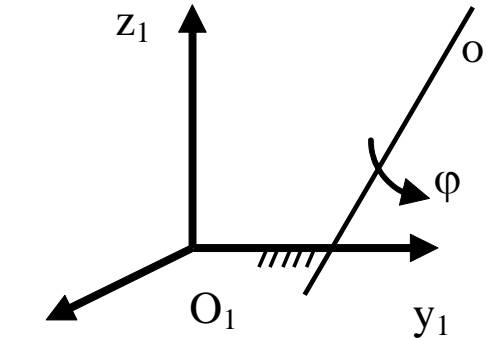
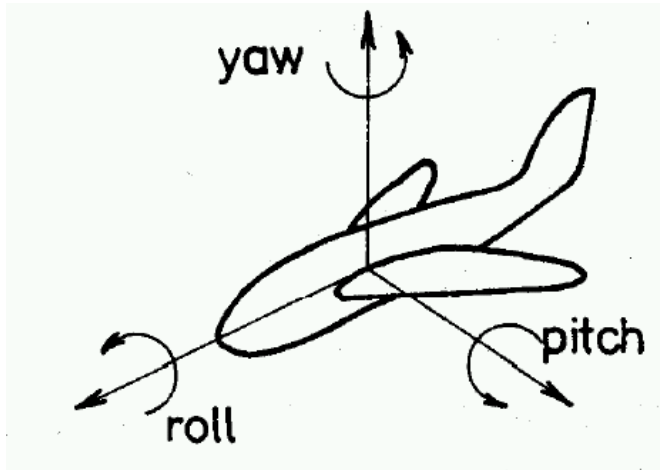
$$\mathbf{T}^S = \mathbf{T}_0 \begin{bmatrix} 1 & -\varphi_z & \varphi_y & 0 \\ \varphi_z & 1 & -\varphi_x & 0 \\ -\varphi_y & \varphi_x & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Eulerovy kinematické rovnice pro Cardanovy úhly

$$\boldsymbol{\Omega}^S = \mathbf{S}_{\varphi_z}^T(\varphi_z) \mathbf{S}_{\varphi_y}^T(\varphi_y) \boldsymbol{\Omega}_{\varphi_z}(\dot{\varphi}_x) \mathbf{S}_{\varphi_y}(\varphi_y) \mathbf{S}_{\varphi_z}(\varphi_z) + \mathbf{S}_{\varphi_z}^T(\varphi_z) \boldsymbol{\Omega}_{\varphi_y}(\dot{\varphi}_y) \mathbf{S}_{\varphi_z}(\varphi_z) + \boldsymbol{\Omega}_{\varphi_z}(\dot{\varphi}_z)$$

$$\begin{bmatrix} \omega_x \\ \omega_y \\ \omega_z \end{bmatrix}_b = \begin{bmatrix} \dot{\varphi}_x \cos \varphi_y \cos \varphi_z + \dot{\varphi}_y \sin \varphi_z \\ -\dot{\varphi}_x \cos \varphi_y \sin \varphi_z + \dot{\varphi}_y \cos \varphi_z \\ \dot{\varphi}_x \sin \varphi_y + \dot{\varphi}_z \end{bmatrix}$$

Roll, pitch, yaw – vozidla, letadla



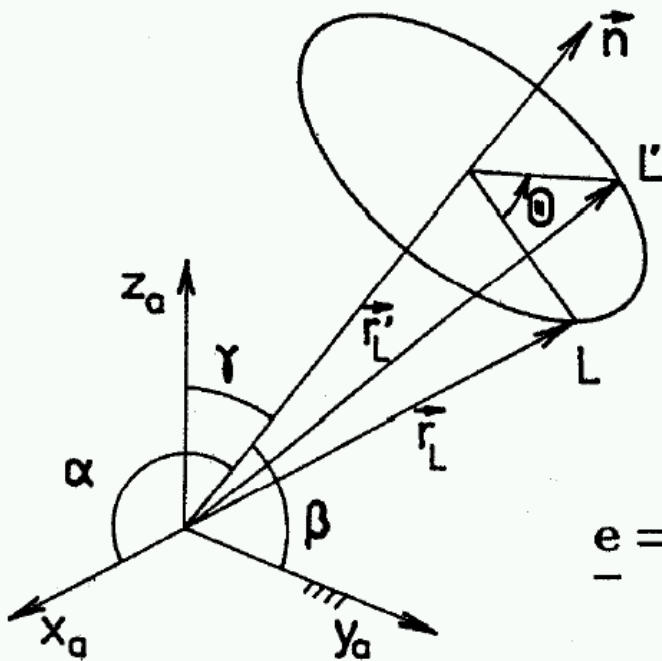
$$\mathbf{T} = \mathbf{T}_o \mathbf{T}_{\varphi z}(\varphi) \mathbf{T}_o^{-1}$$

$$\begin{aligned} \mathbf{T} &= \mathbf{T}_{\varphi x}(\alpha) (\mathbf{T}_{\varphi x}(-\alpha) \mathbf{T}_{\varphi y}(\beta) \mathbf{T}_{\varphi x}(\alpha)) \\ &\quad (\mathbf{T}_{\varphi x}(-\alpha) \mathbf{T}_{\varphi y}(-\beta) \mathbf{T}_{\varphi z}(\gamma) \mathbf{T}_{\varphi y}(\beta) \mathbf{T}_{\varphi x}(\alpha)) \\ &= \mathbf{T}_{\varphi z}(\gamma) \mathbf{T}_{\varphi y}(\beta) \mathbf{T}_{\varphi x}(\alpha) \end{aligned}$$

Roll, pitch, yaw: idea – otáčení podél původních (pevných) os

EulEROVY parametry (kvaterniony)

- EulEROVY parametry jsou prvky normovaného kvaternionu.



$$\hat{e}^S = \cos \frac{\Theta}{2} + \mathbf{n} \sin \frac{\Theta}{2}$$

$$\sin \varphi = s\varphi, \cos \varphi = c\varphi$$

$$\mathbf{n} = [c\alpha, c\beta, c\gamma]$$

$$\underline{e} = [e_0, e_1, e_2, e_3] = \left[c\frac{\Theta}{2}, c\alpha s\frac{\Theta}{2}, c\beta s\frac{\Theta}{2}, c\gamma s\frac{\Theta}{2} \right]$$

- Kvaternion je „součet“ skaláru a vektoru

$$\hat{\mathbf{u}} = u_0 + \mathbf{u}$$

- Jedná se o zobecnění komplexních čísel do prostoru

- Konjugovaný kvaternion $\hat{\mathbf{u}}^* = u_0 - \mathbf{u}$

- Norma kvaternionu $|\hat{\mathbf{u}}|^2 = \hat{\mathbf{u}}\hat{\mathbf{u}}^* \quad |\hat{\mathbf{e}}|^2 = 1$

- The norm of Euler parameters is 1

- Eulerovy parametry jsou tedy vázány $e_0^2 + e_1^2 + e_2^2 + e_3^2 = 1$

- Je definováno skládání kvaternionů pro současné pohyby

$$\hat{\mathbf{w}} = \hat{\mathbf{u}}\hat{\mathbf{v}} = u_0v_0 - \mathbf{u} \cdot \mathbf{v} + u_0\mathbf{v} + v_0\mathbf{u} + \mathbf{u} \times \mathbf{v}$$

- Kvaternion je tedy alternativa matice směrových kosinů

$$\mathbf{u}_a = \mathbf{S}_{ab}\mathbf{u}_b$$

$$\mathbf{u}_a = \hat{\mathbf{e}}_{ab}\mathbf{u}_b\hat{\mathbf{e}}_{ab}^*$$

$$\mathbf{S}_{13} = \mathbf{S}_{12}\mathbf{S}_{23}$$

$$\hat{\mathbf{e}}_{13} = \hat{\mathbf{e}}_{12}\hat{\mathbf{e}}_{23}$$

- Z Eulerových parameterů k matici směrových kosinů

$$\mathbf{S}_{ab} = 2 \begin{bmatrix} e_0^2 + e_1^2 - \frac{1}{2} & e_1 e_2 - e_0 e_3 & e_1 e_3 + e_0 e_2 \\ e_1 e_2 + e_0 e_3 & e_0^2 + e_2^2 - \frac{1}{2} & e_2 e_3 - e_0 e_1 \\ e_1 e_3 - e_0 e_2 & e_2 e_3 + e_0 e_1 & e_0^2 + e_3^2 - \frac{1}{2} \end{bmatrix}$$

- Z matice směrových kosinů k Eulerovým parameterům

$$\mathbf{B} = \left[\begin{array}{c|ccc} \text{tr } \mathbf{S}_{ab} & -s_{23} & -s_{13} & -s_{12} \\ \hline s_{32} & s_{11} & s_{12} & s_{13} \\ s_{13} & s_{21} & s_{22} & s_{23} \\ s_{21} & s_{31} & s_{32} & s_{33} \end{array} \right]$$

$$\mathbf{B}' = \mathbf{B} + \mathbf{B}^T + (1 - \text{tr } \mathbf{S}_{ab})\mathbf{E}_4 = 4\tilde{\mathbf{e}}_{ab}\tilde{\mathbf{e}}_{ab}^T = 4 \begin{bmatrix} e_0 e_0 & e_0 e_1 & e_0 e_2 & e_0 e_3 \\ e_1 e_0 & e_1 e_1 & e_1 e_2 & e_1 e_3 \\ e_2 e_0 & e_2 e_1 & e_2 e_2 & e_2 e_3 \\ e_3 e_0 & e_3 e_1 & e_3 e_2 & e_3 e_3 \end{bmatrix}$$

1. Necht' k se rovná indexu nejvyšší absolutní hodnoty prvků na diagonále matice B' , $k=0,1,2,3$.
2. Vypočítejme

$$e'_{m,ab} = \frac{b'_{km}}{2\sqrt{b'_{kk}}}, \quad m = 0, 1, 2, 3$$

3. Necht'

$$e_{m,ab} = e'_{m,ab} \operatorname{sgn} e'_{0,ab}, \quad m = 0, 1, 2, 3$$
$$\operatorname{sgn} e'_{0,ab} = \begin{cases} -1 & \text{for } e'_{0,ab} < 0 \\ +1 & \text{for } e'_{0,ab} \geq 0 \end{cases}$$

Výsledek je

$$\underline{e} = [e_0, e_1, e_2, e_3]$$

Úhlová rychlost přes kvaternion

$$\begin{bmatrix} 0 \\ \omega_{b,ab} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ \omega_x \\ \omega_y \\ \omega_z \end{bmatrix}_{b,ab} = 2 \begin{bmatrix} e_0 & e_1 & e_2 & e_3 \\ -e_1 & e_0 & e_3 & -e_2 \\ -e_2 & -e_3 & e_0 & e_1 \\ -e_3 & e_2 & -e_1 & e_0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{e}_0 \\ \dot{e}_1 \\ \dot{e}_2 \\ \dot{e}_3 \end{bmatrix}$$

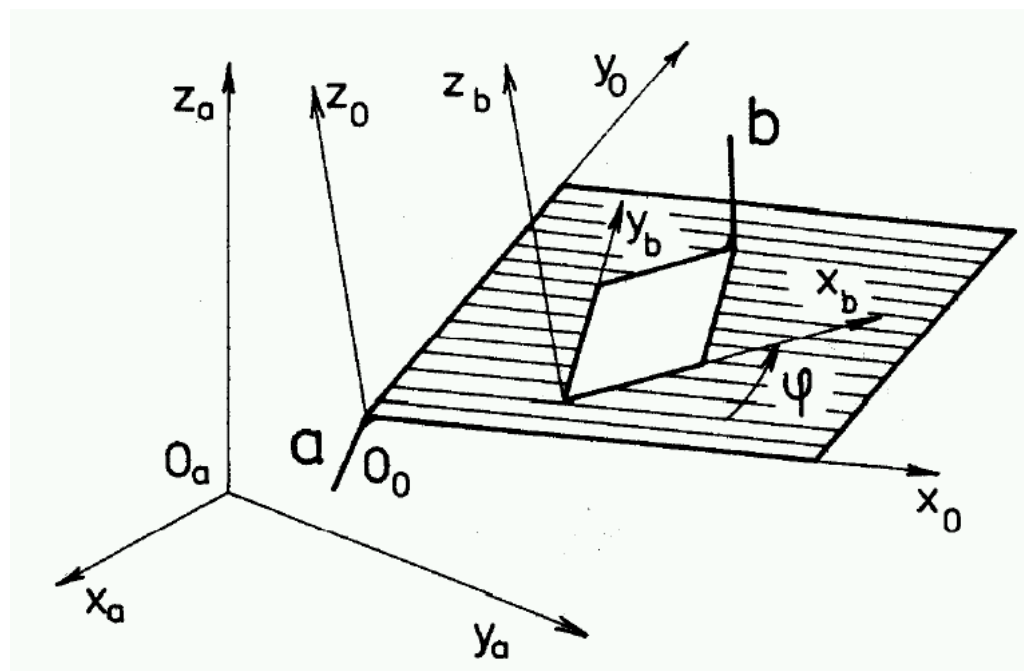
$$\begin{bmatrix} \dot{e}_0 \\ \dot{e}_1 \\ \dot{e}_2 \\ \dot{e}_3 \end{bmatrix} = \frac{1}{2} \left[\begin{array}{c|c} 0 & -\omega^T \\ \hline \omega & -\Omega \end{array} \right] \begin{bmatrix} e_0 \\ e_1 \\ e_2 \\ e_3 \end{bmatrix}$$

Úhlové zrychlení přes kvaternion

$$\begin{bmatrix} 0 \\ \alpha_{b,ab} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ \alpha_x \\ \alpha_y \\ \alpha_z \end{bmatrix}_{b,ab} = 2 \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \\ -e_1 & e_0 & e_3 & -e_2 \\ -e_2 & -e_3 & e_0 & e_1 \\ -e_3 & e_2 & -e_1 & e_0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{e}_0 \\ \ddot{e}_1 \\ \ddot{e}_2 \\ \ddot{e}_3 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \ddot{e}_0 \\ \ddot{e}_1 \\ \ddot{e}_2 \\ \ddot{e}_3 \end{bmatrix} = \frac{1}{2} \left[\begin{array}{c|c} 0 & -\alpha^T \\ \hline \alpha & -\mathcal{A} \end{array} \right] \begin{bmatrix} e_0 \\ e_1 \\ e_2 \\ e_3 \end{bmatrix} + \frac{1}{2} \left[\begin{array}{c|c} 0 & -\omega^T \\ \hline \omega & -\Omega \end{array} \right] \begin{bmatrix} \dot{e}_0 \\ \dot{e}_1 \\ \dot{e}_2 \\ \dot{e}_3 \end{bmatrix}$$

Rovinná kinematická dvojice



$$\mathbf{T}^F = \mathbf{T}_0 \mathbf{T}_x(x) \mathbf{T}_y(y) \mathbf{T}_{\varphi z}(\varphi)$$