

Lösungen der Aufgaben aus Kap. 5 (siehe auch Internet)

Aufgabe 5.1: Kinematik zu Abschnitt 5.3.2, Bild 5.11.

- a) Berechne ${}^0\mathbf{r}_E$, wenn eine Drehmatrix \mathbf{A}^{0G} mit $\alpha = 90^\circ$, $\beta = \gamma = 0^\circ$ vorliegt und die Vektoren die folgenden Koordinaten haben: ${}^G\mathbf{r}_G = (80, 40, 125)^T \text{ cm}$ und ${}^G\mathbf{r}_{EG} = (20, -10, -20)^T \text{ cm}$.

$$\mathbf{A}^{0G} = \mathbf{A}^{0G}(\alpha=90^\circ) \mathbf{A}^{0G}(\beta=0^\circ) \mathbf{A}^{0G}(\gamma=0^\circ) = \mathbf{A}^{0G}(\alpha=90^\circ) \mathbf{E} \mathbf{E} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & 0 \end{pmatrix};$$

$${}^0\mathbf{r}_E = {}^0\mathbf{r}_G + \mathbf{A}^{0G} {}^G\mathbf{r}_{EG} = \begin{pmatrix} 80 \\ 40 \\ 125 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 20 \\ -10 \\ -20 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 80 \\ 40 \\ 125 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 20 \\ 20 \\ -10 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 100 \\ 60 \\ 115 \end{pmatrix};$$

- b) Bestimme die Drehmatrix \mathbf{A}^{GE} mit den Winkeln $\alpha = 0$, $\beta = 45^\circ$ und $\gamma = 0$ und die Matrix \mathbf{A}^{0E} .

$$\mathbf{A}^{GE} = \mathbf{A}^{GE}(\alpha=0^\circ) \mathbf{A}^{GE}(\beta=45^\circ) \mathbf{A}^{GE}(\gamma=0^\circ) = \mathbf{E} \mathbf{A}^{GE}(\beta=45^\circ) \mathbf{E} = \begin{pmatrix} 0.707 & 0 & 0.707 \\ 0 & 1 & 0 \\ -0.707 & 0 & 0.707 \end{pmatrix};$$

$$\mathbf{A}^{0E} = \mathbf{A}^{0G} \mathbf{A}^{GE} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0.707 & 0 & 0.707 \\ 0 & 1 & 0 \\ -0.707 & 0 & 0.707 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.707 & 0 & 0.707 \\ 0.707 & 0 & -0.707 \\ 0 & 1 & 0 \end{pmatrix};$$

- c) Bilde aus den Drehmatrizen und Ortsvektoren die Transformationsmatrizen \mathbf{T}^{0G} , \mathbf{T}^{GE} , \mathbf{T}^{0E} .

$$\mathbf{T}^{0G} = \left(\begin{array}{ccc|c} \mathbf{A}^{0G} & {}^0\mathbf{r}_G \\ \hline 0 & 1 \end{array} \right) = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 80 \\ 0 & 0 & -1 & 40 \\ 0 & 1 & 0 & 125 \\ \hline 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}; \quad \mathbf{T}^{GE} = \left(\begin{array}{ccc|c} \mathbf{A}^{GE} & {}^G\mathbf{r}_{EG} \\ \hline 0 & 1 \end{array} \right) = \begin{pmatrix} 0.707 & 0 & 0.707 & 20 \\ 0 & 1 & 0 & -10 \\ -0.707 & 0 & 0.707 & -20 \\ \hline 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix};$$

$$\mathbf{T}^{0E} = \mathbf{T}^{0G} \mathbf{T}^{GE} = \begin{pmatrix} 0.707 & 0 & 0.707 & 100 \\ 0.707 & 0 & -0.707 & 60 \\ 0 & 1 & 0 & 115 \\ \hline 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} = \left(\begin{array}{ccc|c} \mathbf{A}^{0E} & {}^0\mathbf{r}_E \\ \hline 0 & 1 \end{array} \right);$$

- d) Bestimme aus \mathbf{A}^{0E} die Drehwinkel α , β , γ .

$$\mathbf{A}^{0E} = \begin{pmatrix} 0.707 & 0 & 0.707 \\ 0.707 & 0 & -0.707 \\ 0 & 1 & 0 \end{pmatrix} \Rightarrow \text{s. S.4.5: } \begin{cases} \beta = \arcsin(A_{13}^{0E}) = \arcsin(0.707) = 45^\circ \\ \alpha = \arctan \frac{-A_{23}^{0E}}{A_{33}^{0E}} = \arctan \frac{0.707}{0} = 90^\circ = \arcsin \frac{-A_{23}^{0E}}{\cos \beta} = \arcsin \frac{0.707}{0.707} \\ \gamma = \arctan \frac{-A_{12}^{0E}}{A_{11}^{0E}} = \arctan \frac{0}{0.707} = 0^\circ = \arcsin \frac{-A_{12}^{0E}}{\cos \beta} = \arcsin \frac{0}{0.707} \end{cases}$$

- e) Bestimme aus $\mathbf{DH}^{0E} = \mathbf{T}^{0E}$ die 4 DH-Parameter.

$$\theta_j = \arctan \frac{DH_{21}}{DH_{11}} = \arctan \frac{0.707}{0.707} = 45^\circ, \quad \lambda_j = \arctan \frac{DH_{32}}{DH_{33}} = \arctan \frac{1}{0} = 90^\circ,$$

s. S. 5.13:

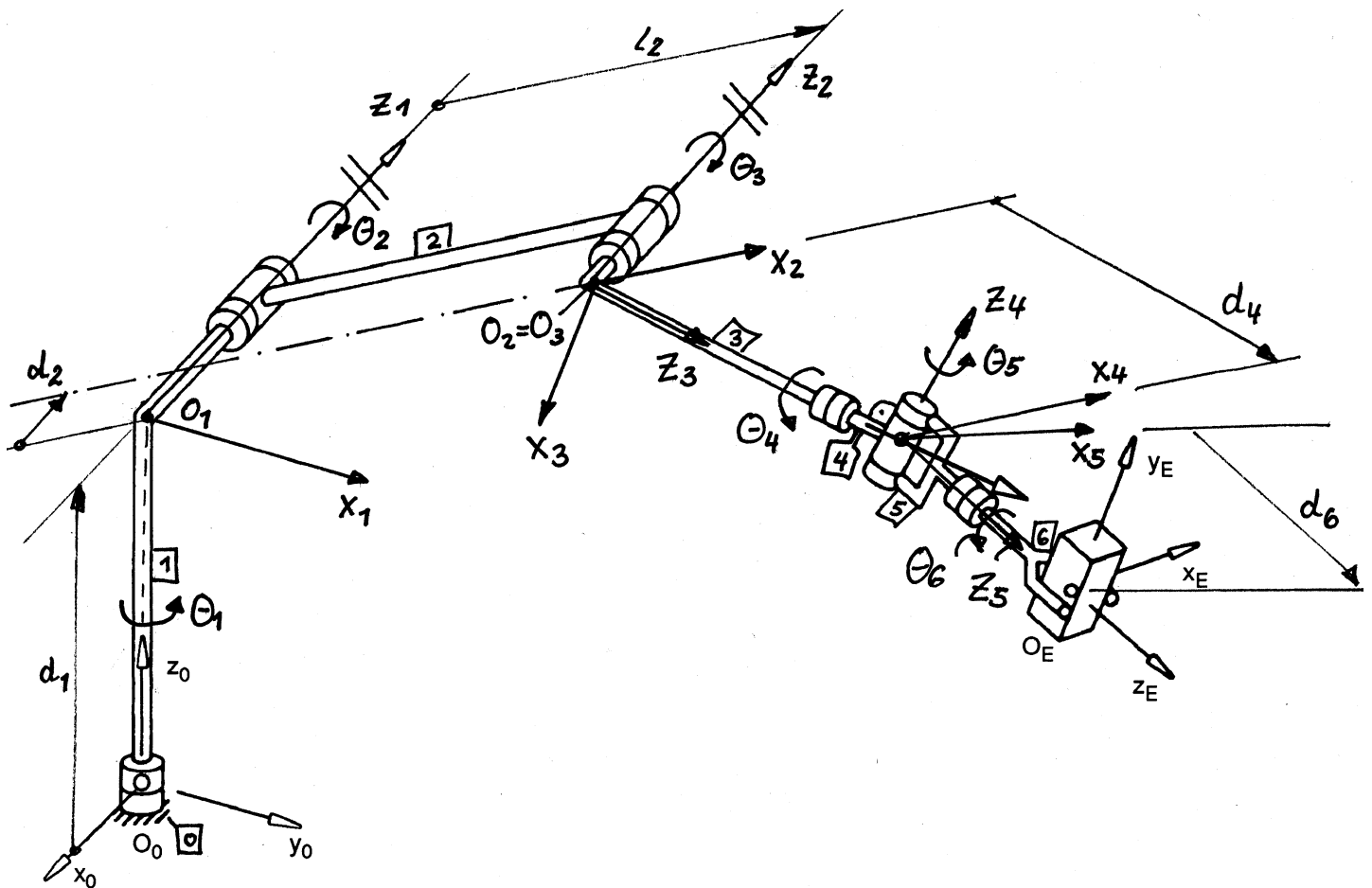
$$d_j = DH_{34} = 115, \quad l_j = \sqrt{DH_{14}^2 + DH_{24}^2} = \sqrt{100^2 + 60^2} = 116.6$$

$$\text{Rückrechnung: } \mathbf{DH}^{0E} \text{ aus den Parametern} = \begin{pmatrix} 0.707 & 0 & 0.707 & 82.46 \\ 0.707 & 0 & -0.707 & 82.46 \\ 0 & 1 & 0 & 115 \\ \hline 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \neq \begin{pmatrix} 0.707 & 0 & 0.707 & 100 \\ 0.707 & 0 & -0.707 & 60 \\ 0 & 1 & 0 & 115 \\ \hline 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix},$$

d.h. die Parameter sind falsch, da \mathbf{T}^{0E} keine Matrix nach Denavit-Hartenberg!

Aufgabe 5.2: Zu DH-Matrizen

Bestimme die DH-Parameter des sechs-achsigen Knickarm-Roboters und stelle die 6 DH-Matrizen auf.



Gelenk j zw. Glied (i und j)	Winkel θ_j $= \angle(x_i, x_j)$ um z_i	Abstand d_j $= \perp(x_i, x_j)$ in z_i	Abstand l_j $= \perp(z_i, z_j)$ in x_j	Winkel λ_j $= \angle(z_i, z_j)$ um x_j	Bemerkungen
1 -> (0,1)	$\theta_1 \approx 90^\circ$	d_1	0	-90°	$x_1 \perp$ im Schnitt mit z_0 & z_1 -> O_1
2 -> (1,2)	$\theta_2 \approx -30^\circ$	d_2	l_2	0	$x_2 \perp$ im Schnitt mit z_1 & z_2 -> O_2 beliebig auf z_2
3 -> (2,3)	$\theta_3 \approx 120^\circ$	0	0	90°	$x_3 \perp$ im Schnitt mit z_2 & z_3 -> $O_3 = O_2$
4 -> (3,4)	$\theta_4 \approx -90^\circ$	d_4	0	-90°	$x_4 \perp$ im Schnitt mit z_3 & z_4 -> O_4
5 -> (4,5)	$\theta_5 \approx -20^\circ$	0	0	90°	$x_5 \perp$ im Schnitt mit z_4 & z_5 -> $O_5 = O_4$
6 -> (5,E)	$\theta_6 \approx 20^\circ$	d_6	0	0	$x_E \perp$ im Schnitt mit z_5 & z_E -> O_E beliebig auf z_E

 Global gilt: y_i senkrecht zu x_i und z_i !

 θ_j sind Gelenkkordinaten, ihre Werte sind aus der Zeichnung entnommen!

DH-Matrizen: $\mathbf{DH}^{ij} = f(\theta_j, \lambda_j, d_j, l_j)$, siehe S. 5.13

$$\mathbf{DH}^{01} = \begin{pmatrix} c\theta_1 & 0 & -s\theta_1 & 0 \\ s\theta_1 & 0 & c\theta_1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & d_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}; \mathbf{DH}^{12} = \begin{pmatrix} c\theta_2 & -s\theta_2 & 0 & l_2 c\theta_2 \\ s\theta_2 & c\theta_2 & 0 & l_2 s\theta_2 \\ 0 & 0 & 1 & d_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix};$$

$$\mathbf{DH}^{23} = \begin{pmatrix} c\theta_3 & 0 & s\theta_1 & 0 \\ s\theta_3 & 0 & -c\theta_1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}; \mathbf{DH}^{34} = \begin{pmatrix} c\theta_4 & 0 & -s\theta_4 & 0 \\ s\theta_4 & 0 & c\theta_4 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & d_4 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix};$$

$$\mathbf{DH}^{45} = \begin{pmatrix} c\theta_5 & 0 & s\theta_5 & 0 \\ s\theta_5 & 0 & -c\theta_5 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}; \mathbf{DH}^{5E} = \begin{pmatrix} c\theta_6 & -s\theta_6 & 0 & 0 \\ s\theta_6 & c\theta_6 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_6 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix};$$

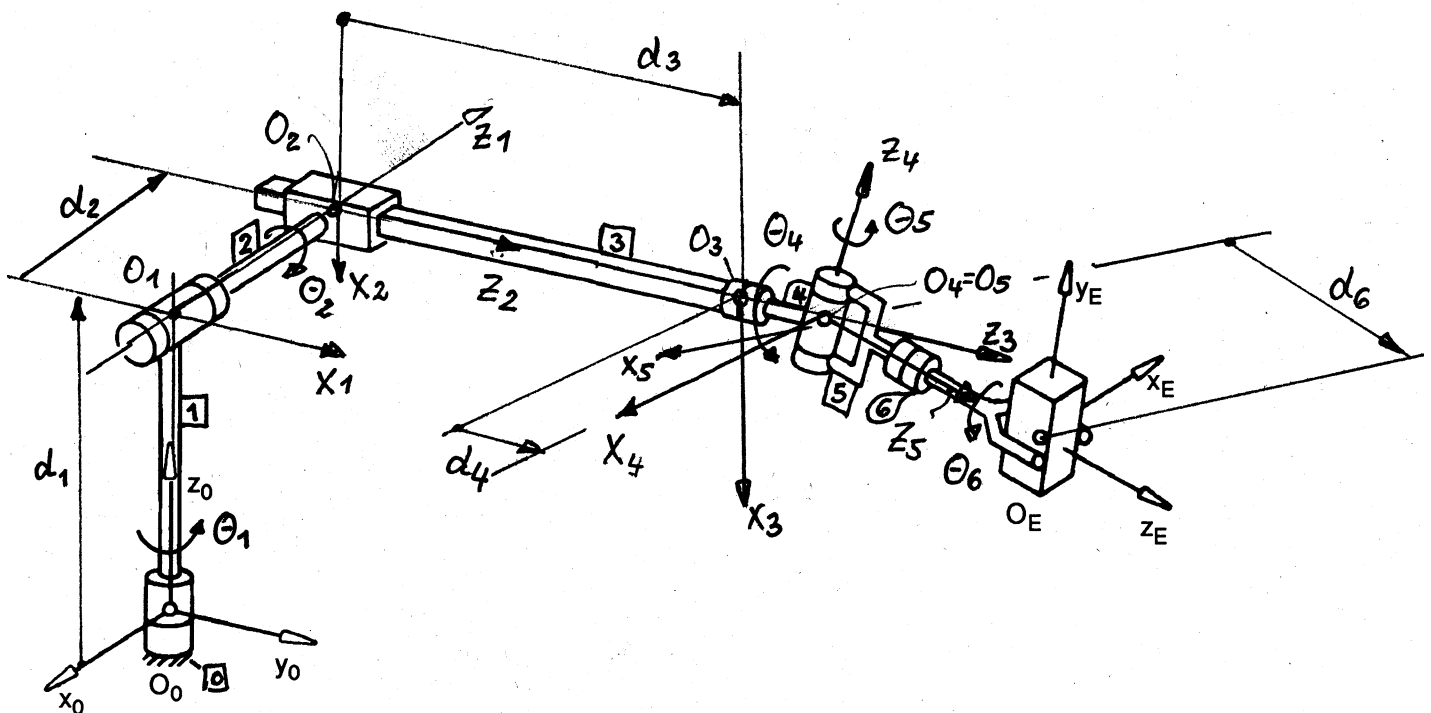
$\mathbf{DH}^{0E} = \mathbf{DH}^{01} \mathbf{DH}^{12} \mathbf{DH}^{23} \mathbf{DH}^{34} \mathbf{DH}^{45} \mathbf{DH}^{5E} =$ (laut Mathematica ein langer Ausdruck !!!!)

```
{{Cos[theta6] (Cos[
theta5] (Cos[
theta4] (Cos[theta1] Cos[theta2] Cos[theta3] -
Cos[theta1] Sin[theta2] Sin[theta3]) -
Sin[theta1] Sin[theta4]) + (-Cos[theta1] Cos[theta3] Sin[
theta2] - Cos[theta1] Cos[theta2] Sin[theta3]) Sin[
theta5]) + (-Cos[theta4] Sin[theta1] - (Cos[theta1] Cos[theta2] Cos[theta3] -
Cos[theta1] Sin[theta2] Sin[theta3]) Sin[theta4]) Sin[theta6],
Cos[theta6] (-Cos[theta4] Sin[theta1] - (Cos[theta1] Cos[theta2] Cos[theta3] -
Cos[theta1] Sin[theta2] Sin[theta3]) Sin[theta4]) - (Cos[theta5] (Cos[
theta4] (Cos[theta1] Cos[theta2] Cos[theta3] -
Cos[theta1] Sin[theta2] Sin[theta3]) -
Sin[theta1] Sin[theta4]) + (-Cos[theta1] Cos[theta3] Sin[
theta2] - Cos[theta1] Cos[theta2] Sin[theta3]) Sin[theta5]) Sin[
theta6], -Cos[theta5] (-Cos[theta1] Cos[theta3] Sin[theta2] -
Cos[theta1] Cos[theta2] Sin[theta3]) + (Cos[
theta4] (Cos[theta1] Cos[theta2] Cos[theta3] -
Cos[theta1] Sin[theta2] Sin[theta3]) - Sin[theta1] Sin[theta4]) Sin[theta5],
l2 Cos[theta1] Cos[theta2] - d2 Sin[theta1] +
d4 (Cos[theta1] Cos[theta3] Sin[theta2] + Cos[theta1] Cos[theta2] Sin[theta3]) +
d6 (-Cos[theta5] (-Cos[theta1] Cos[theta3] Sin[theta2] -
Cos[theta1] Cos[theta2] Sin[theta3]) + (Cos[theta4] (Cos[theta1] Cos[theta2] Cos[theta3] -
Cos[theta1] Sin[theta2] Sin[theta3]) - Sin[theta1] Sin[theta4]) Sin[theta5])),
{Cos[theta6] (Cos[theta5] (Cos[theta4] (Cos[theta2] Cos[theta3] Sin[theta1] -
Sin[theta1] Sin[theta2] Sin[theta3]) +
Cos[theta1] Sin[theta4]) + (-Cos[theta3] Sin[theta1] Sin[
```

$$\begin{aligned}
& \cos[\theta_2] - \cos[\theta_2] \sin[\theta_1] \sin[\theta_3]) \sin[\theta_5] + (\cos[\theta_1] \cos[\theta_4] - (\cos[\theta_2] \cos[\theta_3] \sin[\theta_1] - \sin[\theta_1] \sin[\theta_2] \sin[\theta_3]) \sin[\theta_4]) \sin[\theta_6], \\
& \cos[\theta_6] (\cos[\theta_1] \cos[\theta_4] - (\cos[\theta_2] \cos[\theta_3] \sin[\theta_1] - \sin[\theta_1] \sin[\theta_2] \sin[\theta_3]) \sin[\theta_4]) - (\cos[\theta_5] (\cos[\theta_4] (\cos[\theta_2] \cos[\theta_3] \sin[\theta_1] - \sin[\theta_1] \sin[\theta_2] \sin[\theta_3]) + \cos[\theta_1] \sin[\theta_4]) + (-\cos[\theta_3] \sin[\theta_1] \sin[\theta_2] - \cos[\theta_2] \sin[\theta_1] \sin[\theta_3]) \sin[\theta_5]) \sin[\theta_6], \\
& -\cos[\theta_5] (-\cos[\theta_3] \sin[\theta_1] \sin[\theta_2] - \cos[\theta_2] \sin[\theta_1] \sin[\theta_3]) + (\cos[\theta_4] (\cos[\theta_2] \cos[\theta_3] \sin[\theta_1] - \sin[\theta_1] \sin[\theta_2] \sin[\theta_3]) + \cos[\theta_1] \sin[\theta_4]) \sin[\theta_5], \\
& d_2 \cos[\theta_1] + l_2 \cos[\theta_2] \sin[\theta_1] + d_4 (\cos[\theta_3] \sin[\theta_1] \sin[\theta_2] + \cos[\theta_2] \sin[\theta_1] \sin[\theta_3]) + \\
& d_6 (-\cos[\theta_5] (-\cos[\theta_3] \sin[\theta_1] \sin[\theta_2] - \cos[\theta_2] \sin[\theta_1] \sin[\theta_3]) + (\cos[\theta_4] (\cos[\theta_2] \cos[\theta_3] \sin[\theta_1] - \sin[\theta_1] \sin[\theta_2] \sin[\theta_3]) + \cos[\theta_1] \sin[\theta_4]) \sin[\theta_5])), \{ \cos[\theta_6] (\cos[\theta_4] \cos[\theta_5] (-\cos[\theta_3] \sin[\theta_2] - \cos[\theta_2] \sin[\theta_3]) + (-\cos[\theta_2] \cos[\theta_3] + \sin[\theta_2] \sin[\theta_3]) \sin[\theta_5]) - (-\cos[\theta_3] \sin[\theta_2] - \cos[\theta_2] \sin[\theta_3]) \sin[\theta_4] \sin[\theta_6], \\
& -\cos[\theta_6] (-\cos[\theta_3] \sin[\theta_2] - \cos[\theta_2] \sin[\theta_3]) \sin[\theta_4] - (\cos[\theta_4] \cos[\theta_5] (-\cos[\theta_3] \sin[\theta_2] - \cos[\theta_2] \sin[\theta_3]) + (-\cos[\theta_2] \cos[\theta_3] + \sin[\theta_2] \sin[\theta_3]) \sin[\theta_5]) \sin[\theta_6], \\
& -\cos[\theta_5] (-\cos[\theta_2] \cos[\theta_3] + \sin[\theta_2] \sin[\theta_3]) \sin[\theta_6], \\
& d_1 - l_2 \sin[\theta_2] + \\
& d_4 (\cos[\theta_2] \cos[\theta_3] - \sin[\theta_2] \sin[\theta_3]) + \\
& d_6 (-\cos[\theta_5] (-\cos[\theta_2] \cos[\theta_3] + \sin[\theta_2] \sin[\theta_3]) + \cos[\theta_4] (-\cos[\theta_3] \sin[\theta_2] - \cos[\theta_2] \sin[\theta_3]) \sin[\theta_5]), \{0, 0, 0, 1\}
\end{aligned}$$

Aufgabe 5.3: Zu DH-Matrizen

Bestimme die DH-Parameter des sechs-achsigen Roboters mit "Stanford-Arm" sowie die 6 DH-Matrizen



Gelenk j zw. Glied (i und j)	Winkel θ_j $= \angle(x_i, x_j)$ um z_i	Abstand d_j $= \perp(x_i, x_j)$ in z_i	Abstand l_j $= \perp(z_i, z_j)$ in x_j	Winkel λ_j $= \angle(z_i, z_j)$ um x_j	Bemerkungen
1 -> (0,1)	$\theta_1 \approx 90^\circ$	d_1	0	-90°	$x_1 \perp$ im Schnitt mit z_0 & z_1 -> O_1
2 -> (1,2)	$\theta_2 \approx 90^\circ$	d_2	0	$+90^\circ$	$x_2 \perp$ im Schnitt mit z_1 & z_2 -> O_2
3 -> (2,3)	0	d_3	0	0	$x_3 \perp$ im Schnitt mit z_2 & z_3 -> O_3 beliebig auf z_3
4 -> (3,4)	$\theta_4 \approx -90^\circ$	d_4	0	$+90^\circ$	$x_4 \perp$ im Schnitt mit z_3 & z_4 -> O_4
5 -> (4,5)	$\theta_5 \approx -20^\circ$	0	0	-90°	$x_5 \perp$ im Schnitt mit z_4 & z_5 -> $O_5 = O_4$
6 -> (5,E)	$\theta_6 \approx 200^\circ$	d_6	0	0	$x_E \perp$ im Schnitt mit z_5 & z_E -> O_E beliebig auf z_E

Global gilt: y_i senkrecht zu x_i und z_i !

$\theta_1, \theta_2, \theta_4, \theta_5, \theta_6, d_3$ sind Gelenkkordinaten, ihre Werte sind aus der Zeichnung entnommen!

DH-Matrizen: $\mathbf{DH}^{ij} = f(\theta_j, \lambda_j, d_j, l_j)$, siehe S. 5.13

$$\mathbf{DH}^{01} = \begin{pmatrix} c\theta_1 & 0 & -s\theta_1 & 0 \\ s\theta_1 & 0 & c\theta_1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & d_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}; \mathbf{DH}^{12} = \begin{pmatrix} c\theta_2 & 0 & s\theta_2 & 0 \\ s\theta_2 & 0 & -c\theta_2 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & d_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix};$$

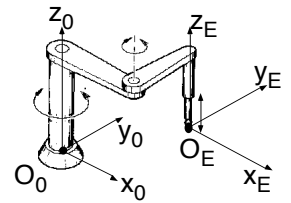
$$\mathbf{DH}^{23} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}; \mathbf{DH}^{34} = \begin{pmatrix} c\theta_4 & 0 & s\theta_4 & 0 \\ s\theta_4 & 0 & -c\theta_4 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & d_4 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix};$$

$$\mathbf{DH}^{45} = \begin{pmatrix} c\theta_5 & 0 & -s\theta_5 & 0 \\ s\theta_5 & 0 & c\theta_5 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}; \mathbf{DH}^{5E} = \begin{pmatrix} c\theta_6 & -s\theta_6 & 0 & 0 \\ s\theta_6 & c\theta_6 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_6 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix};$$

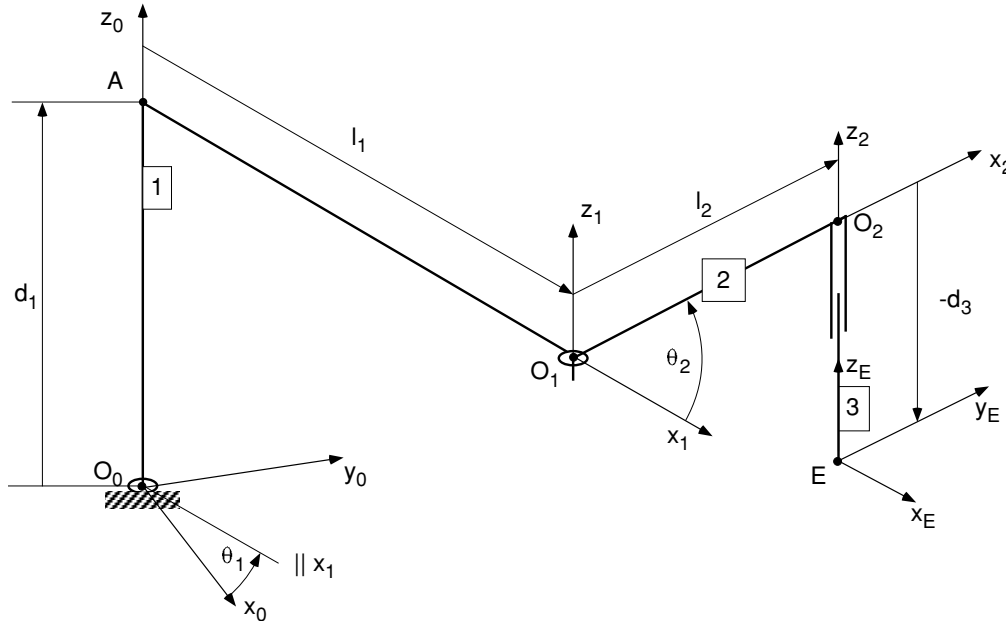
$$\mathbf{DH}^{0E} = \mathbf{DH}^{01} \mathbf{DH}^{12} \mathbf{DH}^{23} \mathbf{DH}^{34} \mathbf{DH}^{45} \mathbf{DH}^{5E} = \text{(laut Mathematica ein langer Ausdruck !!!!)}$$

Aufgabe 5.4: Kinematik des DDS-Roboters

Geg: Höhe des Turms: 600 mm, Länge Oberarm: 400 mm, Länge Unterarm: 350 mm, Höhe des Effektors 200 mm, Koordinatensysteme nach Skizze -->.



a) Stelle die DH-Parameter und DH-Matrizen für alle Gelenke auf.



Die Gelenkkoordinaten sind θ_1 , θ_2 , und d_3 . Achtung d_3 hat negative Werte, da d_3 entgegen z_2 .

Gelenk j zw. Glied (i und j)	Winkel θ_j $= \angle(x_i, x_j)$ um z_i	Abstand d_j $= \perp(x_i, x_j)$ in z_i	Abstand l_j $= \perp(z_i, z_j)$ in x_j	Winkel λ_j $= \angle(z_i, z_j)$ um x_j
1 ->(0,1)	θ_1	600 mm	400 mm	0
2 ->(1,2)	θ_2	0	350 mm	0
3 =E ->(2,3)	-90°	$d_3 = -200$ mm	0	0

DH-Matrizen: $DH^{ij} = f(\theta_j, \lambda_j, d_j, l_j)$, siehe S. 5.13

$$DH^{01} = \begin{pmatrix} c\theta_1 & -s\theta_1 & 0 & l_1 \cos\theta_1 \\ s\theta_1 & c\theta_1 & 0 & l_1 \sin\theta_1 \\ 0 & 0 & 1 & d_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}; \quad DH^{12} = \begin{pmatrix} c\theta_2 & -s\theta_2 & 0 & l_2 \cos\theta_2 \\ s\theta_2 & c\theta_2 & 0 & l_2 \sin\theta_2 \\ 0 & 0 & 1 & d_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}; \quad DH^{23} = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix};$$

$$DH^{0E} = DH^{01} DH^{12} DH^{23} = \begin{pmatrix} \sin[\theta_1 + \theta_2] & \cos[\theta_1 + \theta_2] & 0 & 400 \cos[\theta_1] + 350 \cos[\theta_1 + \theta_2] \\ -\cos[\theta_1 + \theta_2] & \sin[\theta_1 + \theta_2] & 0 & 400 \sin[\theta_1] + 350 \sin[\theta_1 + \theta_2] \\ 0 & 0 & 1 & 600 + d_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

b) Bestimme exakt die Gelenkkoordinaten des Scara-Roboters für eine Position ${}^0r_E = (200, 400, 300)^T$ mm.

ii) mittels analytischen Gleichungen (siehe Abschn. 5.3.4)

$$z_E = 600 + d_3 = 300 \rightarrow \underline{d_3 = -300}.$$

$$\text{Strecke } c = AO_2 = \sqrt{x_E^2 + y_E^2} = \sqrt{200^2 + 400^2} = 447.21 \text{ mm} \quad \text{Vgl. Übung 5.2!}$$

$$\alpha = \arccos \frac{l_2^2 + c^2 - l_1^2}{2cl_2} = 58.73^\circ; \quad \beta = \arcsin(350/400 \sin\alpha) = 48.41^\circ$$

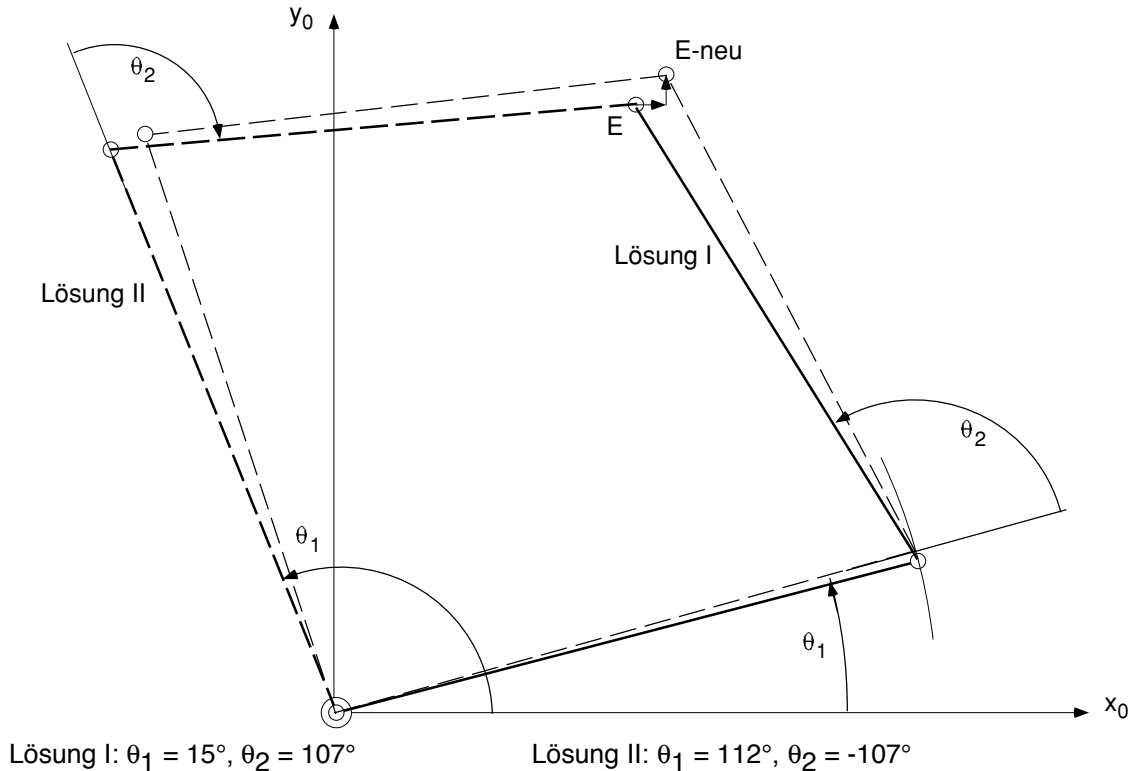
$$\text{Lösung I: } \underline{\theta_1 = \arctan(y_E / x_E) - \beta = 15.03^\circ}$$

$$\underline{\theta_2 = \alpha + \beta = 107.14^\circ}$$

$$\text{Lösung II: } \underline{\theta_1 = \arctan(y_E / x_E) - (-\beta) = 111.84^\circ}$$

$$\underline{\theta_2 = -(\alpha + \beta) = -107.14^\circ}$$

i) mittels Graphik, Längenmaßstab $M_S = 1 \text{ mm} / 50 \text{ mm}$ Wirklichkeit.



c) Ermittle die neuen Gelenkkordinaten für eine Positionsänderung $\Delta \mathbf{r}_E = \{20, 20, 20\} \text{ mm}$

i) mittels Graphik: $\mathbf{r}_{E\text{-Neu}} = \mathbf{r}_E + \Delta \mathbf{r}_E = (220, 420, 320)^T$;

Lösung I: $\theta_1 = 16^\circ, \theta_2 = 102^\circ, d_3 = -280 \text{ mm}$; Lösung II: $\theta_1 = 109^\circ, \theta_2 = -102^\circ, d_3 = -280 \text{ mm}$;

ii) mittels Jacobi-Matrix, siehe Abschn. 5.3.6:

$\mathbf{J}_E =$ aus der Ableitung von x_E, y_E, z_E nach den Gelenkkordinaten θ_1, θ_2, d_3 : Für Lösung I folgt

$$\begin{pmatrix} -\sin[\theta_1] l_1 - \sin[\theta_1 + \theta_2] l_2 & -\sin[\theta_1 + \theta_2] l_2 & 0 \\ \cos[\theta_1] l_1 + \cos[\theta_1 + \theta_2] l_2 & \cos[\theta_1 + \theta_2] l_2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -400. & -296.285 & 0. \\ 200. & -186.32 & 0. \\ 0. & 0. & 1. \end{pmatrix}$$

$$\mathbf{J}_E^{-1} = \begin{pmatrix} -0.00139268 & 0.00221464 & 0. \\ -0.00149494 & -0.00298987 & 0. \\ 0. & 0. & 1. \end{pmatrix}. \text{ Folgt } \Delta \mathbf{q} = \begin{pmatrix} \Delta \theta_1 \\ \Delta \theta_2 \\ \Delta d_3 \end{pmatrix} = \mathbf{J}_E^{-1} \Delta \mathbf{r}_E = \begin{pmatrix} 0.01644 \text{ rad} \\ -0.08970 \text{ rad} \\ -280 \text{ mm} \end{pmatrix}$$

Neue Lösung I: $\mathbf{q}_I + \Delta \mathbf{q} = (15.97^\circ, 102.00^\circ, -280 \text{ mm})^T$.

Aufgabe 5.5: Sauggreifer

Eine Glasplatte mit einem Gewicht von 10 kg soll durch einen Sauggreifer mit 4 Saugnapfen angehoben werden. Der Saugdruck ist 0.7 bar. Normaldruck = 1 bar, rechne mit $g = 10 \text{ m/s}^2$.

Wie groß muß der Durchmesser eines Napfes mindestens sein, um die Platte zu heben?

Normaldruck $p_0 = 1 \text{ bar} = 10 \text{ N/cm}^2$;

Gewicht $F_g = m g = 10 \text{ kg} \cdot 10 \text{ m/s}^2 = 100 \text{ N}$;

$F_g / 4 = F_{\text{saug}} = A (p_0 - p_{\text{saug}})$

-> $A = d^2 \pi / 4 = (F_g / 4) / (p_0 - p_{\text{saug}}) = 25 \text{ N} / 3 \text{ Ncm}^{-2} = 8.33 \text{ cm}^2$

-> $d = 3.3 \text{ cm}$