



- Ziele der Trajektorienplanung:
  - Berechnung eines zeitlichen Verlaufs von einem Startpunkt zu einem Endpunkt
  - zeitliche Diskretisierung (Sollwert für Gelenkregler)
  - Glattheitsanforderungen an Trajektorie
  - Einhaltung von Nebenbedingungen (max. Geschwindigkeit)
  - Synchronisierung der Achsen



4

Trajektorienplanung

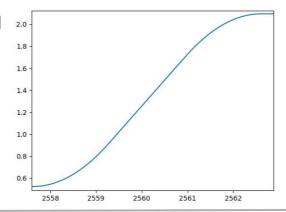
### **Beispiel UR3**

Drehung des ersten Motors von 30° (0,5236 rad) auf 120° (2,0944 rad) in 5 Sekunden

```
movej([d2r(30), d2r(-90), 0, d2r(-90), 0, 0])
movej([d2r(120), d2r(-90), 0, d2r(-90), 0, 0], t=5)
```

#### Aufzeichnung aus URSim mit RTDE

#### Gelenkwinkel Motor 1









#### 1. Ansatz: Gelenkwinkel linear

Ansatz:  $q(t) = a_0 + a_1 t$ 

Polynom 1. Grades

Bedingungen:  $q(t_0 = 0) = q_0$ 

$$q(t_1)=q_1$$

Lösung:  $t = 0 \implies a_0 + a_1 0 = a_0 = q_0$ 

$$t = t_1 \quad \Rightarrow \quad a_0 + a_1 t_1 = q_1$$

$$a_1=\frac{q_1-q_0}{t_1}$$

Beispiel:  $q_0 = 30^{\circ}, q_1 = 120^{\circ}, t_1 = 5s$ 

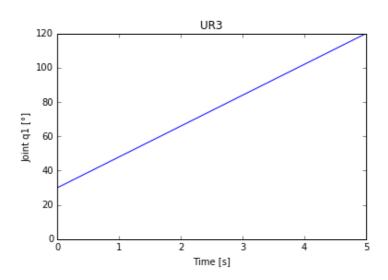


Robotik, Prof. Dr. Schillhuber

3

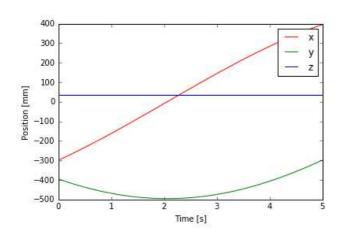
Trajektorienplanung

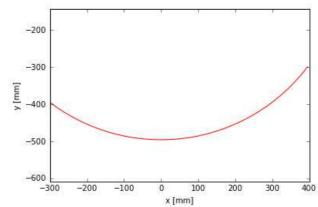
$$q_0 = 30^{\circ}, q_1 = 120^{\circ}, t_1 = 5s$$







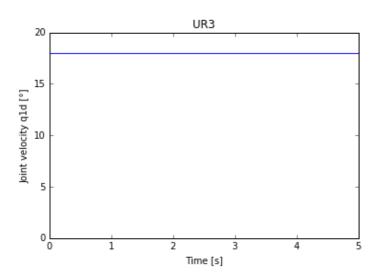






5

#### Trajektorienplanung







#### 2. Ansatz: Gelenkwinkel kubisch

Ansatz: 
$$q(t) = a_0 + a_1 t + a_2 t^2 + a_3 t^3$$
 Polynom 3. Grades

Ableitungen: 
$$\dot{q}(t)=a_1+2a_2t+3a_3t^2$$

$$\ddot{q}(t) = 2a_2 + 6a_3t$$

Bedingungen: 
$$q(t_0 = 0) = q_0$$

$$q(t_1)=q_1$$

$$\dot{q}(t_0=0)=0$$

$$\dot{q}(t_1)=0$$



Robotik, Prof. Dr. Schillhuber

7

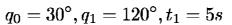
Trajektorienplanung

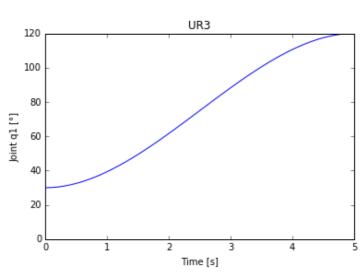
## Lineares Gleichungssystem

$$\begin{bmatrix} 1 & t_0 & t_0^2 & t_0^3 \\ 1 & t_1 & t_1^2 & t_1^3 \\ 0 & 1 & 2t_0 & 3t_0^2 \\ 0 & 1 & 2t_1 & 3t_1^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a_0 \\ a_1 \\ a_2 \\ a_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} q_0 \\ q_1 \\ \dot{q}(t_0) = 0 \\ \dot{q}(t_1) = 0 \end{bmatrix}$$







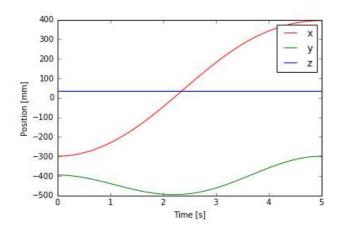


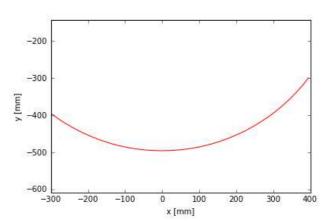


9

Trajektorienplanung

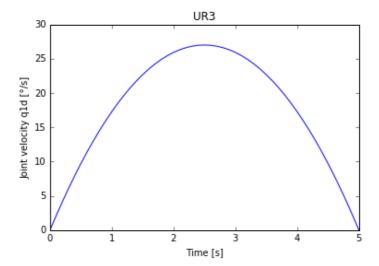
#### Vorwärtskinematik UR3











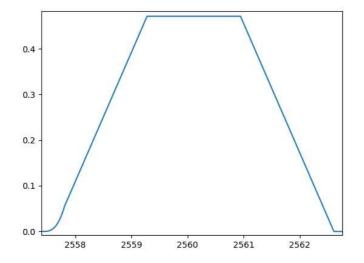


11

Trajektorienplanung

# Aufzeichnung aus URSim mit RTDE

# Gelenkgeschwindigkeit Motor 1







## 3. Ansatz: Gelenkwinkel 5. Ordnung

Ansatz: 
$$q(t) = a_0 + a_1 t + ... + a_5 t^5$$
 Polynom 5. Grades

Ableitungen: 
$$\dot{q}(t) = a_1 + 2a_2t + 3a_3t^2 + 4a_4t^3 + 5a_5t^4$$

$$\ddot{q}(t) = 2a_2 + 6a_3t + 12a_4t^2 + 20a_5t^3$$

Bedingungen: 
$$q(t_0 = 0) = q_0$$

$$q(t_1)=q_1$$

$$\dot{q}(t_0=0)=0$$

$$\dot{q}(t_1) = 0$$

$$\ddot{q}(t_0=0)=0$$

$$\ddot{q}(t_1)=0$$



Robotik, Prof. Dr. Schillhuber

13

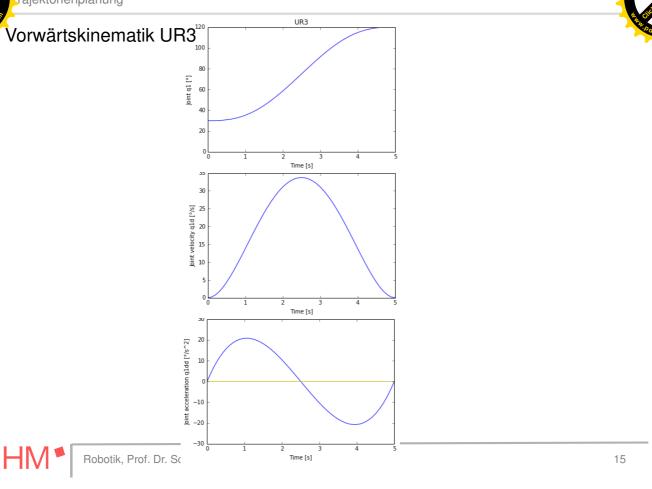
Trajektorienplanung

#### Lineares Gleichungssystem

$$\begin{bmatrix} 1 & t_0 & t_0^2 & t_0^3 & t_0^4 & t_0^5 \\ 1 & t_1 & t_1^2 & t_1^3 & t_1^4 & t_1^5 \\ 0 & 1 & 2t_0 & 3t_0^2 & 4t_0^3 & 5t_0^4 \\ 0 & 1 & 2t_1 & 3t_1^2 & 4t_1^3 & 5t_1^4 \\ 0 & 0 & 2 & 6t_0 & 12t_0^2 & 20t_0^3 \\ 0 & 0 & 2 & 6t_1 & 12t_1^2 & 20t_1^3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a_0 \\ a_1 \\ a_2 \\ a_3 \\ a_4 \\ a_5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} q_0 \\ q_1 \\ \dot{q}(t_0) = 0 \\ \dot{q}(t_1) = 0 \\ \ddot{q}(t_0) = 0 \\ \ddot{q}(t_1) = 0 \end{bmatrix}$$

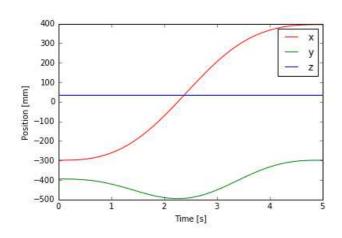


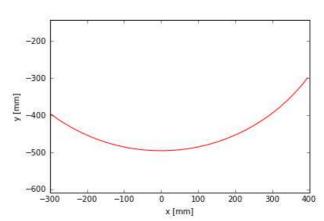




Trajektorienplanung

#### Vorwärtskinematik UR3









# 4. Ansatz: Verbindung von zwei kubischen Verläufen mit kontinuierlicher Geschwindigkeit und Beschleunigung

1. Trajektorie: 
$$q_A(t) = a_0 + a_1 t + a_2 t^2 + a_3 t^3$$

2. Trajektorie: 
$$q_B(t) = b_0 + b_1 t + b_2 t^2 + b_3 t^3$$

Bedingungen: 
$$q_A(t_0 = 0) = q_0$$

$$q_A(t_1) = q_1$$

$$q_B(t_1) = q_1$$

$$q_B(t_2) = q_2$$

$$\dot{q_A}(t_0=0)=0$$

$$\dot{q_B}(t_2) = 0$$

$$\dot{q_A}(t_1)=\dot{q_B}(t_1)$$

$$\ddot{q_A}(t_1)=\ddot{q_B}(t_1)$$



Robotik, Prof. Dr. Schillhuber

17

Trajektorienplanung

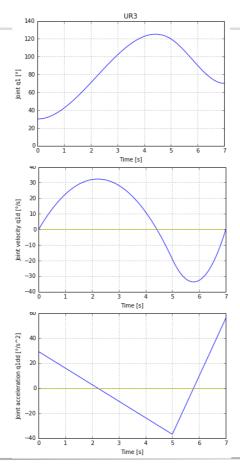
#### Lineares Gleichungssystem

$$\begin{bmatrix} 1 & t_0 & t_0^2 & t_0^3 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & t_1 & t_1^2 & t_1^3 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & t_1 & t_1^2 & t_1^3 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & t_2 & t_2^2 & t_2^3 \\ 0 & 1 & 2t_0 & 3t_0^2 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 2t_2 & 3t_2^2 \\ 0 & 1 & 2t_1 & 3t_1^2 & 0 & -1 & -2t_1 & -3t_1^2 \\ 0 & 0 & 2 & 6t_1 & 0 & 0 & -2 & -6t_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a_0 \\ a_1 \\ a_2 \\ a_3 \\ b_0 \\ b_1 \\ b_2 \\ b_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} q_0 \\ q_1 \\ q_2 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$







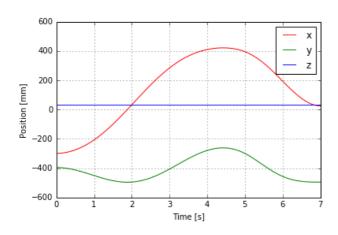


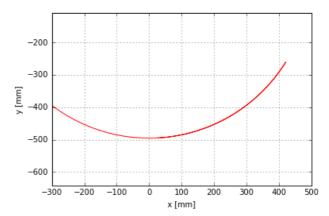


19

Trajektorienplanung

#### Vorwärtskinematik UR3







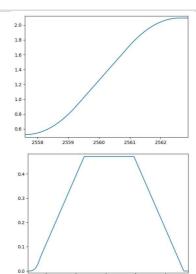


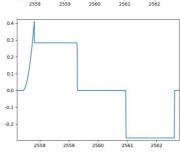
Aufzeichnung aus URSim mit RTDE

Gelenkwinkel Motor 1

Gelenkgeschwindigkeit Motor 1

Gelenkbeschleunigung Motor 1





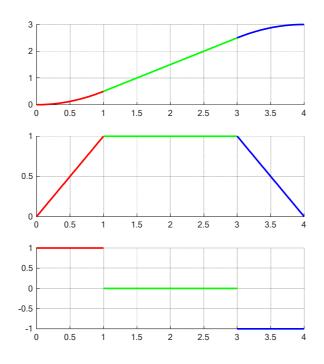


Robotik, Prof. Dr. Schillhuber

21

Trajektorienplanung

# 5. Ansatz: Linear mit Übergangsparabeln (Trapezförmiges Geschwindigkeitsprofil)



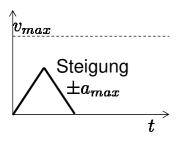


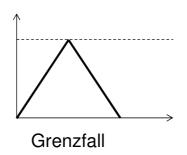


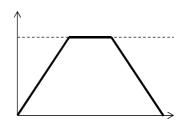
# 5.1 schnellstmögliche Trajektorie, Berechnung der Gesamtzeit

gegeben: max. Beschleunigung, max. Geschwindigkeit, Verfahrwinkel

Fallunterscheidung: Trapezprofil - Dreiecksprofil









Robotik, Prof. Dr. Schillhuber

23

Trajektorienplanung

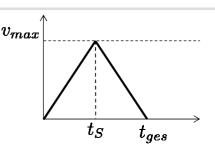
#### **Grenzfall: Dreiecksprofil**

Schaltzeitpunkt

$$t_S = rac{v_{max}}{a_{max}}$$

Gesamtzeit

$$t_{ges}=2t_S=2rac{v_{max}}{a_{max}}$$



Winkel zum Schaltzeitpunkt

$$q_S = q(t_S) = \int_0^{t_S} v(t) dt = \int_0^{t_S} a_{max} t dt = rac{1}{2} a_{max} t_S^2 = rac{1}{2} rac{v_{max}^2}{a_{max}}$$

Gesamtwinkel 
$$q_{ges} = q(t_{ges}) = 2q_S = rac{v_{max}^2}{a_{max}} = q_{grenz}$$

v = 1,047a = 1,396

ightarrow Fallunterscheidung: Dreiecksprofil  $\Delta q <= q_{grenz} = rac{v_{max}^2}{a_{max}}$  Trapezprofil  $\Delta q > q_{grenz} = rac{v_{max}^2}{a}$ 

$$\Delta q <= q_{grenz} = rac{v_{max}^2}{c}$$

$$\Delta q > q_{grenz} = \frac{v_{max}^2}{q}$$





# Dreiecksprofil mit $\Delta q <= q_{grenz}$

Geschwindigkeit im Abschnitt A  $v_A(t) = a_{max} t$ 

 $t_S$   $t_{ges}$ 

Winkel zum Schaltzeitpunkt

$$q_S=q(t_S)=rac{1}{2}a_{max}t_S^2=rac{1}{2}\Delta q$$

Schaltzeitpunkt 
$$t_S = \sqrt{rac{\Delta q}{a_{max}}}$$

Geschwindigkeit zum Schaltzeitpunkt  $v_S = v(t_S) = \sqrt{\Delta q a_{max}}$ 

Winkelverlauf im Abschnitt A
$$q_A(t)=rac{1}{2}a_{max}t^2$$



Robotik, Prof. Dr. Schillhuber

25

#### Trajektorienplanung

# Dreiecksprofil mit $\Delta q < q_{grenz}$

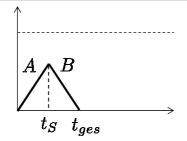
Gesamtzeit 
$$t_{ges}=2\sqrt{\frac{\Delta q}{a_{max}}}$$

Geschwindigkeit im Abschnitt B

$$egin{aligned} v_B(t) &= v_S - a_{max}(t-t_S) = 2v_S - a_{max}t \ &= 2\sqrt{\Delta q a_{max}} - a_{max}t \end{aligned}$$



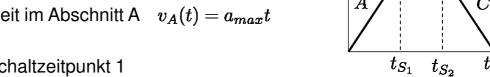
$$q_B(t) = q_S + v_S(t-t_S) - rac{1}{2}a_{max}(t-t_S)$$





## Trapezprofil mit $\Delta q > q_{grenz}$

Geschwindigkeit im Abschnitt A  $v_A(t) = a_{max}t$ 



Winkel zum Schaltzeitpunkt 1

$$q_{S1} = q(t_{S1}) = rac{1}{2} rac{v_{max}^2}{a_{max}}$$

Schaltzeitpunkt 1 
$$t_{S1} = rac{v_{max}}{a_{max}}$$

Geschwindigkeit zum Schaltzeitpunkt 1  $v_{S1} = v(t_{S1}) = v_{max}$ 

Winkelverlauf im Abschnitt A  $q_A(t) = \frac{1}{2} a_{max} t^2$ 



Robotik, Prof. Dr. Schillhuber

27

#### Trajektorienplanung

# Trapezprofil mit $\Delta q > q_{grenz}$

Geschwindigkeit im Abschnitt B  $v_B(t) = v_{max}$ 

Winkeldifferenz im Abschnitt B

$$\Delta q_B = \Delta q - rac{v_{max}^2}{a_{max}}$$

Zeitdifferenz im Abschnitt B

$$\Delta t_B = rac{\Delta q_B}{v_{max}}$$

Schaltzeitpunkt 2 
$$t_{S_2} = t_{S_1} + \Delta t_B = rac{\Delta q}{v_{max}}$$

Winkelverlauf im Abschnitt B

$$q_B(t) = q_{S_1} + v_{max}(t - t_{S_1})$$



Trapezprofil mit  $\Delta q > q_{grenz}$ 

$$\Delta q > q_{grenz}$$

Winkel zum Schaltzeitpunkt 2

$$q_{S2} = q(t_{S2}) = \Delta q - rac{1}{2} rac{v_{max}^2}{q_{max}}$$

Geschwindigkeit im Abschnitt C

$$A$$
 $B$ 
 $C$ 
 $t_{S_1}$ 
 $t_{S_2}$ 
 $t_{ges}$ 

$$v_C(t) = v_{max} - a_{max}(t - t_{S_2}) = v_{max} + rac{a_{max}}{v_{max}} \Delta q - a_{max} t$$

Winkelverlauf im Abschnitt C

$$q_C(t) = q_{S_2} + (v_{max} + rac{a_{max}}{v_{max}} \Delta q)(t - t_{S_2}) - rac{1}{2} a_{max}(t^2 - t_{S_2}^2)$$

Gesamtzeit 
$$t_{ges}=t_{S_1}+t_{S_2}=rac{\Delta q}{v_{max}}+rac{v_{max}}{a_{max}}$$
 delaq=90° t\_ges=2,25s



Robotik, Prof. Dr. Schillhuber

29

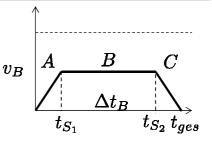
Trajektorienplanung

#### 5.2 Gesamtzeit gegeben, Berechnung der Geschwindigkeit bei maximaler Beschleunigung

Schaltzeitpunkt 1

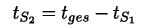
$$t_{ges} = t_{S_1} + t_{S_2} = 2t_{S_1} + \Delta t_B$$

$$egin{align} \Delta t_B &= rac{\Delta q_B}{v_B} = rac{\Delta q - 2q_{S_1}}{v_B} = rac{\Delta q - a_{max}t_{S_1}^2}{a_{max}t_{S_1}} \ t_{ges} &= 2t_{S_1} + rac{\Delta q - a_{max}t_{S_1}^2}{a_{max}t_{S_1}} = t_{S_1} + rac{\Delta q}{a_{max}t_{S_1}} \ t_{S_1}^2 - t_{ges}t_{S_1} + rac{\Delta q}{a_{max}} = 0 \ t_{S_1} &= rac{t_{ges}}{2} \pm rac{1}{2} \sqrt{t_{ges}^2 - 4rac{\Delta q}{a}} \ \end{array}$$





# 5.2 Gesamtzeit gegeben, Berechnung der Geschwindigkeit bei maximaler Beschleunigung

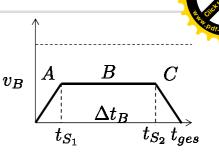


$$q_{S_1} = rac{1}{2} a_{max} t_{S_1}^2$$

$$\Delta q_B = \Delta q - 2q_{S_1} = \Delta q - a_{max}t_{S_1}^2$$



$$\rightarrow$$
 Ansatz 5.1 mit  $v_{max} = v_B$ 





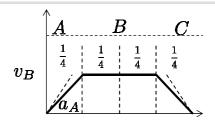
Robotik, Prof. Dr. Schillhuber

31

#### Trajektorienplanung

# 5.3 Gesamtzeit gegeben, Berechnung der Geschwindigkeit und Beschleunigung

Beschleunigungsphase ist 25% der Gesamtzeit



$$t_{S_1} = rac{1}{4} t_{ges}$$

$$v_B = a_A t_{S_1} = a_A rac{1}{4} t_{ges}$$

$$q_{S_1} = rac{1}{2} a_A t_{S_1}^2$$

$$q_{S_1} + rac{\Delta q_B}{2} = q_{S_1} + t_{S_1} v_B = rac{3}{32} a_A t_{ges}^2 \stackrel{!}{=} rac{\Delta q}{2}$$

Beschleunigung 
$$a_A=rac{16\Delta q}{3t_{ges}^2}$$
 Geschwindigkeit  $v_B=rac{16\Delta q}{12t_{ges}}$ 

$$ightarrow$$
 Ansatz 5.1 mit  $v_{max}=v_B$   $a_{max}=a_A$ 



# Ser Change Fillo

# 5.4 Schaltzeitpunkte gegeben, Berechnung der Geschwindigkeit und Beschleunigung

gegeben Schaltzeitpunkt  $t_{S_1}$ 

$$v_B = a_A t_{S_1}$$

$$q_{S_1} = rac{1}{2} a_A t_{S_1}^2$$

$$\begin{split} q_{S_1} + \frac{\Delta q_B}{2} &= q_{S_1} + \frac{t_{ges} - 2t_{S_1}}{2} v_B = \frac{1}{2} a_A t_{S_1}^2 + \frac{t_{ges} - 2t_{S_1}}{2} a_A t_{S_1} \\ &= \frac{t_{ges} - t_{S_1}}{2} a_A t_{S_1} \stackrel{!}{=} \frac{\Delta q}{2} \end{split}$$

Beschleunigung 
$$a_A=rac{\Delta q}{t_{ges}t_{S_1}-t_{S_1}^2}$$
 Geschwindigkeit  $v_B=rac{\Delta q}{t_{ges}-t_{S_1}}$ 

$$\rightarrow$$
 Ansatz 5.1 mit  $v_{max} = v_B$   $a_{max} = a_A$ 



Robotik, Prof. Dr. Schillhuber

33

Trajektorienplanung

#### 5.5 synchrone Bewegung

### Schnellstmögliche Bewegung:

- 1. Führende Achse bestimmen = Achse mit der größten Gesamtzeit mit Ansatz 5.1 (Schaltzeitpunkte sind dadurch ebenfalls bekannt)
- 2. Folgeachsen mit Schaltzeitpunkten der Führungsachsen anpassen mit Ansatz 5.4

## Bewegung mit Angabe der Gesamtzeit:

Alle Achsen anpassen mit Ansatz 5.3





movej(q, a=1.4, v=1.05, t=0, r=0)

Move to position (linear in joint-space)

When using this command, the robot must be at a standstill or come from a movej or movel with a blend. The speed and acceleration parameters control the trapezoid speed profile of the move. Alternatively, the t parameter can be used to set the time for this move. Time setting has priority over speed and acceleration settings.

#### **Parameters**

- g: joint positions (q can also be specified as a pose, then inverse kinematics is used to calculate the corresponding joint positions)
- a: joint acceleration of leading axis (rad/s^2)
- v: joint speed of leading axis (rad/s)
- t: time (S)
- r: blend radius (m)

If a blend radius is set, the robot arm trajectory will be modified to avoid the robot stopping at the point.

However, if the blend region of this move overlaps with the blend radius of previous or following waypoints, this move will be skipped, and an 'Overlapping Blends' warning message will be generated. Example command: move j([0,1.57,-1.57,3.14,-1.57,1.57], a=1.4, v=1.05, t=0, r=0)

- Example Parameters:
  - q = (0,1.57,-1.57,3.14,-1.57,1.57) → base is at 0 deg rotation, shoulder is at 90 deg rotation, elbow is at -90 deg rotation, wrist 1 is at 180 deg rotation, wrist 2 is at -90 deg rotation, wrist 3 is at 90 deg rotation. Note: joint positions (q can also be specified as a pose, then inverse kinematics is used to calculate the corresponding joint positions)
  - $a = 1.4 \rightarrow$  acceleration is 1.4 rad/s/s
  - v = 1.05 → velocity is 1.05 rad/s
  - t = 0  $\rightarrow$  the time (seconds) to make move is not specified. If it were specified the command would ignore the a and v values.
  - $r = 0 \rightarrow$  the blend radius is zero meters.



Robotik, Prof. Dr. Schillhuber

35