

# KIT Karlsruhe

Institut für Anthropomatik (IFA)

Humanoids and Intelligence Systems Lab

Robotik I WS 2012/2013

## Musterlösungen zur Übung

Prof. Dr.-Ing. R. Dillmann

Adenauerring 2, Geb. 50.20  
D-76131 Karlsruhe

Dipl.-Inform. M. Do  
Dr.-Ing. N. Vahrenkamp  
Dr.-Ing. K. Welke  
<http://his.anthropomatik.kit.edu/>

Dezember 2012

### Lösung 1 (Euler- und RPY-Winkel, Quaternionen)

#### 1. $ZX'Z''$ -Eulerwinkel

Rotation um gedrehte Koordinatenachsen:  $R = R_z(\alpha)R_{x'}(\beta)R_{z''}(\gamma)$

$$\begin{aligned} & \begin{pmatrix} \cos(\alpha) & -\sin(\alpha) & 0 \\ \sin(\alpha) & \cos(\alpha) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos(\beta) & -\sin(\beta) \\ 0 & \sin(\beta) & \cos(\beta) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \cos(\gamma) & -\sin(\gamma) & 0 \\ \sin(\gamma) & \cos(\gamma) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} \cos(\alpha)\cos(\gamma) - \sin(\alpha)\cos(\beta)\sin(\gamma) & -\cos(\alpha)\sin(\gamma) - \sin(\alpha)\cos(\beta)\cos(\gamma) & \sin(\alpha)\sin(\beta) \\ \sin(\alpha)\cos(\gamma) + \cos(\alpha)\cos(\beta)\sin(\gamma) & -\sin(\alpha)\sin(\gamma) + \cos(\alpha)\cos(\beta)\cos(\gamma) & -\cos(\alpha)\sin(\beta) \\ \sin(\beta)\sin(\gamma) & \sin(\beta)\cos(\gamma) & \cos(\beta) \end{pmatrix} \end{aligned}$$

$$= \begin{pmatrix} n_x & o_x & a_x \\ n_y & o_y & a_y \\ n_z & o_z & a_z \end{pmatrix}$$

$$\begin{aligned} a_z &= \cos(\beta) \Rightarrow \beta = \arccos(a_z) \\ \frac{n_z}{o_z} &= \frac{\sin(\gamma)}{\cos(\gamma)} = \tan(\gamma) \Rightarrow \gamma = \arctan\left(\frac{n_z}{o_z}\right) \\ \frac{a_x}{a_y} &= -\frac{\sin(\alpha)}{\cos(\alpha)} = -\tan(\alpha) \Rightarrow \alpha = \arctan\left(-\frac{a_x}{a_y}\right) \end{aligned}$$

#### 2. RPY-Winkel

Rotation um feste Koordinatenachsen:  $R = R_z(\gamma)R_y(\beta)R_x(\alpha)$

$$\begin{aligned} & \begin{pmatrix} \cos(\gamma) & -\sin(\gamma) & 0 \\ \sin(\gamma) & \cos(\gamma) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \cos(\beta) & 0 & \sin(\beta) \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin(\beta) & 0 & \cos(\beta) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos(\alpha) & -\sin(\alpha) \\ 0 & \sin(\alpha) & \cos(\alpha) \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} \cos(\alpha)\cos(\beta) & -\cos(\gamma)\sin(\alpha) + \sin(\beta)\cos(\alpha)\sin(\gamma) & \sin(\gamma)\sin(\alpha) + \sin(\beta)\cos(\alpha)\cos(\gamma) \\ \sin(\alpha)\cos(\beta) & \cos(\gamma)\cos(\alpha) + \sin(\beta)\sin(\alpha)\sin(\gamma) & -\sin(\gamma)\cos(\alpha) + \sin(\beta)\sin(\alpha)\cos(\gamma) \\ -\sin(\beta) & \sin(\gamma)\cos(\beta) & \cos(\gamma)\cos(\beta) \end{pmatrix} \end{aligned}$$

$$= \begin{pmatrix} n_x & o_x & a_x \\ n_y & o_y & a_y \\ n_z & o_z & a_z \end{pmatrix}$$

$$\begin{aligned} n_z &= -\sin(\beta) \Rightarrow \beta = \arcsin(-n_z) \\ \frac{o_z}{a_z} &= \frac{\sin(\gamma)}{\cos(\gamma)} = \tan(\gamma) \Rightarrow \gamma = \arctan\left(\frac{o_z}{a_z}\right) \\ \frac{n_y}{n_x} &= \frac{\sin(\alpha)}{\cos(\alpha)} = \tan(\alpha) \Rightarrow \alpha = \arctan\left(\frac{n_y}{n_x}\right) \end{aligned}$$

### 3. Bestimmung der Quaternion

Zur Bestimmung der Quaternion  $q$  müssen Drehachse und Drehwinkel berechnet werden.

Für die Drehachse gilt  $R_1 \vec{x} = \vec{x}$ . Die Drehachse lässt sich folglich über die Eigenvektoren bestimmen:

$$\det(R_1 - \lambda E) = \det \begin{pmatrix} 0.36 - \lambda & 0.48 & -0.8 \\ -0.8 & 0.6 - \lambda & 0 \\ 0.48 & 0.64 & 0.6 - \lambda \end{pmatrix} = 1 - 1.56\lambda + 1.56\lambda^2 - \lambda^3$$

Charakteristisches Polynom:  $1 - 1.56\lambda + 1.56\lambda^2 - \lambda^3 = 0 \Rightarrow \lambda_1 = 1$

Eigenvektoren aus  $(R_1 - \lambda_1 E)\vec{x} = 0$ :

$$\begin{aligned} -0.64x_1 + 0.48x_2 - 0.8x_3 &= 0 \\ -0.8x_1 - 0.4x_2 &= 0 \\ 0.48x_1 + 0.64x_2 - 0.4x_3 &= 0 \end{aligned}$$

$\Rightarrow \vec{r} = \frac{1}{3} \begin{pmatrix} 1 \\ -2 \\ -2 \end{pmatrix}$  ist Lösung und damit Rotationsachse.

Die Berechnung des Rotationswinkels kann über die allgemeine Formulierung der Rotationsmatrix  $R$  um einen Einheitsvektor  $\vec{v}$  mit dem Winkel  $\alpha$  bestimmt werden:

$$R_{\vec{v}, \alpha} = \begin{pmatrix} \cos(\alpha) + v_1^2(1 - \cos(\alpha)) & v_1v_2(1 - \cos(\alpha)) - v_3\sin(\alpha) & v_1v_3(1 - \cos(\alpha)) + v_2\sin(\alpha) \\ v_2v_1(1 - \cos(\alpha)) + v_3\sin(\alpha) & \cos(\alpha) + v_2^2(1 - \cos(\alpha)) & v_2v_3(1 - \cos(\alpha)) - v_1\sin(\alpha) \\ v_3v_1(1 - \cos(\alpha)) - v_2\sin(\alpha) & v_3v_2(1 - \cos(\alpha)) + v_1\sin(\alpha) & \cos(\alpha) + v_3^2(1 - \cos(\alpha)) \end{pmatrix}$$

Es gilt:

$$\text{Spur}(R) = 3\cos(\alpha) + (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2)(1 - \cos(\alpha)) = 1 + 2\cos(\alpha)$$

Für die Matrix  $R_1$  aus der Aufgabe gilt:

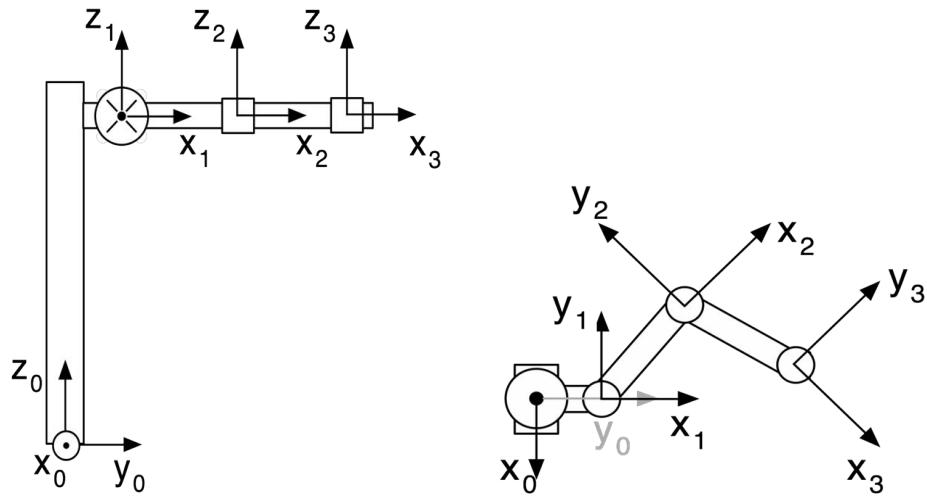
$$\text{Spur}(R_1) = 0.6 + 0.6 + 0.36 = 1.56 = 1 + 2\cos(\alpha) \Rightarrow \alpha = 73.74^\circ$$

Die Quaternion  $q$  lässt sich aus Rotationsachse und -winkel aufstellen:

$$q = \left( \cos\left(\frac{\alpha}{2}\right), \vec{r}\sin\left(\frac{\alpha}{2}\right) \right) = (0.8, 0.2, -0.4, -0.4)$$

## Lösung 2 (Vorwärtskinematik, Denavit-Hartenberg)

### 2.1 Lage der Koordinatensysteme



### 2.2 DH-Parameter

	d	$\theta$	a	$\alpha$
Gelenk 1	$150 \leq d_1 \leq 1650$	$90^\circ$	100	$0^\circ$
Gelenk 2	0	$\theta_2$	500	$0^\circ$
Gelenk 3	0	$\theta_3$	500	$0^\circ$

### 2.3 Transformationsmatrizen

Die einzelnen Transformationen setzen sich aus der Translation um  $d_i$ , der Rotation um  $\theta_i$ , der Translation um  $a_i$  und der Rotation um  $\alpha_i$  zusammen.

$$A_{0,1} = \begin{pmatrix} 0 & -1 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 100 \\ 0 & 0 & 1 & d_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$$A_{1,2} = \begin{pmatrix} \cos(\theta_2) & -\sin(\theta_2) & 0 & 500\cos(\theta_2) \\ \sin(\theta_2) & \cos(\theta_2) & 0 & 500\sin(\theta_2) \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$$A_{2,3} = \begin{pmatrix} \cos(\theta_3) & -\sin(\theta_3) & 0 & 500\cos(\theta_3) \\ \sin(\theta_3) & \cos(\theta_3) & 0 & 500\sin(\theta_3) \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

## 2.4 Gesamttransformation

Durch Matrixmultiplikation erhält man folgende Gesamttransformation:

$$A_{0,3} = \begin{pmatrix} -s_{\theta_2}c_{\theta_3} - c_{\theta_2}s_{\theta_3} & s_{\theta_2}s_{\theta_3} - c_{\theta_2}c_{\theta_3} & 0 & -500s_{\theta_2}c_{\theta_3} - 500c_{\theta_2}s_{\theta_3} - 500s_{\theta_2} \\ c_{\theta_2}c_{\theta_3} - s_{\theta_2}s_{\theta_3} & -s_{\theta_2}c_{\theta_3} - c_{\theta_2}s_{\theta_3} & 0 & 500c_{\theta_2}c_{\theta_3} - 500s_{\theta_2}s_{\theta_3} + 100 + 500c_{\theta_2} \\ 0 & 0 & 1 & d_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

Unter Verwendung des Additionstheorems lassen sich die Ausdrücke vereinfachen:

$$A_{0,3} = \begin{pmatrix} -\sin(\theta_2 + \theta_3) & -\cos(\theta_2 + \theta_3) & 0 & -500\sin(\theta_2 + \theta_3) - 500\sin(\theta_2) \\ \cos(\theta_2 + \theta_3) & -\sin(\theta_2 + \theta_3) & 0 & 500\cos(\theta_2 + \theta_3) + 100 + 500\cos(\theta_2) \\ 0 & 0 & 1 & d_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

## Lösung 3 (Vorwärtskinematik)

Die Lage des TCP ergibt sich aus  $T_{TCP} = A_{0,3}$ . Angabe der Lage mittels Rotationsmatrix und Translationsvektor.

3.1 Stellung  $d_1 = 200, \theta_2 = 0, \theta_3 = 0$

$$R = \begin{pmatrix} 0 & -1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}, t = \begin{pmatrix} 0 \\ 1100 \\ 200 \end{pmatrix}$$

3.2 Stellung  $d_1 = 600, \theta_2 = 60, \theta_3 = 30$

$$R = \begin{pmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}, t = \begin{pmatrix} -933,01 \\ 350 \\ 600 \end{pmatrix}$$

3.3 Stellung  $d_1 = 200, \theta_2 = -45, \theta_3 = -15$

$$R = \begin{pmatrix} 0,87 & -0,5 & 0 \\ 0,5 & 0,87 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}, t = \begin{pmatrix} 786,56 \\ 703,55 \\ 200 \end{pmatrix}$$

## Lösung 4 (Differentielle inverse Kinematik)

### 4.1 Berechnung der Jacobi-Matrix

Aus dem kinematischen Modell aus Aufgabe 2 lässt sich eine Funktion für die Position des Endeffektors aufstellen:

$$\begin{pmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} & x \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} & y \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} & z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} = A_{0,3} \Rightarrow \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \\ 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -500s_{\theta_2}c_{\theta_3} - 500c_{\theta_2}s_{\theta_3} - 500s_{\theta_2} \\ 500c_{\theta_2}c_{\theta_3} - 500s_{\theta_2}s_{\theta_3} + 100 + 500c_{\theta_2} \\ d_1 \\ 1 \end{pmatrix} = f(\vec{q})$$

Die Jacobi-Matrix ergibt sich dann aus:

$$J = \frac{\delta f}{\delta \vec{q}} = \begin{pmatrix} 0 & -500\cos(\theta_2 + \theta_3) - 500\cos(\theta_2) & -500\cos(\theta_2 + \theta_3) \\ 0 & -500\sin(\theta_2 + \theta_3) - 500\sin(\theta_2) & -500\sin(\theta_2 + \theta_3) \\ 1 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

Invertieren der Jacobi-Matrix ergibt:

$$J^{-1} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 1 \\ -\frac{1}{500} \frac{\sin(\theta_2 + \theta_3)}{\sin(\theta_3)} & \frac{1}{500} \frac{\cos(\theta_2 + \theta_3)}{\sin(\theta_3)} & 0 \\ \frac{1}{500} \frac{\sin(\theta_2 + \theta_3) + \sin(\theta_2)}{\sin(\theta_3)} & \frac{1}{500} \frac{-\cos(\theta_2 + \theta_3) - \cos(\theta_2)}{\sin(\theta_3)} & 0 \end{pmatrix}$$

#### 4.2 Singularitäten

Die Jacobi-Matrix ist singulär für  $\theta_3 = 0^\circ, 180^\circ$ . Die inverse Matrix existiert für diese Gelenkwinkelstellungen nicht.