

Notes

Роботска рака

- се состои од: **краци (гостиби)** изградени со **зглобови**

Компоненти на роботска рака

- манипулатор** - основно јадро на раката се состои од: краци, зглобови и други компоненти
- контролни елементи** - се компоненти кои следат заједнички јадро од раката и служат за обработка на предметите, изврзување со други машини, извршување задачи

- актуатори** - "мускули" на манипулаторите (сервомотори, генератори, помошни, интегрирани и хидравлични преливачи)
 - ги употребува регулатор (управувачки уред)
- сентзори** - даваат информација за блиските објекти на манипулаторите (близина - за блокирање на краци и зглобови) и комуникација со надворешната средина (надворешни - за датум, температура)
- управувачки елементи** - ја управува работата на актуаторите и ги координира движењето на манипулаторите, споредува тако, како, колку физички предеја да се обиколи зглоб. Надворешна координирана движење на управувачки елементи и сензори

- софийско - се сочини од: ЈС (за употребување на компјутер), софийско за пресметување двинетче на секој зглоб и исоракаче инфо. до употребувачки елементи; и апикални групации и збир рушини за избодување задаги или за примената на јериодерниште среди на манипулатори

Зглобови

- прат слапуски (брзманичет) P - прат слапуско двинетче
- ротациски R - ротациско двинетче
- цилиндрични RP - прат слапуско и ротациско двинетче од 1/оски
- сферични S - З ротациски двинетка
 - R и P - активни и пасивни
 - S - само пасивен

Сврзети на слобода

- Необходими се 3 штети на слобода за да се јавишите потребна положуја и 3 штети за ориентација
=> работешка рака мора да има 6 штети на слобода за да може целосно да јаснови и орентира 1 добред во работен простор
- работешки простиор - множеството дозволливи положки

Формула на Грублер

$$dof = m(N-1-j) + \sum_{i=1}^j f_i$$

- m - силенци на стапала (3 или 6) - j - број на зглобови

- N - број на краки (све основе) - f_i - силенци на стапала на зглоб i

Координатни системи

• Универсален простор U

- за одредување движење на раката во однос на други зглоби во просторот

- дефинираате положбата на други делови и машинки со кои контактира раката

- дефинираате начин на движење на раката

- просторот е базан за базата и не се менува

• Простор на зглобови Z_i

- кога движењето на раката треба да се одреди преку движењето на

секој од зглобовите на раката отделно

- пресликување од простор на раката во простор на зглобови

• Простор на избрани елементи E

- движење на раката во однос на координатен систем приклучен со избраниот елемент

- подобрени

• К.С. на крај на рака A

• К.С на основа B

Вежиорско преносување

$$P = \begin{bmatrix} X \\ Y \\ Z \\ W \end{bmatrix}$$

■ - координати

■■ - нормирани фактори

$$P = \begin{bmatrix} P_x \\ P_y \\ P_z \end{bmatrix}$$

$$P_x = \frac{X}{W}, \quad P_y = \frac{Y}{W}, \quad P_z = \frac{Z}{W}$$

- $W > 1 \Rightarrow$ координати \uparrow
- $W = 1 \Rightarrow$ координати исти
- $W < 1 \Rightarrow$ координати \downarrow
- $W = 0 \Rightarrow$ вежиор на пресецу со линија 1

Матрично преносување на кинематички елементи во врсниот

- координатен систем F со оси n, o, a

$$n = (n_x, n_y, n_z) \quad a = (a_x, a_y, a_z) \quad O = (O_x, O_y, O_z)$$

- вртежна матрица

$$F = \begin{bmatrix} n_x & O_x & a_x & P_x \\ n_y & O_y & a_y & P_y \\ n_z & O_z & a_z & P_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

■ - базиција
на оригинал

■■ - ориентација

■■■ - нормирани
фактори

- Обратни губиток - за O и $A \Rightarrow$ 6 компоненти на слобода

$$n \cdot a = 0 \quad n \cdot O = 0 \quad a \cdot O = 0 \quad |n| = |a| = |O| = 1$$

- предаја да е десет координатен систем $\Rightarrow F F^T = I \quad \det F = +1$

$\det F = +1 \Rightarrow$ чии бројчети има пресликано обраќање

$\det F = 0 \Rightarrow$ аз 3D и инвертира во 2D

Пресејање објекта урат и сформирањи

- урат сформирајућа матрица је: усава уратслација, усава ротација и нубна комбинација

Усава уратслација

- К.С. се добија са менубаре Јесеном ћо $(0,0)$, то је са ортогоналнија

Бекшор на уратслација $d(dx, dy, dz)$

Матрица на уратсформирања

Едитетно матрица

$$T = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & dx \\ 0 & 1 & 0 & dy \\ 0 & 0 & 1 & dz \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$U = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \text{Ноба јесен} \quad F_{\text{нова}} = T \cdot F_{\text{стара}}$$

$$F_{\text{нова}} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & dx \\ 0 & 1 & 0 & dy \\ 0 & 0 & 1 & dz \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} nx & ox & ax & px \\ ny & oy & ay & py \\ nz & oz & az & pz \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} nx & ox & ax & px+dx \\ ny & oy & ay & py+dy \\ nz & oz & az & pz+dz \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Усава ротација окоју координатних оси

- (n, o, a) се збрињава за висок θ

- окоју

y-оска

$$\begin{bmatrix} px \\ py \\ pz \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos\theta & 0 & \sin\theta \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin\theta & 0 & \cos\theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p_n \\ p_o \\ p_a \end{bmatrix}$$

$$P_{xyz} = R(y, \theta) P_{\text{нова}}$$

- околу X-оска

$$\begin{bmatrix} P_x \\ P_y \\ P_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos\theta & -\sin\theta \\ 0 & \sin\theta & \cos\theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} P_n \\ P_o \\ P_a \end{bmatrix}$$

$$P_{xyz} = R(x, \theta) P_{noa}$$

- околу Z-оска

$$\begin{bmatrix} P_x \\ P_y \\ P_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos\theta & -\sin\theta & 0 \\ \sin\theta & \cos\theta & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} P_n \\ P_o \\ P_a \end{bmatrix}$$

$$P_{xyz} = R(z, \theta) P_{noa}$$

Комбинирано движење

- Множење со матрица на претсвртка се брши од лево кога претсврти околу координатни оси на рефреншт К.С или сопствените оси

$$P_{xyz} = T(\bar{x}, y) T(\bar{n}, x) T(-\bar{z}, \bar{o}) P_{noa}$$

- Множење со матрица на претсвртка се брши од десно кога претсврти бо однос на подбинтови искем како отиде бо однос на рефренштници искем, то бо обрашти редослед
- результатот ќе се сфаќаат кога ќе се избршат искеми претсврти бо однос на подбинтови искем како отиде бо однос на рефренштници искем

$$R(x, \alpha) \cdot R(y, \beta) \cdot R(z, \gamma) = R(a, \gamma) \cdot R(b, \beta) \cdot R(c, \alpha)$$

$$R(x, \alpha) \cdot T(x, y, z) = T(n, o, a) R(n, \alpha)$$



Инверсия матрицы контурной информации

- 3×3 ротационные

$$[R(x, \theta)]^{-1} = \frac{\text{Adj}^T [R(x, \theta)]}{\det [R(x, \theta)]} = \frac{[R(x, \theta)]^T}{1} = [R(x, \theta)]^T$$

$$[R(y, \theta)]^{-1} = \frac{\text{Adj}^T [R(y, \theta)]}{\det [R(y, \theta)]} = \frac{[R(y, \theta)]^T}{1} = [R(y, \theta)]^T$$

$$[R(z, \theta)]^{-1} = \frac{\text{Adj}^T [R(z, \theta)]}{\det [R(z, \theta)]} = \frac{[R(z, \theta)]^T}{1} = [R(z, \theta)]^T$$

- 4×4 контурной

$$T^{-1} = \begin{bmatrix} n_x & 0_x & 0_x & p_x \\ n_y & 0_y & 0_y & p_y \\ n_z & 0_z & 0_z & p_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}^{-1} = \begin{bmatrix} n_x & n_y & n_z & -p \cdot n \\ 0_x & 0_y & 0_z & -p \cdot o \\ 0_x & 0_y & 0_z & -p \cdot d \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$P \cdot n = p_x n_x + p_y n_y + p_z n_z$$

$$P \cdot o = p_x o_x + p_y o_y + p_z o_z$$

$$P \cdot d = p_x d_x + p_y d_y + p_z d_z$$

Решавајуја оклу производна оска K

Чекор 1: Оска K се пренасира за да минува низ координатниот јончак

- се јонесува за $d(-x_0, -y_0, -z_0)$, (x_0, y_0, z_0) се координати на $P \in K$

Чекор 2: Оска K се ротира околу Z оски за да е поклон со претходната редоредност

- тој начин исклучуваме α и β

Чекор 3: решаваја за сокватниот аргумент θ околу редоредништвото оска со која има исклучување

Чекор 4: обраќајќа решавајќа на K од Чекор 2

Чекор 5: обраќајќа пренасирајќа на K од Чекор 1

Вкупната пренасформација

$$T(K, \theta) = T(x_0, y_0, z_0) R(K, \theta) T(-x_0, -y_0, -z_0)$$

Матрица на решаваја оклу K

$$R(K, \theta) = R(x, -\alpha) R(y, \beta) R(z, \theta) R(y, -\beta) R(x, \alpha)$$

• ако оската K бидејќи минува низ $(0, 0)$:

- пребачувајќи на K е единичниот базис на пребачуј I

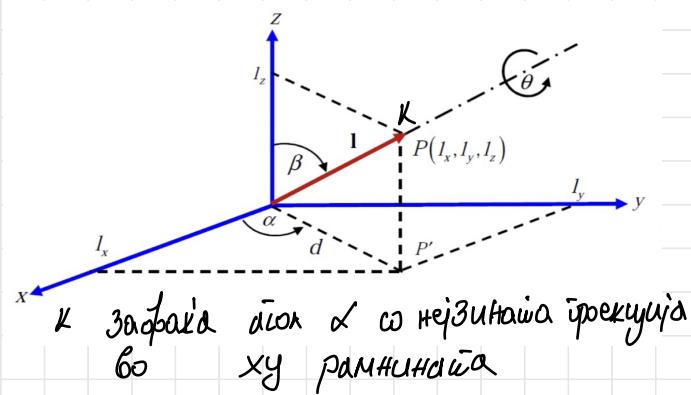
$$I = \sqrt{I_x^2 + I_y^2 + I_z^2} = 1$$

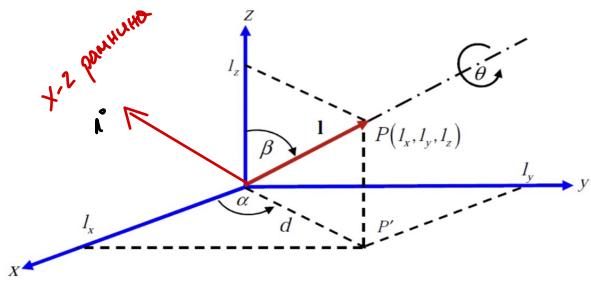
$$I = [I_x, I_y, I_z]^T$$

$$\sin \alpha = \frac{I_y}{d}$$

$$\cos \alpha = \frac{I_x}{d}$$

$$d = \sqrt{I_x^2 + I_y^2}$$



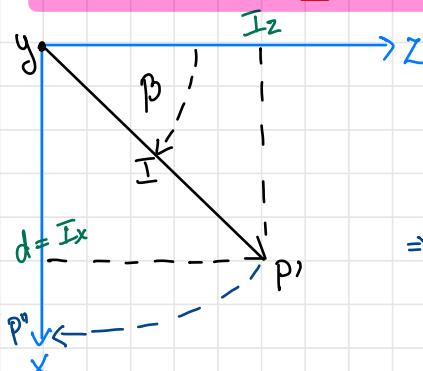


1° Poświadczamy, że za α okrąg Z

$$R(z, -\alpha) = \begin{bmatrix} \cos \alpha & \sin \alpha & 0 \\ -\sin \alpha & \cos \alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_x/d & I_y/d & 0 \\ I_y/d & I_z/d & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

• Poświadczamy, że za α okrąg Z - na grafice

$$R^{-1}(z, -\alpha) = \begin{bmatrix} I_x/d & I_y/d & 0 \\ I_y/d & I_z/d & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = R(z, \alpha)$$



$$\begin{aligned} \sin \beta &= \frac{d}{I} & \cos \beta &= \frac{I_z}{I} & I &= 1 \\ \sin \beta &= d & \cos \beta &= I_z \end{aligned}$$

\Rightarrow poświadczamy, że $\alpha = -\beta$ na k. u. k. w. o. okrąg Z

• Poświadczamy, że za $-\beta$ okrąg Y

$$R(y, -\beta) = \begin{bmatrix} c\beta & 0 & -s\beta \\ 0 & 1 & 0 \\ s\beta & 0 & c\beta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_z & 0 & -d \\ 0 & 1 & 0 \\ d & 0 & I_z \end{bmatrix}$$

• poświadczamy, że za β okrąg Y - na grafice

$$R^{-1}(y, \beta) = \begin{bmatrix} I_z & 0 & d \\ 0 & 1 & 0 \\ -d & 0 & I_z \end{bmatrix} = R(y, -\beta)$$

• Powiązania między kątem θ okregu Z

$$R(z, \theta) = \begin{bmatrix} \cos \theta & -\sin \theta & 0 \\ \sin \theta & \cos \theta & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$R(k, \theta) = R(z, \alpha) R(y, \beta) R(z, \theta) R(y, -\beta) R(z, -\alpha) =$$

$$\begin{bmatrix} I_x^2(1-\cos \theta) + \cos \theta & I_x I_y (1-\cos \theta) - I_z \sin \theta & I_x I_z (1-\cos \theta) + I_y \sin \theta \\ I_x I_y (1-\cos \theta) + I_z \sin \theta & I_y^2 (1-\cos \theta) + \cos \theta & I_y I_z (1-\cos \theta) - I_x \sin \theta \\ I_x I_z (1-\cos \theta) - I_y \sin \theta & I_y I_z (1-\cos \theta) + I_x \sin \theta & I_z^2 (1-\cos \theta) + \cos \theta \end{bmatrix}$$

• Które są wartością powiązana z $R \Rightarrow$

$$R = \begin{bmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} \end{bmatrix}$$

$$\theta = \arccos \left(\frac{r_{11} + r_{22} + r_{33} - 1}{2} \right) = \arccos \left(\frac{\operatorname{Tr} R - 1}{2} \right)$$

$$I = \begin{bmatrix} I_x \\ I_y \\ I_z \end{bmatrix} = \frac{1}{2 \sin \theta} \begin{bmatrix} r_{32} - r_{23} \\ r_{13} - r_{31} \\ r_{21} - r_{12} \end{bmatrix}$$

Директина и инверзна кинематика

- роботска рака ће правоважни координатни систем - ЗР
- роботска рака ће цилиндрични координатни систем - R2P
- роботска рака ће сферични координатни систем - 2RP
- роботска рака ће оштрвошнорачен координатни систем - ЗР

Кинематички равенки на позиција

1° Го правоважни координати \Rightarrow Трансформација е генерацисана преносувања

$${}^u T_p = {}^u T_{pr} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & p_x \\ 0 & 1 & 0 & p_y \\ 0 & 0 & 1 & p_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

2° Го цилиндрични координати \Rightarrow преносувања за r единици во x -оска, преносувања за α околу z -оска и преносувања за C единици во z -оска

$${}^u T_p = {}^u T_{cyl}(r, \alpha, C) = {}^u T(0, 0, C) R(z, \alpha) {}^u T(r, 0, 0)$$

$$= \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 1 & C \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} C & -S\alpha & 0 & 0 \\ S\alpha & C\alpha & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & r \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} C & -S\alpha & 0 & rC \\ S\alpha & C\alpha & 0 & rS\alpha \\ 0 & 0 & 1 & r \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

• Браките ќе правоважат ортогоналитета \Rightarrow преносувања за $-\alpha$ околу a -оска

$${}^u T_{cyl}(r, \alpha, C) R(a, -\alpha) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & rC \\ 0 & 1 & 0 & rS \\ 0 & 0 & 1 & r \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

2° Bo сборни координати \Rightarrow пренослачја за г јединици по Z-оска, ротација за β окоу Y-оска и ротација за γ окоу Z-оска

$${}^R T_p = {}^1 T_{sph} (\gamma, \beta, \gamma) = R(z, \gamma) R(y, \beta) T(0, 0, r) =$$

$$\begin{bmatrix} C\gamma & -S\gamma & 0 & 0 \\ S\gamma & C\gamma & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} C\beta & 0 & S\beta & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ -S\beta & 0 & C\beta & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & r \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \boxed{\begin{bmatrix} C\beta C\gamma & -S\gamma & S\beta C\gamma & r S\beta C\gamma \\ C\beta S\gamma & C\gamma & S\beta S\gamma & r S\beta S\gamma \\ -S\beta & 0 & C\beta & r C\beta \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}}$$

- Бракање Bo једногашта ориентација \Rightarrow ротација за $-\beta$ окоу O-оска

и $-\gamma$ окоу a-оска

$${}^1 T_{sph} = \boxed{\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & r S\beta C\gamma \\ 0 & 1 & 0 & r S\beta S\gamma \\ 0 & 0 & 1 & r C\beta \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}}$$

Ојлерови али

- 3 елементарни, послобођавајући ротацији
- не смеј послобођавајући ротацији ћи 2 исти осци
- Монтиш јарјаки: ZXZ , XYX , YZY , ZYZ , YXY

Ип. За ZYZ али $\Rightarrow R$ за ψ окоу a-оска (локална x)
 $\Rightarrow R$ за θ окоу o-оска (локална y)
 $\Rightarrow R$ за ϕ окоу a-оска (локална z)

$$R_{ZYZ}(\psi, \theta, \phi) = R(\phi, \psi) R(\psi, \theta) R(\theta, \phi) = \boxed{\begin{bmatrix} C\phi \cdot C\theta \cdot C\psi - S\phi \cdot S\psi & -C\phi \cdot C\theta \cdot S\psi - S\phi \cdot C\psi & C\phi \cdot S\theta & 0 \\ S\phi \cdot C\theta \cdot C\psi + C\phi \cdot S\psi & -S\phi \cdot C\theta \cdot S\psi + C\phi \cdot C\psi & S\phi \cdot S\theta & 0 \\ -S\theta \cdot C\psi & S\theta \cdot S\psi & C\theta & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}}$$

• решенис на интегрална кинематика

$$R^{-1}(a, \varphi) R_{ZYX}(\varphi, \theta, \psi) = R(0, \theta) R(a, \psi) =$$

$\cos\psi$	$-\sin\psi$	$\sin\theta$	0
$\sin\psi$	$\cos\psi$	0	0
$-\sin\theta$	$\cos\theta$	0	0
0	0	0	1

$$\begin{aligned}\varphi &= \arctg \frac{\sin\psi}{\cos\psi} = \arctg \frac{a_y}{a_x} \\ \arctg \frac{\sin(-\psi)}{\cos(-\psi)} &= \arctg \left(\frac{-a_y}{-a_x} \right)\end{aligned}$$

$$\psi = \arctg \frac{\sin\psi}{\cos\psi} = \arctg \frac{-n_x s\psi + n_y c\psi}{-o_x s\psi + o_y c\psi}$$

$$\theta = \arctg \frac{s\theta}{c\theta} = \arctg \left(\frac{a_x c\psi + a_y s\psi}{a_z} \right)$$

- ШИГУЛАРИТЕИ \Rightarrow кои $\theta = 0^\circ \Rightarrow$ исклучување на јрба и јоследна оска на ротација \Rightarrow се избодат 2 начини на слобода

Али R_{RPY} (roll-pitch-yaw)

- Не смее јоследувачелни ротации во 2 начин оски
- Могнати уројки: ZYX , YZX , ZXY , ZYX , XZY , YXZ

Пр. за ZYX али $\Rightarrow R$ за ψ околу a -оска
 $\Rightarrow R$ за θ околу o -оска
 $\Rightarrow R$ за η околу n -оска

$$R_{RPY}(\varphi, \theta, \eta) = R(a, \psi) R(o, \theta) R(n, \eta) =$$

$C\varphi \cdot C\theta$	$C\varphi \cdot S\theta \cdot S\eta - S\varphi \cdot C\eta$	$C\varphi \cdot S\theta \cdot C\eta + S\varphi \cdot S\eta$	0
$S\varphi \cdot C\theta$	$S\varphi \cdot S\theta \cdot S\eta + C\varphi \cdot C\eta$	$S\varphi \cdot S\theta \cdot C\eta - C\varphi \cdot S\eta$	0
$-S\theta$	$C\theta \cdot S\eta$	$C\theta \cdot C\eta$	0
0	0	0	1

• решение на избрана кинематика

$$R(a, \psi)^{-1} R_{\text{Ray}}(\psi, \theta, \eta) = R(0, \theta) R(n, \eta) =$$

$$\begin{bmatrix} c\theta & s\theta s\eta & s\theta c\eta & 0 \\ 0 & c\eta & -s\eta & 0 \\ -s\theta & c\theta s\eta & c\theta c\eta & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\psi = \begin{cases} \arctg \frac{s\psi}{c\psi} = \frac{n_y}{n_x} \\ \arctg \frac{s(-\psi)}{c(-\psi)} \end{cases}$$

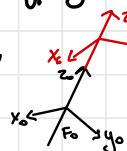
$$\theta = \arctg \frac{s\theta}{c\theta} = \arctg \frac{-n_z}{n_x c\psi + n_y s\psi}$$

$$\eta = \arctg \frac{s\eta}{c\eta} = \arctg \frac{0x s\psi - 0y c\psi}{-0x s\psi + 0y c\psi}$$

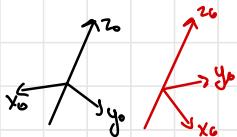
DH модел на директична кинематика

- Възможни конфигурации на 2 координатни системи - Z-оските са:

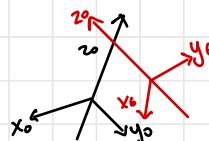
1° наклонени



3° паралелни

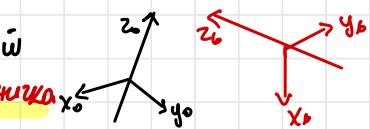


2° сечий

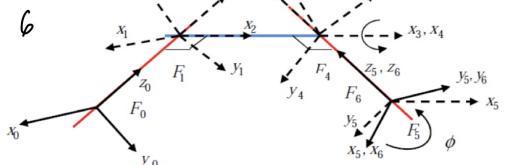
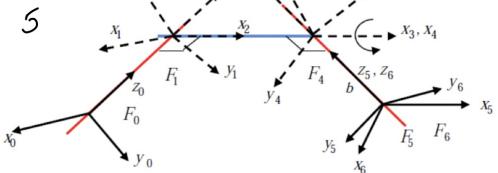
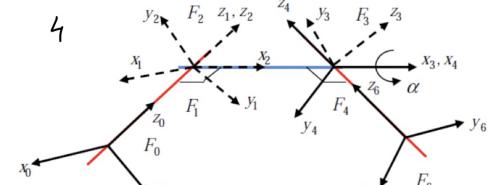
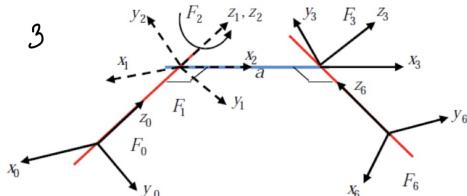
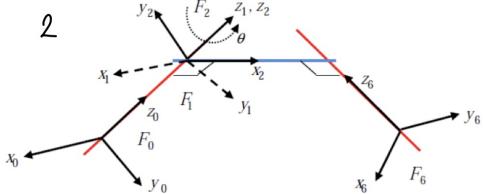
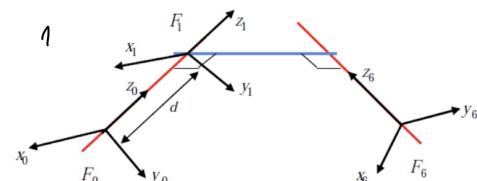


4° размити

- идентичен засегната нормала



- при размити възможни z-оси \Rightarrow 6 идентифицирани



$$\circ T_0 = T(z_0, d) R(z_1, \theta) T(x_2, \alpha) R(x_3, \beta) T(z_4, b) R(z_5, \gamma)$$

- Кинематически DH модел на 1 роботска рака \Rightarrow произвежда същите зъглове и прости, к.с.

к.с. на всички зъгли и разделят 2 в x-оски на всички

• правило за градене на координатни системи Θ, d, a, α

- $\Theta \cup d \Rightarrow$ променливи пренесени со Z -оска

1° ако зълбод е равномерен, Z -оса е ω Θ ротира ио правило на дясна ръка $\Rightarrow d = \text{const.}$



2° ако зълбод е постоянен, Z -оска принадлежи $\omega d \Rightarrow \Theta = \text{const.}$

- ако 2 Z -оски се различават $\Rightarrow X$ -оска се свива по правило на

нормалата на локалната и пренесена Z -оска, иначу:

1° ако Z се || \Rightarrow засегнатият нормал е перпендикулярен по засегнатия нормал по пренесената зълб

2° ако Z се съвръз $\Rightarrow X$ -оската е нормална на засегнатата равнина

- общи случаи \Rightarrow 2. общи случаи са различни шанки \Rightarrow шанкът на локалната се съвръзва по пресек на локалната Z -оска и пренесена Z -оска

- ако не съвръзва засегнатият нормал:

1° ако Z се съвръз \Rightarrow шанкът на локалната с. с. е по пресек

2° ако Z се нормалувава \Rightarrow шанкът на локалната с. се свързва по шанкът на пренесената

• елементарни убринета:

1º ротација окоу Z_{i-1} -оска за θ_i - joint angle

2º пратилачја донти Z_{i-1} -оска за d_i - link offset

3º пратилачја донти X_{i-1} -оска за a_i - link length

4º ротација на Z_{i-1} -оска окоу X_i -оска за α_i - link twist

• Стручна пратисформациска матрица \Rightarrow континуија пратисформацја

$$T_i = A_i = R(z, \theta_i) T(0,0, d_i) T(a_i, 0, 0) R(x, \alpha_i) =$$

$$\begin{bmatrix} C\theta_i & -S\theta_i & 0 & 0 \\ S\theta_i & C\theta_i & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & a_i \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & C\alpha_i & -S\alpha_i & 0 \\ 0 & S\alpha_i & C\alpha_i & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} =$$

$$\begin{bmatrix} C\theta_i & -S\theta_i C\alpha_i & S\theta_i S\alpha_i & a_i C\theta_i \\ S\theta_i & C\theta_i C\alpha_i & -C\theta_i S\alpha_i & a_i S\theta_i \\ 0 & S\alpha_i & C\alpha_i & d_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

• ако $\theta_i = 0$, а $d_j = \min(d_j) \Rightarrow$ референсна конфигурација

1º за ротациски зглобови

$$A_i = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & a_i \\ 0 & C\alpha_i & -S\alpha_i & 0 \\ 0 & S\alpha_i & C\alpha_i & d_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

2º за пратислициски зглобови

$$A_i = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & a_i \\ 0 & C\alpha_i & -S\alpha_i & 0 \\ 0 & S\alpha_i & C\alpha_i & \min(d_i) \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

- ротацискиот ген на матрицата = ротација окоу X_i -оските \Rightarrow Го требајаја да се употребијат исклучиво X_i -оски исклучиво, исклучиво пратислици

Сосиабубање кинематички модел

- 1° збиробијте се означување од 1 до n
- 2° крацијте се означување од 0 до n
- 3° крацијте L_1 и L_i се сеги избрзанти со зглобот J_i , со променлива θ_i
- 4° дефинирање на Z_i -оските, според пратеначки или ротацијски зглоб
- 5° дефинирање координатен систем $O_i(x_i, y_i, z_i)$, к.вртежок O_i се симба јонизбодено кај z_i , а x_i, y_i го претставуваат координатен систем
- 6° дефинирање на К.С $i=1, 2, \dots, n-1 \Rightarrow 3$ случаи:
 - 1) Z -оските на J_i и J_{i+1} имаат зедничка нормала (се разминуваат) \Rightarrow к.вртежок O_i на К.С. $O_i(x_i, y_i, z_i)$ придржан со зглобот J_{i+1} се симба во пресекот на Z_i со зедничката нормала на Z_{i+1} и Z_i
 - 2) Z -оските на J_i и J_{i+1} некаде зедничка нормала (се сегаат) \Rightarrow к.вртежок O_i на К.С. $O_i(x_i, y_i, z_i)$ се јаде во пресекота јако
 - 3) Z -оските на J_i и J_{i+1} се шоклонуваат или се паралелни \Rightarrow
 - Ако J_i е ротацијски $\Rightarrow O_i$ се симба и.в. $d_i = 0$
 - Ако J_i е пратеначки $\Rightarrow O_i$ се симба на $(d_i)_{\max}$

7° дефиниране на x_i -оси

- 1) ако z_{i-1} и z_i се **различни** \Rightarrow долни наклонска нормала од j_i кон y_{i+1}
- 2) ако z_{i-1} и z_i се **паралелни** \Rightarrow барају на засегната нормала на j_{i-1}
- 3) ако z_{i-1} и z_i се **сегат** \Rightarrow нормалото на рамката ќе ја формираат

8° јаснување на y -оси

9° К.богаток o_n го е доколи со o_{n-1}

10° x_n се ѕтока нормално на z_{n-1}

- 11° 1) ако z_{n-1} е **равен** $\Rightarrow z_n \parallel z_{n-1}$
- 2) ако z_{n-1} е **правоврвни** $\Rightarrow z_n$ е бара производно

12° y_n се ѕтока за десен К.систем

13° определување на ДН параметри θ_i, d_i, a_i, d_i

14° пресметување хомотетија трансформации матрици A_i

15° определување китеначки модел ${}^0T_n = A_1A_2\dots A_n$

A_i енда

■ $\Rightarrow x$ -оска **■** $\Rightarrow y$ -оска **■** $\Rightarrow z$ -оска

■■■ $\Rightarrow n$ -оска **■■■** $\Rightarrow o$ -оска **■■■** $\Rightarrow a$ -оска

Тригонометрические идентичности

- Синусная теорема

$$\frac{\sin A}{a} = \frac{\sin B}{b} = \frac{\sin C}{c}$$

- Косинусная теорема

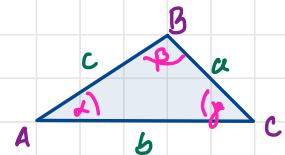
$$a^2 = b^2 + c^2 - 2bc \cos \alpha$$
$$\cos \alpha = \frac{b^2 + c^2 - a^2}{2bc}$$

$$\sin(x \pm y) = \sin x \cos y \pm \cos x \sin y$$

$$\cos(x \pm y) = \cos x \cos y \mp \sin x \sin y$$

$$\sin 2x = 2 \sin x \cos y$$

$$\cos 2x = \cos^2 x - \sin^2 x$$



Диференцијална кинематика

- диференцијална кинематика - брзка меју дрзината на зглобовите и раката
- Бекјартска функција f је пресликба праштрови дефинирана со променливи
- кој ја праштров дефинирана со променливи x .

$$\begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ \vdots \\ x_m \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f_1(g_1, g_2, \dots, g_n) \\ f_2(g_1, g_2, \dots, g_n) \\ \vdots \\ f_m(g_1, g_2, \dots, g_n) \end{bmatrix}$$

n -брзј на зглобови

m -брзј на јојнции на раката

$$[dx_i]_{m \times n} = \left[\frac{\partial f_i}{\partial g_j} \right]_{m \times n} \cdot [dg_j]_{n \times 1} \quad / : dt$$

$$\left[\frac{dx_i}{dt} \right] = \left[\frac{\partial f_i}{\partial g_j} \right] \left[\frac{dg_j}{dt} \right]$$

$$\dot{x} = J \dot{g}$$

\Rightarrow Јакобијан

$$J = \left[\frac{\partial f_i}{\partial g_j} \right]$$

- рођојска рака $JRPJR \Rightarrow$ Јакобијан на јојнција

$$J_p(g) = \begin{bmatrix} -y & G_1 d_3 & G_2 d_3 & 0 & 0 & 0 \\ x & G_1 G_2 d_3 & G_1 G_2 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -G_2 d_3 & G_2 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

- Јакобијан на ориентација - диференцирање на кинематички работници за ориентација

$$\dot{q} = J_r(g) \dot{\varphi}$$

- аналички Јакобијан - $J_p(g)$ и $J_r(g)$

$$\begin{bmatrix} \dot{\rho} \\ \dot{i} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} J_p(g) \\ J_r(g) \end{bmatrix} \dot{q} = J^*(g) \dot{q}$$

• Геометрички Јакобијан

$$D = J \cdot D_g$$

$$\begin{bmatrix} dx \\ dy \\ dz \\ Jx \\ Jy \\ Jz \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \text{Јакобијан} \\ \text{на} \\ \text{рошава} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} dg_1 \\ dg_2 \\ \vdots \\ dg_n \end{bmatrix}$$

dx - државни осци
 ∂x - околну оска

- ω делетење $\omega dt \Rightarrow$ Јакобијан на линиски ѕрзини J_v и

Јакобијан на асолни ѕрзини J_w

$$\begin{bmatrix} v \\ w \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} J_v(g) \\ J_w(g) \end{bmatrix} \dot{g} = J(g) \dot{g}$$

$$v = J_v(g) \cdot \dot{g} \Rightarrow 3x \text{н} \\ w = J_w(g) \cdot \dot{g} \Rightarrow 3x \text{н}$$

- линеарната ѕрзина се добива ω диференцирање по време на векторот на јонизација на раката од кинематичкиот модел
- асолната ѕрзина нема промилажна функција
- диференцијална трансформација на К.С - трансформациско движење на системот по К.оски на референтниот систем за диференцијални делници dx, dy, dz

$$T(dx, dy, dz) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & dx \\ 0 & 1 & 0 & dy \\ 0 & 0 & 1 & dz \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

- диференцијална рошавија - диференцијална рошавија на обвртниот К.С. околу некоја од оските на Р.С.

- диференцијална ротација за вектор $d\theta$ околу оси k

$$R(x, \delta x) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \delta x & -\sin \delta x & 0 \\ 0 & \sin \delta x & \cos \delta x & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & -\delta x \\ 0 & 0 & 1 & \delta x \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$R(y, \delta y) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad R(z, \delta z) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

- Башти комбинација со својство на множество следнишарки матрици јери диференцијални вектори $R(x, \delta x) R(z, \delta z) = R(z, \delta x) R(x, \delta x)$
- диференцијална ротација околу произволна оска k е комбинација од диф. ротации околу к. оси (x, y, z) во бројзбирен редослед
- диференцијална трансформација на к-с е комбинација од диференцијални преносачки и ротации

$$T + \delta T = T(dx, dy, dz) R(k, d\theta) T \quad \delta T = [T(dx, dy, dz) R(k, d\theta) - I]T \Rightarrow \delta T = \Delta T$$

диференцијална промета

$$\delta T = \Delta T = T^T \Delta \Rightarrow T^T \Delta = T^{-1} \Delta T$$

$$dT =$$

$$\begin{bmatrix} dx & d\delta x & d\alpha x & d\beta x \\ dy & d\delta y & d\alpha y & d\beta y \\ dz & d\delta z & d\alpha z & d\beta z \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$${}^T \delta x = \bar{\partial} \cdot n \quad {}^T \delta y = \bar{\partial} \cdot O \quad {}^T \delta z = \bar{\partial} \cdot a$$

$${}^T dx = n [(\bar{\partial} x_p) + J] \quad {}^T dy = O [(\bar{\partial} x_p) + J] \quad {}^T dz = a [(\bar{\partial} x_p) + J]$$

$${}^T \Delta = \begin{bmatrix} 0 & -\delta z & \delta y & dx \\ \delta z & 0 & -\delta x & dy \\ -\delta y & \delta x & 0 & dz \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \Rightarrow \text{Бо однос на PC}$$

$${}^T \Delta = \begin{bmatrix} 0 & -\bar{\partial} z & \bar{\partial} y & \bar{\partial} x \\ \bar{\partial} z & 0 & -\bar{\partial} x & \bar{\partial} dy \\ -\bar{\partial} y & \bar{\partial} x & 0 & \bar{\partial} dz \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \Rightarrow \text{Бо однос на јадовити системи}$$

Геометријски Јакобијан

- Болонђа на рача бу промет

$${}^0T_n(\underline{z}) = \begin{bmatrix} n_x & 0_x & 0_x & p_x \\ n_y & 0_y & 0_y & p_y \\ n_z & 0_z & 0_z & p_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} {}^0R_n(\underline{z}) & {}^0P_n(\underline{z}) \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

- Јакобијан на линиска дрзита

$$\mathbf{J}_v = [J_{v_1} \ J_{v_2} \ \dots \ J_{v_n}] = \left[\frac{\partial {}^0P_n}{\partial q_1} \ \dots \ \frac{\partial {}^0P_n}{\partial q_n} \right]$$

- сопствена дрзита

$$\omega = \hat{\omega} \dot{\theta}$$

- оска на ротација

$$\hat{\omega} = \alpha_1 \hat{x} + \alpha_2 \hat{y} + \alpha_3 \hat{z} = \begin{bmatrix} \alpha_1 \\ \alpha_2 \\ \alpha_3 \end{bmatrix}$$

- Јакобијанот на сопствена дрзита е бу \mathbf{J} -којница на ${}^0T_{i-1}$

- J_w - којница на најпримада J_w , $K = [0 \ 0 \ 1]^T$ $p_i = \{1, 0\}^T$

$$J_w = [J_{w_1} \ J_{w_2} \ \dots \ J_{w_n}] = [p_1 {}^0R_0K \ p_2 {}^0R_1K \ \dots \ p_n {}^0R_{n-1}K]$$

- Цилиндрични координати

$$T_{cf}(r, \alpha, c) = \begin{bmatrix} c\alpha & -sr & 0 & rC\alpha \\ sr & c\alpha & 0 & rS\alpha \\ 0 & 0 & 1 & c \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{aligned} x &= rC\alpha & \dot{x} &= \dot{r}C\alpha - r\dot{\alpha}S\alpha \\ y &= rS\alpha & \dot{y} &= \dot{r}S\alpha + r\dot{\alpha}C\alpha \\ z &= c & \dot{z} &= \dot{c} \end{aligned}$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x} \\ \dot{y} \\ \dot{z} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c\alpha & -sr & 0 \\ sr & c\alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \dot{r} \\ \dot{\alpha} \\ \dot{c} \end{bmatrix}$$

• Соберти координаты

$$T_{\text{спир}}(r, \beta, \gamma) = \begin{bmatrix} C_p C_\gamma & -S_p & S_p C_\gamma & r S_p C_\gamma \\ C_p S_\gamma & C_\gamma & S_p S_\gamma & r S_p S_\gamma \\ -S_p & 0 & C_p & r C_p \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{aligned} x &= r S_p C_\gamma \\ y &= r S_p S_\gamma \\ z &= r C_p \end{aligned}$$

$$\dot{x} = \dot{r} S_p C_\gamma + r \dot{\beta} C_p C_\gamma - r \dot{\gamma} S_p S_\gamma \quad \dot{y} = \dot{r} S_p S_\gamma + r \dot{\beta} C_p S_\gamma + r \dot{\gamma} S_p C_\gamma \quad \dot{z} = \dot{r} C_p - r \dot{\beta} S_p$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x} \\ \dot{y} \\ \dot{z} \end{bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} S_p C_\gamma & r C_p C_\gamma & -r S_p S_\gamma \\ S_p S_\gamma & r C_p S_\gamma & r S_p C_\gamma \\ 0 & C_p & 0 \end{bmatrix}}_{J_w} \cdot \begin{bmatrix} \dot{r} \\ \dot{\beta} \\ \dot{\gamma} \end{bmatrix}$$

