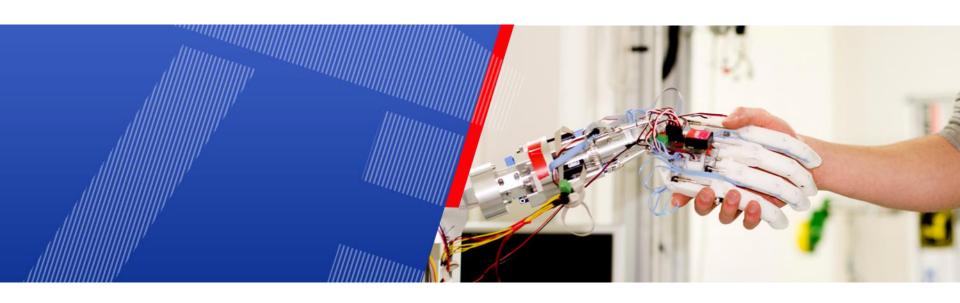


Robotermodellierung II



Prof. Karsten Berns

Robotics Research Lab Department of Computer Science University of Kaiserslautern, Germany





Inhalt

- Freiheitsgrade eines Robotersystems
- Geometrisches Modell
- Kinematisches Modell
- Direktes Kinematisches Problem
- Inverses Kinematisches Problem
- Dynamisches Modell



Inverses kinematisches Problem

Wie soll ich meine Hand dorthin bewegen?

Bestimmt die Gelenkwinkel



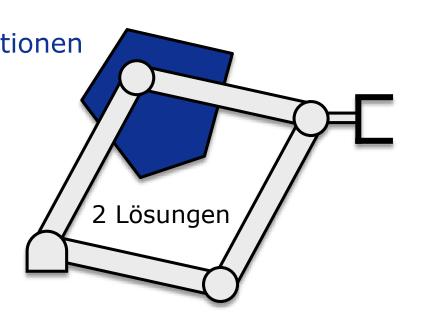
Inverses kinematisches Problem (IK)

- Aus DH-Parametern und Stellung des Greifers sollen die Gelenkwinkel bestimmt werden \rightarrow Gleichung nach $\vec{\theta}$ auflösen $\frac{\text{BASIS}}{\text{TCP}}A = \frac{\text{BASIS}}{1}A(\theta_1) \cdot \frac{1}{2}A(\theta_2) \cdots \frac{n-2}{n-1}A(\theta_{n-1}) \cdot \frac{n-1}{n}A(\theta_n)$
- Ergibt 12 Gleichungen mit n Unbekannten
- Bei Puma 260: 12 Gleichungen, 6 Unbekannte



IK-Probleme

- Zulässige Konfigurationen: Nicht alle mathematischen Lösungen sind auch mechanisch realisierbar
 - Gelenkwinkelanschläge
 - Singuläre Konfigurationen
 - Ziel gehört nicht zum Arbeitsraum
 - **...**
- Eindeutigkeit: Mehrere Konfigurationen (Gelenkwinkelkombinationen) führen zur selben Stellung des Endeffektors
- Wie kann eine geeignete Lösung gewählt werden?

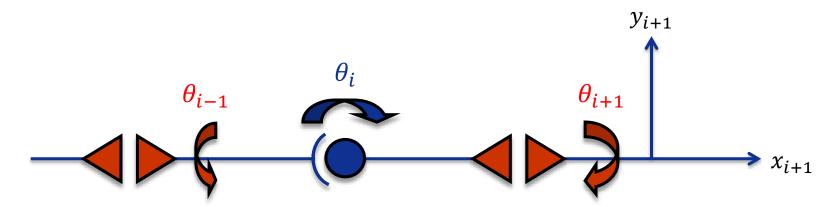




IK-Probleme: Singuläre Stellung

Angabe einer Nebenbedingung, z.B.

$$f(\theta_{i-1},\theta_{i+1}) = a\binom{t-1}{\theta_{i-1}} - \ ^t\theta_{i-1} \Bigr)^2 + b\binom{t-1}{\theta_{i+1}} - \ ^t\theta_{i+1} \Bigr)^2 = \min$$
 mit Gewichtungsfaktoren a und b





IK-Probleme

- Kein allgemein anwendbares Verfahren
- Geschwindigkeit:
 Gelenkwinkelberechnung muss schnell erfolgen
- Methoden
 - Algebraische/Geometrische Methoden (Lösungen in geschlossener Form)
 - Numerische Methoden



Beispiel: Planarer 2-Glied Roboterarm

$$x = l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2)$$

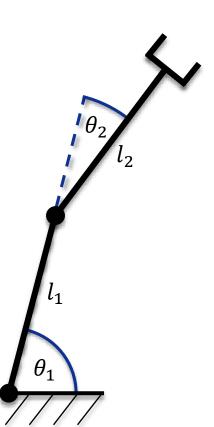
$$y = l_1 \sin \theta_1 + l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2)$$

$$\phi = \theta_1 + \theta_2$$

Abkürzungen

$$c_{12} = \cos(\theta_1 + \theta_2)$$

$$s_{12} = \sin(\theta_1 + \theta_2)$$





Durch die Vorwärtskinematik erhält man

$${}_{2}^{0}T = \begin{bmatrix} c_{12} & -s_{12} & 0 & l_{1}c_{1} + l_{2}c_{12} \\ s_{12} & c_{12} & 0 & l_{1}s_{1} + l_{2}s_{12} \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Position und Orientierung des Endeffektors gegeben durch

$${}^{BASIS}_{TCP}T = \begin{bmatrix} c\varphi & -s\varphi & 0 & x \\ s\varphi & c\varphi & 0 & y \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$



Koeffizientenvergleich

$$c\varphi = c_{12}$$

 $s\varphi = s_{12}$
 $x = l_1c_1 + l_2c_{12}$
 $y = l_1s_1 + l_2s_{12}$

Summe der Quadrate der letzten beiden Gleichungen

$$x^2 + y^2 = l_1^2 + l_2^2 + 2l_1l_2c_2$$

Daraus folgt $c_2 = \frac{x^2 + y^2 - l_1^2 - l_2^2}{2l_1 l_2}$



- Wann existiert eine Lösung?
- Warum zwei Lösungen für θ_2 ?

Berechnung von
$$\theta_1$$

 $\cos(\theta_1 + \theta_2) = c_{12} = c_1c_2 - s_1s_2$
 $\sin(\theta_1 + \theta_2) = s_{12} = c_1s_2 + c_2s_1$

$$x = k_1c_1 - k_2s_1$$

$$y = k_1s_1 + k_2c_1$$

$$k_1 = l_1 + l_2c_2$$

$$k_2 = l_2s_2$$

$$T_{0,2} = \begin{bmatrix} c_{12} & -s_{12} & 0 & l_1c_1 + l_2c_{12} \\ s_{12} & c_{12} & 0 & l_1s_1 + l_2s_{12} \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Setze $r = \sqrt{k_1^2 + k_2^2}$ und $\gamma = ATAN2(k_2, k_1)$



$$k_{1} = r \cdot \cos \gamma$$

$$k_{2} = r \cdot \sin \gamma$$

$$x/_{r} = \cos \gamma \cos \theta_{1} - \sin \gamma \sin \theta_{1}$$

$$y/_{r} = \cos \gamma \sin \theta_{1} + \sin \gamma \cos \theta_{1}$$
oder
$$x/_{r} = \cos(\gamma + \theta_{1})$$

$$y/_{r} = \sin(\gamma + \theta_{1})$$

$$\gamma + \theta_1 = \text{ATAN2}\left(\frac{y}{r}, \frac{x}{r}\right) = \text{ATAN2}(y, x)$$

 $\rightarrow \theta_1 = \text{ATAN2}(y, x)$

$$k_{1} = l_{1} + l_{2}c_{2}$$

$$k_{2} = l_{2}s_{2}$$

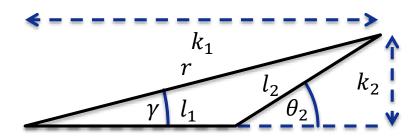
$$r = \sqrt{k_{1}^{2} + k_{2}^{2}}$$

$$\gamma = \text{ATAN2}(k_{2}, k_{1})$$

$$x = k_{1}c_{1} - k_{2}s_{1}$$

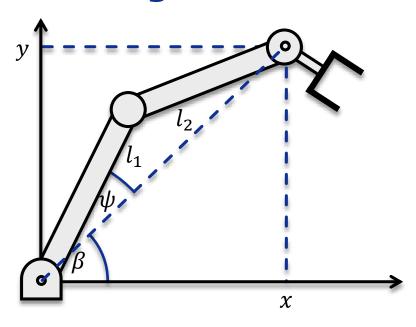
$$y = k_{1}s_{1} + k_{2}c_{1}$$

Bedingung für Winkel: $\phi = \theta_1 + \theta_2$





Geometrische Lösung



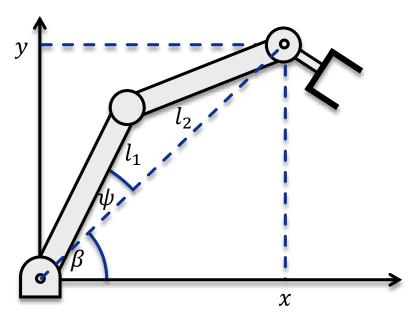
Kosinussatz:

$$x^{2} + y^{2} = l_{1}^{2} + l_{2}^{2} - 2l_{1}l_{2}\cos(180 - \theta_{2})$$

$$\to \cos\theta_{2} = \frac{x^{2} + y^{2} - l_{1}^{2} - l_{2}^{2}}{2l_{1}l_{2}}$$



Geometrische Lösung



$$l_2^2 = x^2 + y^2 + l_1^2 - 2l_1\sqrt{x^2 + y^2}\cos\psi$$

$$\cos\psi = \frac{x^2 + y^2 + l_1^2 - l_2^2}{2l_1\sqrt{x^2 + y^2}}$$

$$\theta_1 = \beta \pm \psi \text{ für } 0 \le \psi \le 180$$



Das IK-Problem

 Bestimmung von T_{TCP} durch Multiplikation der homogenen Transformationsmatrizen

$$\underset{\mathsf{TCP}}{\mathsf{BASIS}} T = \underset{1}{\mathsf{BASIS}} A(\theta_1) \cdot \underset{2}{\overset{1}{\mathsf{2}}} A(\theta_2) \cdots \underset{n-1}{\overset{n-2}{\mathsf{2}}} A(\theta_{n-1}) \cdot \underset{n}{\overset{n-1}{\mathsf{2}}} A(\theta_n) \tag{1}$$

• T_{TCP} ist eine homogene 4×4 Matrix zur Beschreibung der gewünschten Position und Orientierung des Endeffektors

$$BASIST =
 \begin{bmatrix}
 n_x & o_x & a_x & p_x \\
 n_y & o_y & a_y & p_y \\
 n_z & o_z & a_z & p_z \\
 0 & 0 & 0 & 1
 \end{bmatrix}$$
(2)



Algorithmus zur Lösung des IK-Problems

- Gegeben: Transformationsmatrix (mit z.B. n = 6)
- Gesucht: Gelenkwinkel θ_1 bis θ_n
- 1. Invert. ${}_{1}^{0}A(\theta_{i})$ und multipliziere beide Seiten von (1) mit ${}_{1}^{0}A^{-1}$
- 2. Finde im entstandenen Gleichungssystem eine Gleichung, die nur eine Unbekannte enthält und berechne diese
- Finde Gleichung im Gleichungssystem, die durch Substitution des im letzten Schritt gefundenen Gelenkwinkels lösbar ist
- 4. Falls keine Gleichung gefunden, invertiere die Matrix $_{i+1}^{i}A(\theta_{i+1})$
- 5. Wiederhole Schritte 1-4 bis alle Gelenkwinkel ermittelt



Geschlossene Lösungsverfahren

Durch Invertieren einzelner Transformationsmatrizen und Multiplizieren von rechts bzw. links erhält man weitere Matrixgleichungen, aus deren Elementen evtl. geschlossene Lösungen für einzelne Winkel gewonnen werden können.

matrizen matrizen
$$^{BASIS}A^{-1} \cdot ^{Basis}T = ^{1}{2}A \cdot ^{2}{3}A \cdot ^{3}{4}A \cdot ^{4}{5}A \cdot ^{5}{6}A$$
 n von $^{1}{2}A^{-1} \cdot ^{BASIS}A^{-1} \cdot ^{Basis}T = ^{2}{3}A \cdot ^{3}{4}A \cdot ^{4}{5}A \cdot ^{5}{6}A$ serhält man eichungen, $^{2}{3}A^{-1} \cdot ^{1}{2}A^{-1} \cdot ^{BASIS}A^{-1} \cdot ^{Basis}T = ^{2}{3}A \cdot ^{3}{4}A \cdot ^{4}{5}A \cdot ^{5}{6}A$ enten evtl. sungen für gewonnen $^{4}A^{-1} \cdot ^{3}{3}A^{-1} \cdot ^{1}{2}A^{-1} \cdot ^{BASIS}A^{-1} \cdot ^{Basis}T = ^{4}{5}A \cdot ^{5}{6}A$ $^{Basis}T \cdot ^{5}{6}A^{-1} \cdot ^{3}{4}A^{-1} \cdot ^{2}{3}A^{-1} \cdot ^{1}{2}A^{-1} \cdot ^{BASIS}A^{-1} \cdot ^{Basis}T = ^{5}{6}A$ $^{Basis}T \cdot ^{5}{6}A^{-1} \cdot ^{4}{5}A^{-1} \cdot ^{4}{5}A^{-1} = ^{BASIS}A \cdot ^{1}{2}A \cdot ^{2}{3}A \cdot ^{3}{4}A \cdot ^{4}{5}A$ $^{Basis}T \cdot ^{5}{6}A^{-1} \cdot ^{4}{5}A^{-1} \cdot ^{3}{4}A^{-1} \cdot ^{2}{3}A^{-1} = ^{BASIS}A \cdot ^{1}{2}A \cdot ^{2}{3}A$ $^{Basis}T \cdot ^{5}{6}A^{-1} \cdot ^{4}{5}A^{-1} \cdot ^{3}{4}A^{-1} \cdot ^{2}{3}A^{-1} = ^{BASIS}A \cdot ^{1}{2}A$ $^{Basis}T \cdot ^{5}{6}A^{-1} \cdot ^{4}{5}A^{-1} \cdot ^{3}{4}A^{-1} \cdot ^{2}{3}A^{-1} = ^{BASIS}A \cdot ^{1}{2}A$ $^{Basis}T \cdot ^{5}{6}A^{-1} \cdot ^{4}{5}A^{-1} \cdot ^{3}{4}A^{-1} \cdot ^{2}{3}A^{-1} = ^{BASIS}A \cdot ^{1}{2}A$ $^{Basis}T \cdot ^{5}{6}A^{-1} \cdot ^{4}{5}A^{-1} \cdot ^{3}{4}A^{-1} \cdot ^{2}{3}A^{-1} \cdot ^{2}{3}A^{-1} = ^{BASIS}A \cdot ^{1}{2}A$ $^{Basis}T \cdot ^{5}{6}A^{-1} \cdot ^{4}{5}A^{-1} \cdot ^{3}{4}A^{-1} \cdot ^{2}{3}A^{-1} \cdot ^{2}{3}A^{-1} = ^{BASIS}A \cdot ^{1}{2}A$



$$\vec{x}(t) = f(\vec{\theta}(t)) \Rightarrow \frac{d\vec{x}(t)}{dt} = \dot{\vec{x}}(t) = J(\vec{\theta})\dot{\vec{\theta}}(t)$$

$$J(\vec{\theta}) \in R^{n \times m}$$
 $J_{ij} = \frac{df_i}{d\theta_j}$ $1 \le i \le m$ $1 \le j \le n$

- Kartesische Freiheitsgrade m
- Anzahl der Gelenke n
- Translations- und Winkelgeschwindigkeiten des TCP (z.B. differenzielle zeitliche Änderung der Euler-Winkel)

$$\vec{x}(t) = (\dot{p}_x, \dot{p}_y, \dot{p}_z, \dot{\alpha}, \dot{\beta}, \dot{\gamma})^T$$

Differenzenquotient statt Differentialquotient

$$\Delta \vec{\theta} = J(\vec{\theta})^{-1} \Delta \vec{x}$$



- Bestimme Änderung des Beschreibungsvektors $\Delta \vec{x}$
- Berechne nötige Änderung der Gelenkwinkel $\Delta \vec{\theta}$ mittels inverser Jacobi-Matrix
- Näherungslösung, da bei Berechnung der zu den $\Delta \vec{x}$ -Änderungen gehörenden $\Delta \vec{\theta}$ -Änderungen die Jacobi-Matrix als konstant angenommen wird
- Nach Berechnung von $\Delta \vec{\theta}$ wird die Jacobi-Matrix aktualisiert
- Entstehende Fehler iterativ verkleinern



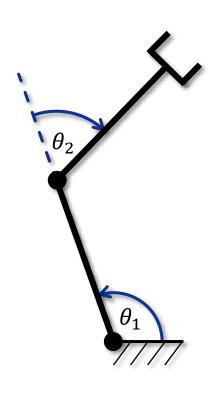
- n = m: Nicht redundanter Manipulator
 - Jacobi Matrix quadratisch und kann invertiert werden
- n > m: Unterbestimmtes System
 - Redundanter Manipulator
 - Inverse Jacobi-Matrix existiert nicht
 - Generalisierte Inverse der Jacobi-Matrix "Pseudoinverse"
- n < m: Überbestimmtes System
 - Oft keine Lösung oder Unterraum
 - Inverse der Jacobi-Matrix existiert nicht
 - Generalisierte Inverse der Jacobi-Matrix "Pseudoinverse"



- Verfahren prinzipiell für alle Robotertypen mit beliebigem Freiheitsgrad einsetzbar
- Weitere Probleme
 - Anfälligkeit für Singularitäten
 - Hohe Laufzeit
 - Es wird irgendeine Lösung gefunden



Beispiel: Zweigelenk-Roboterarm



$$x = l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2)$$

$$y = l_1 \sin \theta_1 + l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2)$$



Beispiel: Zweigelenk-Roboterarm

Die Jacobi-Matrix muss invertiert werden

$$\binom{\Delta\theta_1}{\Delta\theta_2} = \frac{1}{l_1 l_2 \sin \theta_2} = \begin{bmatrix} l_2 c_{12} & l_2 s_{12} \\ -l_1 c_{12} - l_1 c_1 & -l_1 s_{12} - l_1 s_1 \end{bmatrix} \binom{\Delta x}{\Delta y}$$

$$J(\vec{\theta})^{-1}$$

- Für $\theta_2 = 0, \pm 180$ ist $J(\theta)$ singulär!
- Alle singulären Konfigurationen auf dem Arbeitsraumrand
- Abkürzungen
 - $c_{12} = \cos(\theta_1 + \theta_2)$
 - $s_{12} = \sin(\theta_1 + \theta_2)$
 - $c_i = \cos \theta_i$
 - $s_i = \sin \theta_i$



Numerische Methoden: Optimierung

Überbestimmtes System (n < m)

- Zu wenig Freiheitsgrade, um Pose zu erreichen
- Approximative Lösung vermöge $\|J\Delta\vec{\theta} \Delta\vec{x}\|^2 \to min$
- Mittels Pseudo-Inversen $J^+ \coloneqq (j^T J)^{-1} J^T$ erhält man $\Delta \vec{\theta} = J^+ \Delta \vec{x}$
- Mit Differenzvektor $\Delta \vec{x} = \overrightarrow{x_{ziel}} \overrightarrow{x_{aktuell}} = (\Delta p_x, \Delta p_y, \Delta p_z, \Delta \alpha, \Delta \beta, \Delta \gamma)^T$



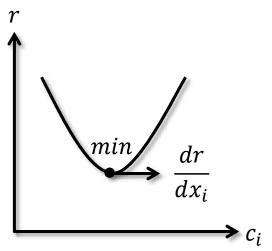
Optimierung

Minimierung der Fehlerquadrate (Gauß)

• Überbestimmtes System $J \cdot \Delta \vec{x} = \Delta \vec{\theta}$ mit i = 1, ..., m > n

$$\sum_{k=1}^{m} j_{ik} \Delta x_k = \theta_i$$

- Minimiere $r = \sum_{i=1}^{m} (\sum_{k=1}^{n} j_{ik} \Delta x_k \Delta \theta_i)^2 \rightarrow min$
- (Notwendige) Bedingung ist $\nabla r = 0$, d.h. $\frac{\mathrm{d}r}{\mathrm{d}x_i} \stackrel{!}{=} 0$ mit i = 1, ..., n





Optimierung

Minimierung der Fehlerquadrate

$$\frac{dr}{dx_i} = \sum_{l=1}^{m} \frac{d}{dx_i} \left(\sum_{k=1}^{n} j_{lk} \Delta x_k - \Delta \theta_l \right)^2$$
 (Kettenregel)
$$= \sum_{l=1}^{m} 2 \left(\sum_{k=1}^{n} j_{lk} \Delta x_k - \Delta \theta_l \right) \frac{d}{dx_i} \sum_{k=1}^{n} j_{lk} \Delta x_k$$

$$= 2 \sum_{l=1}^{m} \left(\sum_{k=1}^{n} j_{lk} \Delta x_k - \Delta \theta_l \right) j_{li}$$

$$= 2 \sum_{l=1}^{m} \sum_{k=1}^{n} j_{li} j_{lk} \Delta x_k - 2 \sum_{l=1}^{m} j_{li} \Delta \theta_l \stackrel{!}{=} 0$$

■ Das System lautet nun $J^T \cdot J \cdot \Delta \vec{x} = J^T \cdot \Delta \vec{\theta}$ oder $\vec{x} = (J^T \cdot J)^{-1} \cdot J^T \cdot \vec{\theta}$



Numerische Methoden: Optimierung

Unterbestimmtes System (n > m)

- Meist liegen zu viele Freiheitsgrade vor
- Zusätzliche Bedingungen, z.B. "natürlichste" Gelenkstellung $\Delta\theta_i'$
- Optimierungsproblem unter Nebenbedingung $J\Delta \vec{\theta} = \Delta \vec{x}$:

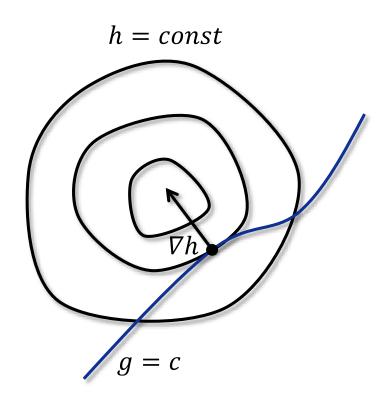
$$h:=\sum_{i=1}^{n} w_i (\Delta \theta_i - \Delta \theta'_i)^2 \to \min$$

Lösung mittels Lagrange-Multiplikatoren

$$r \coloneqq h + \lambda^T \left(J \Delta \vec{\theta} - \Delta \vec{x} \right) \to min$$



- Idee: Finde Extremwert einer Funktion $h(x_1, ..., x_n)$ unter Nebenbedingung $g(x_1, ..., x_n) = c$
- Lösung: $g \wedge \nabla h = \lambda h \nabla g$





Gegeben:

• m "harte" Bedingungen (Endeffektor, vgl. g=c) der Form $J \cdot \Delta \vec{x} = \Delta \vec{\theta}$

$$m \int \int \Delta x = \int \Delta \theta$$

• l "weiche" Bedingungen ("natürliche" Haltung, $h \to min$) $A \cdot \Delta \vec{x} = \vec{q}$

$$l \quad \boxed{A} \quad \middle| \quad \Delta x = \middle| \quad q$$

• Mit Unbekannten x_i , (i = 1, ..., n), n > m,



Vorgehensweise:

Minimiere

$$r = \sum_{k=1}^{l} \left(\sum_{r=1}^{n} a_{kr} \Delta x_r - q_k \right)^2 + \sum_{k=1}^{m} \lambda_k \left(\sum_{r=1}^{n} j_{kr} \Delta x_r - \Delta \theta_k \right) \to \min$$

• r hängt von x_i , (i = 1, ..., n) und Δ_k , (k = 1, ..., m) ab

$$\frac{dr}{dx_i} = 2\sum_{k=1}^{l} \left(\sum_{r=1}^{n} a_{kr} \Delta x_r - q_k\right) a_{ki} + \sum_{k=1}^{m} \lambda_k j_{ki} \stackrel{!}{=} 0$$

(Weiche Bedingungen, $\nabla h = \lambda \cdot \nabla g$)

$$\frac{dr}{d\lambda_i} = \sum_{r=1}^n j_{ir} \Delta x_r - \Delta \theta_i \stackrel{!}{=} 0$$
(Harte Bedingungen, $g = c$)



• Matrixform:
$$\begin{pmatrix} 2A^TA & J^T \\ J & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Delta \vec{x} \\ \vec{\lambda} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 2A^T \vec{q} \\ \Delta \vec{\theta} \end{pmatrix}$$

- Bemerkungen
 - ullet Lösung besteht nur aus den Werten x_i
 - Langrange-Multiplikatoren λ_k dienen zum Auffinden der Lösung



Optimierung: Algorithmus

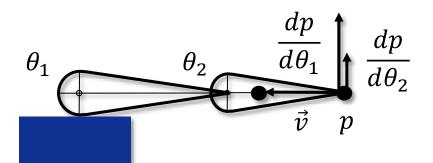
- (1) Startwerte für Θ und Translation \vec{v}
- (2) Bestimme $J(\Theta)$
- (3) Eliminiere ggf. redundante Parameter (Singularität)
- (4) Löse nach ΔΘ (Optimierung ggf. mit Nebenbedingung)
- (5) Aktualisiere Θ und \vec{v}
- (6) Falls Lösung noch nicht erreicht, gehe zu (2)



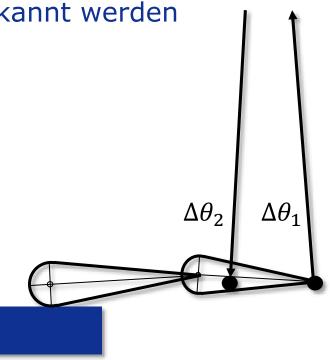
Optimierung: Probleme

Singuläre Situationen müssen erkannt werden

Beschränkung von ΔΘ



Blockierter Manipulator



Umgebung der Singularität



Direkte und Inverse Kinematik

- Direkte Kinematik: $f: \mathbb{R}^n \to \mathbb{R}^m, \vec{x} = f(\vec{\theta})$
- Inverse Kinematik: $f^{-1}: R^m \to R^n, \vec{\theta} = f^{-1}(\vec{x})$
- Es existiert ...
 - ... eine eindeutige Lösung
 - ... eine endliche Menge von Lösungen
 - ... eine unendliche Menge von Lösungen
 - ... keine Lösung



IK-Probleme

	Allgemeine Verfahren	Spezielle Verfahren
Vorgehen	Iteration, allgemeine Lösungsverfahren für Gleichungssysteme	Auf trigonometrischen Beziehungen basierende graphische Verfahren
Vorteile	Allgemein	Schnell
Nachteile	Hoher Aufwand, lange Zeitdauer	Nur für spezielle Robotertypen



Nächste Vorlesung

Robotermodellierung

- Geschwindigkeit starrer Körper
- Berechnung statischer Kräfte/Momente