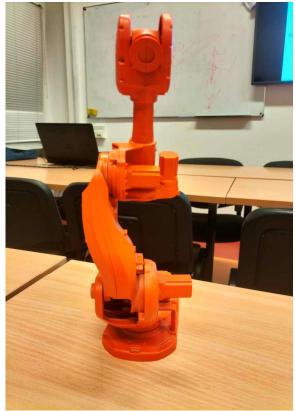
Modelowanie i sterowanie robotów

Projekt: Zadanie proste i odwrotne kinematyki

Marcin Przestrzelski

1. Model manipulatora

Badany jest 6-osiowy manipulator o strukturze otwartej.



Rysunek 1. Model manipulatora – zdjęcie od boku

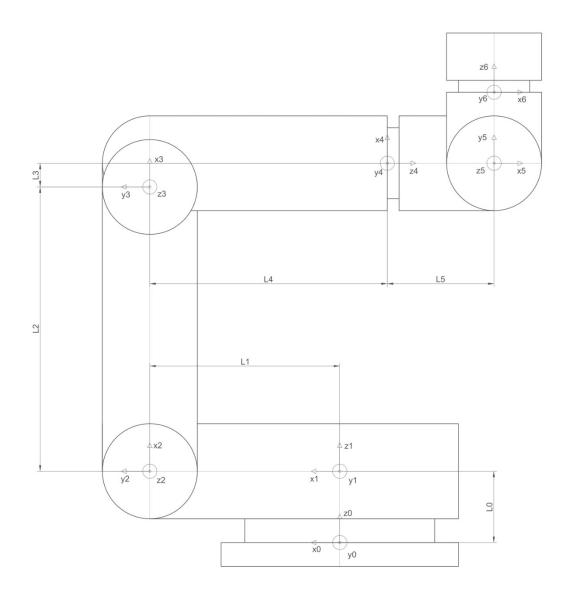


Rysunek 2. Model manipulatora – zdjęcie od przodu

Na podstawie uproszczonego modelu (Rys. 3) dobrano parametry Denavita-Hartenberga (Tabela 1).

i	a_{i-1}	α_{i-1}	d_i	θ_i
1	0	0	0	Θ_I
2	L_1	$-\frac{\pi}{2}$	0	θ_2
3	L_2	0	0	θ3
4	L ₃	$\frac{\pi}{2}$	L ₄	θ_4
5	0	$-\frac{\pi}{2}$	0	Θ_5
6	0	$-\frac{\pi}{2}$	$\overline{L_6}$	Θ_6

Tabela 1. Parametry Denavita-Hartenberga dla uproszczonego modelu manipulatora



Rysunek 3. Uproszczony schemat manipulatora z naniesionymi osiami układów współrzędnych i kluczowymi wymiarami

2. Zadanie proste kinematyki

Zadanie proste kinematyki polega na wyznaczeniu macierzy przekształcenia ${}_{6}^{0}T$ znając zadane kąty na członach manipulatora $\theta_{1}, \theta_{2}, \theta_{3}, \theta_{4}, \theta_{5}, \theta_{6}$.

Na podstawie parametrów D-H, wyznaczono macierze jednorodne.

Gdzie:

$$s_i = \sin \theta_i$$
$$c_i = \cos \theta_i$$

$${}^{0}_{1}T = \begin{bmatrix} c\theta_{1} & -s\theta_{1} & 0 & a_{0} \\ s\theta_{1}c\alpha_{0} & c\theta_{1}c\alpha_{0} & -s\alpha_{0} & -d_{1}s\alpha_{0} \\ s\theta_{1}s\alpha_{0} & c\theta_{1}s\alpha_{0} & c\alpha_{0} & d_{1}c\alpha_{0} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} c\theta_{1} & -s\theta_{1} & 0 & a_{0} \\ s\theta_{1}c0 & c\theta_{1}c0 & -s0 & 0 * s0 \\ s\theta_{1}s0 & c\theta_{1}s0 & c0 & 0 * c0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} c\theta_{1} & -s\theta_{1} & 0 & 0 \\ s\theta_{1} & c\theta_{1} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}^{2}_{3}T = \begin{bmatrix} c\theta_{3} & -s\theta_{3} & 0 & a_{2} \\ s\theta_{3}c\alpha_{2} & c\theta_{3}c\alpha_{2} & -s\alpha_{2} & -d_{3}s\alpha_{2} \\ s\theta_{3}s\alpha_{2} & c\theta_{3}s\alpha_{2} & c\alpha_{2} & d_{3}c\alpha_{2} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} c\theta_{3} & -s\theta_{3} & 0 & L_{2} \\ s\theta_{3}c0 & c\theta_{3}c0 & -s0 & -0*s0 \\ s\theta_{3}s0 & c\theta_{3}s0 & c0 & 0*c0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} c\theta_{3} & -s\theta_{3} & 0 & L_{2} \\ s\theta_{3} & c\theta_{3} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}_{4}^{3}T = \begin{bmatrix} c\theta_{4} & -s\theta_{4} & 0 & a_{3} \\ s\theta_{4}c\alpha_{3} & c\theta_{4}c\alpha_{3} & -s\alpha_{3} & -d_{4}s\alpha_{3} \\ s\theta_{4}s\alpha_{3} & c\theta_{4}s\alpha_{3} & c\alpha_{3} & d_{4}c\alpha_{3} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} c\theta_4 & -s\theta_4 & 0 & L_3 \\ s\theta_4 c\left(\frac{\pi}{2}\right) & c\theta_4 c\left(\frac{\pi}{2}\right) & -s\left(\frac{\pi}{2}\right) & -L_4 s\left(\frac{\pi}{2}\right) \\ s\theta_4 s\left(\frac{\pi}{2}\right) & c\theta_4 s\left(\frac{\pi}{2}\right) & c\left(\frac{\pi}{2}\right) & L_4 c\left(\frac{\pi}{2}\right) \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} c\theta_4 & -s\theta_4 & 0 & L_3 \\ 0 & 0 & -1 & -L_4 \\ s\theta_4 & c\theta_4 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}_{5}^{4}T = \begin{bmatrix} c\theta_{5} & -s\theta_{5} & 0 & a_{4} \\ s\theta_{5}c\alpha_{4} & c\theta_{5}c\alpha_{4} & -s\alpha_{4} & -d_{5}s\alpha_{4} \\ s\theta_{5}s\alpha_{4} & c\theta_{5}s\alpha_{4} & c\alpha_{4} & d_{5}c\alpha_{4} \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} c\theta_{5} & -s\theta_{5} & 0 & 0 \\ s\theta_{5}c\left(-\frac{\pi}{2}\right) & c\theta_{5}c\left(-\frac{\pi}{2}\right) & -s\left(-\frac{\pi}{2}\right) & -0*s\left(-\frac{\pi}{2}\right) \\ s\theta_{5}s\left(-\frac{\pi}{2}\right) & c\theta_{5}s\left(-\frac{\pi}{2}\right) & c\left(-\frac{\pi}{2}\right) & 0*c\left(-\frac{\pi}{2}\right) \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} c\theta_{5} & -s\theta_{5} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ -s\theta_{5} & -c\theta_{5} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}_{6}^{5}T = \begin{bmatrix} c\theta_{6} & -s\theta_{6} & 0 & a_{5} \\ s\theta_{6}c\alpha_{5} & c\theta_{6}c\alpha_{5} & -s\alpha_{5} & -d_{6}s\alpha_{5} \\ s\theta_{6}s\alpha_{5} & c\theta_{6}s\alpha_{5} & c\alpha_{5} & d_{6}c\alpha_{5} \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} c\theta_{6} & -s\theta_{6} & 0 & 0 \\ s\theta_{6}c\left(-\frac{\pi}{2}\right) & c\theta_{6}c\left(-\frac{\pi}{2}\right) & -s\left(-\frac{\pi}{2}\right) & -0*s\left(-\frac{\pi}{2}\right) \\ s\theta_{6}s\left(-\frac{\pi}{2}\right) & c\theta_{6}s\left(-\frac{\pi}{2}\right) & c\left(-\frac{\pi}{2}\right) & 0*c\left(-\frac{\pi}{2}\right) \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} c\theta_{6} & -s\theta_{6} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ -s\theta_{6} & -c\theta_{6} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Przez to, że macierze zyskały na objętości i ze względu na pozbycie się kątów α , dokonano kolejnego uproszczenia notacji:

$$s\theta_i = s_i$$
$$c\theta_i = c_i$$

Proste zadanie kinematyki rozwiązuje się przez wyznaczenie macierzy przekształcenia z punkty θ , do punktu końcowego θ (członu szóstego).

$${}_{6}^{0}T = {}_{1}^{0}T {}_{2}^{1}T {}_{3}^{2}T {}_{4}^{3}T {}_{5}^{4}T {}_{6}^{5}T$$

Obliczenia zostały wykonane przy pomocy programu *SageMath 10.4*. Program został przedstawiony w listingu (Listing 1).

Do dalszych obliczeń przydatne będą macierze pośrednie. Dlatego obliczenia miały następujący przebieg:

$$\frac{1}{3}T = \frac{1}{2}T \frac{2}{3}T$$

$$\frac{1}{4}T = \frac{1}{3}T \frac{3}{4}T$$

$$\frac{1}{5}T = \frac{1}{4}T \frac{4}{5}T$$

$$\frac{1}{6}T = \frac{1}{5}T \frac{5}{6}T$$

$$\frac{0}{6}T = \frac{0}{1}T \frac{1}{6}T$$

$$\begin{pmatrix}
c_2c_3 - s_2s_3 & -c_3s_2 - c_2s_3 & 0 & L_2c_2 + L_1 \\
0 & 0 & 1 & 0 \\
-c_3s_2 - c_2s_3 & -c_2c_3 + s_2s_3 & 0 & -L_2s_2 \\
0 & 0 & 0 & 1
\end{pmatrix}$$

$$Macierz \frac{1}{3}T$$

$$\begin{pmatrix} (c_2c_3-s_2s_3)c_4 & -(c_2c_3-s_2s_3)s_4 & c_3s_2+c_2s_3 & (c_3s_2+c_2s_3)L_4+L_2c_2+L_1\\ s_4 & c_4 & 0 & 0\\ -(c_3s_2+c_2s_3)c_4 & (c_3s_2+c_2s_3)s_4 & c_2c_3-s_2s_3 & (c_2c_3-s_2s_3)L_4-L_2s_2\\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$$Macierz \ {}_{\boldsymbol{\delta}}^{\boldsymbol{1}}T$$

$$\begin{pmatrix} (c_2c_3-s_2s_3)c_4c_5-(c_3s_2+c_2s_3)s_5 & -(c_2c_3-s_2s_3)c_4s_5-(c_3s_2+c_2s_3)c_5 & -(c_2c_3-s_2s_3)s_4 & (c_3s_2+c_2s_3)L_4+L_2c_2+L_1\\ c_5s_4 & -s_4s_5 & c_4 & 0\\ -(c_3s_2+c_2s_3)c_4c_5-(c_2c_3-s_2s_3)s_5 & (c_3s_2+c_2s_3)c_4s_5-(c_2c_3-s_2s_3)c_5 & (c_3s_2+c_2s_3)s_4 & (c_2c_3-s_2s_3)L_4-L_2s_2\\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$$\begin{array}{c} \textit{Macierz} \ \frac{1}{5}T \\ \begin{pmatrix} (c_2c_3-s_2s_3)s_4s_6 + ((c_2c_3-s_2s_3)c_4c_5 - (c_3s_2+c_2s_3)s_5)c_6 & (c_2c_3-s_2s_3)c_4s_5 - (c_3s_2+c_2s_3)c_5 - (c_2c_3-s_2s_3)c_4s_5 - (c_3s_2+c_2s_3)c_5 & (c_3s_2+c_2s_3)L_4 + L_2c_2 + L_1 \\ -c_5s_4s_6 - c_4c_6 & -s_4s_5 & 0 \\ -(c_3s_2+c_2s_3)s_4s_6 - ((c_3s_2+c_2s_3)c_4c_5 + (c_2c_3-s_2s_3)c_5)c_6 & -(c_3s_2+c_2s_3)c_5 + (c_3s_2+c_2s_3)c_5 + (c_2c_3-s_2s_3)c_5 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \\ \\ -(c_3s_2+c_2s_3)s_4s_6 - ((c_3s_2+c_2s_3)c_4c_5 + (c_2c_3-s_2s_3)c_5)c_6 - (c_3s_2+c_2s_3)c_5 + (c_3s_2+c_2s_$$

Macierz $^{1}_{6}T$

 $\begin{pmatrix} ((c_2c_3-s_2s_3)s_4s_6+((c_3c_4-s_2s_3)c_4c_2-(c_1s_2+c_2s_3)s_5)c_6)c_1-(c_2c_6s_4-c_4s_6)s_1 & ((c_2c_3-s_2s_3)c_4s_6+((c_2c_3-s_2s_3)c_4s_5+(c_3s_2+c_2s_3)c_5)c_1 & ((c_3s_2+c_2s_3)c_3c_5-(c_3s_2+c_2s_3)s_5)s_6)c_1+(c_3s_4s_6+c_4c_6)s_1 & s_1s_4s_5-((c_2c_3-s_2s_3)c_4s_5+(c_3s_2+c_2s_3)c_5)c_1 & ((c_3s_2+c_2s_3)c_4s_5+(c_3s_2+c_2s_3)c_5)c_1 & ((c_3s_2+c_2s_3)c_3s_6+(c_2c_3-s_2s_3)c_4s_5+(c_3s_2+c_2s_3)c_3s_6)c_1+(c_2c_3-s_2s_3)c_4s_5+(c_3s_2+c_2s_3)c_3s_6 & (c_2c_3-s_2s_3)c_4s_5+(c_3s_2+c_2s_3)c_3s_6 & ((c_2c_3-s_2s_3)c_4s_5+(c_3s_2+c_2s_3)c_3s_6 & (c_2c_3-s_2s_3)c_4s_5+(c_3s_2+c_2s_3)c_3s_6 & (c_2c_3-s_2s_3)c_4s_5+(c_3s_2+c_2s_3)c_4s_5+(c_3s_2+c_2s_3)c_4s_5+(c_3s_2+c_2s_3)c_4s_5 & (c_2c_3-s_2s_3)c_4s_5+(c_3s_2+c_2s_3)c_4s_5+(c_3s_$

Macierz ⁰₆T

3. Zadanie odwrotne kinematyki

Rozwiązanie zadania odwrotnego kinematyki polega na wyznaczeniu kątów θ_1 , θ_2 , θ_3 , θ_4 , θ_5 , θ_6 , znając zadaną pacierz punktu końcowego ${}_{0}^{0}T_{d}$.

$${}_{6}^{0}T_{d} = \begin{bmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} & p_{x} \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} & p_{y} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} & p_{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Do obliczania kinematyki odwrotnej wykorzystano macierz pośrednią ${}_{6}^{1}T$.

$${}_{6}^{1}T = ({}_{1}^{0}T)^{-1}{}_{6}^{0}T {}_{d}$$

$$({}_{1}^{0}T)^{-1} = \begin{bmatrix} c_{1} & s_{1} & 0 & 0 \\ -s_{1} & c_{1} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Podstawiając:

$$\begin{pmatrix} {}_{0}^{0}T \,)^{-1}{}_{0}^{0}T \, d = \begin{bmatrix} c_{1} & s_{1} & 0 & 0 \\ -s_{1} & c_{1} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} & p_{x} \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} & p_{y} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} & p_{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \\ = \begin{bmatrix} c_{1}r_{11} + s_{1}r_{21} & c_{1}r_{12} + s_{1}r_{22} & c_{1}r_{13} + s_{1}r_{23} & c_{1}p_{x} + s_{1}p_{y} \\ c_{1}r_{21} - s_{1}r_{11} & c_{1}r_{22} - s_{1}r_{12} & c_{1}r_{23} - s_{1}r_{13} & c_{1}p_{y} - s_{1}p_{x} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} & p_{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Przyrównując elementy macierzy $\binom{0}{1}T$ $\binom{1}{6}T$ d z $\frac{1}{6}T$ obliczono kolejne kąty θ_i .

- θ_1 :

Przyrównano punkt (2,4):

$$c_1 p_y - s_1 p_x = 0$$

$$\frac{s_1}{c_1} = \frac{p_y}{p_x}$$

$$\tan \theta_1 = \frac{p_y}{p_x}$$

$$\theta_1 = \arctan \frac{p_y}{p_x}$$

- θ_2 :

Przyrównano punkty (1,4) i (3,4) otrzymując układ równań:

$$\begin{cases} L_1 + L_2c_2 + L_4(s_2c_3 + c_2s_3) = c_1p_x + p_ys_1 \\ -s_2L_2 + L_4(c_2c_3 - s_2s_3) = p_z \end{cases}$$

Złączono funkcje trygonometryczne katów θ_2 i θ_3 .

$$s_2c_3 + c_2s_3 = \sin(\theta_2 + \theta_3) = s_{23}$$

 $c_2c_3 - s_2s_3 = \cos(\theta_2 + \theta_3) = c_{23}$

Następnie zamieniono funkcje stronami:

$$\begin{cases} L_4 s_{23} = c_1 p_x + p_y s_1 - L_1 - L_2 c_2 \\ L_4 c_{23} = p_z + s_2 L_2 \end{cases}$$

Podstawiono, a następnie podniesiono obie funkcje do kwadratu

$$A = c_1 p_x + p_y s_1 - L_1$$

$$\{ (L_4 s_{23})^2 = (A - L_2 c_2)^2 \}$$

$$\{ (L_4 c_{23})^2 = (p_z + s_2 L_2)^2 \}$$

$$\begin{cases} L_4^2 s_{23}^2 = A^2 - 2AL_2 c_2 + L_2^2 c_2^2 \\ L_4^2 c_{23}^2 = p_z^2 + 2p_z L_2 s_2 + L_2^2 s_2^2 \end{cases}$$

Dodając do siebie oba równania i grupując otrzymano:

$$L_4^2(s_{23}^2 + c_{23}^2) = 2L_2(p_z s_2 - Ac_2) + L_2^2(s_2^2 + c_2^2) + A^2 + p_z^2$$

Upraszczając a następnie przekształcając:

$$L_4^2 = 2L_2(p_z s_2 - Ac_2) + L_2^2 + A^2 + p_z^2$$
$$Ac_2 - p_z s_2 = \frac{L_2^2 + A^2 + p_z^2 - L_4^2}{2L_2}$$

Aby rozwiązać to równanie wprowadzono współrzędne biegunowe:

$$p_z = \lambda \sin \xi$$

$$A = \lambda \cos \xi$$

$$\lambda = \sqrt[2]{p_z^2 + A^2}$$

$$\xi = \arctan\left(\frac{p_z}{A}\right)$$

$$\lambda c_2 \cos \xi - \lambda s_2 \sin \xi = \frac{L_2^2 + A^2 + p_z^2 - L_4^2}{2L_2}$$

$$\lambda \cos(\xi + \theta_2) = \frac{L_2^2 + A^2 + p_z^2 - L_4^2}{2L_2}$$

Przyrównano znane zmienne:

$$\frac{{L_2}^2 + A^2 + {p_z}^2 - {L_4}^2}{2L_2\lambda} = B$$
$$\cos(\xi + \theta_2) = B$$

Przekształcamy to równanie tak aby otrzymać kąt θ_2 .

$$1 - (\cos(\xi + \theta_2))^2 = 1 - B^2$$

$$\sin(\xi + \theta_2) = \pm \sqrt{1 - B^2}$$

$$\tan(\xi + \theta_2) = \frac{\pm \sqrt{1 - B^2}}{B}$$

$$\xi + \theta_2 = \arctan\left(\frac{\pm \sqrt{1 - B^2}}{B}\right)$$

$$\lambda = \sqrt[2]{p_z^2 + (c_1 p_x + p_y s_1 - L_1)^2}$$

$$B = \frac{L_2^2 + (c_1 p_x + p_y s_1 - L_1)^2 + p_z^2 - L_4^2}{2L_2\lambda}$$

$$\theta_2 = \arctan\left(\frac{\pm \sqrt{1 - B^2}}{B}\right) - \arctan\left(\frac{p_z}{A}\right)$$

- θ_3 :

Wracając do punktu (3,4):

$$-s_2L_2 + L_4(c_2c_3 - s_2s_3) = p_z$$
$$-s_2L_2 + L_4c_{23} = p_z$$
$$c_{23} = \frac{p_z + s_2L_2}{L_4}$$

Podstawiając

$$\frac{p_z + s_2 L_2}{L_4} = C$$

$$c_{23} = C$$

$$\tan(\theta_2 + \theta_3) = \frac{C}{\pm \sqrt{1 - C^2}}$$

$$\begin{cases} C = \frac{p_z + s_2 L_2}{L_4} \\ \theta_3 = \arctan\left(\frac{C}{+\sqrt{1 - C^2}}\right) - \theta_2 \end{cases}$$

- θ_4 i θ_5 :

Przyrównując punkty (1,3) i (3,3):

$$-s_2L_2 + L_4(c_2c_3 - s_2s_3)$$

$$\{-(c_2c_3 - s_2s_3)c_4s_5 - (s_2c_3 + c_2s_3)c_5 = c_1r_{13} + s_1r_{23} - (s_2c_3 + c_2s_3)c_4s_5 - (c_2c_3 - s_2s_3)c_5 = r_{33}$$

Łącząc funkcje trygonometryczne kątów θ_2 i θ_3 .

$$\begin{cases} -c_{23}c_4s_5 - s_{23}c_5 = c_1r_{13} + s_1r_{23} \\ -s_{23}c_4s_5 - c_{23}c_5 = r_{33} \end{cases}$$

Podstawiono:

$$D = c_1 r_{13} + s_1 r_{23}$$

$$\begin{cases} -c_{23} c_4 s_5 - s_{23} c_5 = D \\ -s_{23} c_4 s_5 - c_{23} c_5 = r_{33} \end{cases}$$

Wyznaczając z pierwszego równania, a następnie podstawiając:

$$\begin{cases} c_4 = \frac{-D - s_{23}c_5}{c_{23}s_5} \\ -s_{23}c_4s_5 - c_{23}c_5 = r_{33} \end{cases}$$

$$s_{23} \frac{-D - s_{23}c_5}{c_{23}s_5} s_5 - c_{23}c_5 = r_{33}$$

$$-s_{23} \frac{D + s_{23}c_5}{c_{23}} - c_{23}c_5 = r_{33}$$

Wyznaczając c_5 :

$$-\frac{s_{23}D}{c_{23}} - \frac{s_{23}^2}{c_{23}}c_5 - c_{23}c_5 = r_{33}$$

$$c_5 \left(-\frac{s_{23}^2}{c_{23}} - c_{23}\right) = r_{33} + \frac{s_{23}D}{c_{23}}$$

$$c_5 = \frac{r_{33} + \frac{s_{23}D}{c_{23}}}{-\frac{s_{23}^2}{c_{23}} - c_{23}}$$

Upraszczając:

$$c_5 = \frac{\frac{r_{33}c_{23} + s_{23}D}{c_{23}}}{-\frac{s_{23}^2 + c_{23}^2}{c_{23}}}$$
$$c_5 = \frac{r_{33}c_{23} + s_{23}D}{-1}$$
$$c_5 = -r_{33}c_{23} - s_{23}D$$

Analogicznie do poprzednich kątów wyznaczono θ_5 :

$$s_5 = \pm \sqrt{1^2 - (-r_{33}c_{23} - s_{23}D)^2}$$

$$\tan \theta_5 = \frac{\pm \sqrt{1^2 - (-r_{33}c_{23} - s_{23}D)^2}}{-r_{33}c_{23} - s_{23}D}$$

$$\begin{cases} D = c_1r_{13} + s_1r_{23} \\ \theta_5 = \arctan\left(\frac{\pm \sqrt{1^2 - (r_{33}c_{23} + s_{23}D)^2}}{-r_{33}c_{23} - s_{23}D}\right) \end{cases}$$

Następnie wyznaczono θ_4 na podstawie wyznaczonego θ_5 :

$$c_4 = \frac{-D - s_{23}c_5}{c_{23}s_5}$$

$$\theta_4 = \arctan\left(\frac{\pm\sqrt{1^2 - \left(\frac{-D - s_{23}c_5}{c_{23}s_5}\right)^2}}{\frac{-D - s_{23}c_5}{c_{23}s_5}}\right)$$

- θ_6 :

Przyrównując punkt (2,1):

$$c_1 r_{21} - s_1 r_{11} = c_5 c_6 s_4 - c_4 s_6$$

Wprowadzono współrzędne biegunowe:

$$c_4 = \omega \sin \varphi$$

$$c_{5}s_{4} = \omega \cos \varphi$$

$$\omega = \sqrt[2]{c_{5}^{2}s_{4}^{2} + c_{4}^{2}}$$

$$\varphi = \arctan\left(\frac{c_{4}}{c_{5}s_{4}}\right)$$

$$\omega c_{2} \cos \varphi - \omega s_{2} \sin \varphi = c_{1}r_{21} - s_{1}r_{11}$$

$$\omega \cos(\varphi + \theta_{6}) = c_{1}r_{21} - s_{1}r_{11}$$

$$\cos(\varphi + \theta_{6}) = \frac{c_{1}r_{21} - s_{1}r_{11}}{\omega}$$

$$\cos\left(\arctan\left(\frac{c_{4}}{c_{5}s_{4}}\right) + \theta_{6}\right) = \frac{c_{1}r_{21} - s_{1}r_{11}}{\sqrt[2]{c_{5}^{2}s_{4}^{2} + c_{4}^{2}}}$$

$$\arctan\left(\frac{c_{4}}{c_{5}s_{4}}\right) + \theta_{6} = \arctan\left(\frac{\pm \sqrt{1^{2} - \left(\frac{c_{1}r_{21} - s_{1}r_{11}}{\sqrt[2]{c_{5}^{2}s_{4}^{2} + c_{4}^{2}}}\right)^{2}}}{\frac{c_{1}r_{21} - s_{1}r_{11}}{\sqrt[2]{c_{5}^{2}s_{4}^{2} + c_{4}^{2}}}}\right) - \arctan\left(\frac{c_{4}}{c_{5}s_{4}}\right)$$

$$\theta_{6} = \arctan\left(\frac{\pm \sqrt{1^{2} - \left(\frac{c_{1}r_{21} - s_{1}r_{11}}{\sqrt[2]{c_{5}^{2}s_{4}^{2} + c_{4}^{2}}}\right)^{2}}}{\frac{c_{1}r_{21} - s_{1}r_{11}}{\sqrt[2]{c_{5}^{2}s_{4}^{2} + c_{4}^{2}}}}\right) - \arctan\left(\frac{c_{4}}{c_{5}s_{4}}\right)$$

Ostateczny wynika to:

$$\theta_{1} = \arctan \frac{p_{y}}{p_{x}}$$

$$\lambda = \sqrt[2]{p_{z}^{2} + (c_{1}p_{x} + p_{y}s_{1} - L_{1})^{2}}$$

$$B = \frac{L_{2}^{2} + (c_{1}p_{x} + p_{y}s_{1} - L_{1})^{2} + p_{z}^{2} - L_{4}^{2}}{2L_{2}\lambda}$$

$$\theta_{2} = \arctan \left(\frac{\pm\sqrt{1 - B^{2}}}{B}\right) - \arctan \left(\frac{p_{z}}{A}\right)$$

$$C = \frac{p_{z} + s_{2}L_{2}}{L_{4}}$$

$$\theta_{3} = \arctan \left(\frac{c}{\pm\sqrt{1 - c^{2}}}\right) - \theta_{2}$$

$$D = c_{1}r_{13} + s_{1}r_{23}$$

$$\theta_{5} = \arctan\left(\frac{\pm\sqrt{1^{2} - (r_{33}c_{23} + s_{23}D)^{2}}}{-r_{33}c_{23} - s_{23}D}\right)$$

$$\theta_{4} = \arctan\left(\frac{\pm\sqrt{1^{2} - \left(\frac{-D - s_{23}c_{5}}{c_{23}s_{5}}\right)^{2}}}{\frac{-D - s_{23}c_{5}}{c_{23}s_{5}}}\right)$$

$$\theta_{6} = \arctan\left(\frac{\pm\sqrt{1^{2} - \left(\frac{c_{1}r_{21} - s_{1}r_{11}}{2\sqrt{c_{5}^{2}s_{4}^{2} + c_{4}^{2}}}\right)^{2}}}{\frac{c_{1}r_{21} - s_{1}r_{11}}{2\sqrt{c_{5}^{2}s_{4}^{2} + c_{4}^{2}}}}\right) - \arctan\left(\frac{c_{4}}{c_{5}s_{4}}\right)$$

```
Listing 1
var('c1 s1')
var('c2 s2')
var('c3 s3')
var('c4 s4')
var('c5 s5')
var('c6 s6')
var('L1')
var('L2')
var('L3')
var('L4')
var('L5')
var('L6')
A1 = matrix([[c1,-1*s1,0,0],[s1,c1,0,0],[0,0,1,0],[0,0,0,1]])
A2 = matrix([[c2,-1*s2,0,L1],[0,0,1,0],[-s2,-c2,0,0],[0,0,0,1]])
A3 = matrix([[c3,-1*s3,0,L2],[s3,c3,0,0],[0,0,1,0],[0,0,0,1]])
A4 = matrix([[c4,-1*s4,0,0],[0,0,-1,-L4],[s4,c4,0,0],[0,0,0,1]])
A5 = matrix([[c5,-1*s5,0,0],[0,0,1,0],[-s5,-c5,0,0],[0,0,0,1]])
A6 = matrix([[c6,-1*s6,0,0],[0,0,1,0],[-s6,-c6,0,0],[0,0,0,1]])
w1 = A2*A3
w2=w1*A4
w3=w2*A5
w4=w3*A6
w5 = A1*w4
pretty_print(w1)
pretty_print(w2)
pretty_print(w3)
pretty_print(w4)
pretty_print(w5)
```