## Computational Engineering und Robotik



Prof. Ph.D Jan Peters, J. Carvalho, P. Klink, P. Liu, S. Stark

Sommersemester 2020

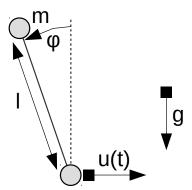
Lösungsvorschlag der 6. Übung

## 1 PD-Regelung eines inversen Pendels (8 Punkte)

Das inverse Pendel (siehe Abbildung) wird in der Regelungstechnik häufig als Fallbeispiel genutzt. Eine Punktmasse  $m=1~\mathrm{kg}$  wird an einem Stab der festen Länge  $l=1~\mathrm{m}$  drehbar um den Winkel  $\varphi$  gelagert. Das Lager ist reibungsbehaftet ( $c=0.01~\mathrm{Nms/rad}$ ) und kann über die Motorbeschleunigung u translatorisch bewegt werden, um das Pendel auszubalancieren. Das System unterliegt der Gravitationsbeschleunigung  $g=9.81~\mathrm{m/s^2}$ . Insgesamt lässt sich das Verhalten des inversen Pendels durch folgende Differentialgleichung beschreiben:

$$ml^2\ddot{\varphi} = ml \cdot (u\cos\varphi + g\sin\varphi) - c\dot{\varphi}.$$

Das ungeregelte System weist eine instabile Ruhelage bei  $\varphi_0=0$  rad auf. Es soll nun das Balancieren der Punktmasse in dieser Position senkrecht über dem Lager mittels eines PD-Positionsreglers untersucht werden. Unter der Annahme geringer Auslenkungen ergibt sich die approximierte lineare Bewegungsgleichung:



$$ml^2\ddot{\varphi} = ml \cdot (u + q\varphi) - c\dot{\varphi}.$$

a) Seien  $k_p = 14.81$  und  $k_v = 1.99$  die Reglerparameter. Ist das geregelte System dann stabil oder instabil? Ist es unterkritisch, kritisch oder überkritisch gedämpft?

**Lösungsvorschlag:** Das mit dem PD-Regler geregelte System mit  $\varphi_{soll} = \varphi_0 = 0$  ergibt sich zu:

$$ml^{2}\ddot{\varphi} = ml \cdot (-k_{p}\varphi - k_{v}\dot{\varphi} + g\varphi) - c\dot{\varphi}$$

$$\Leftrightarrow \ddot{\varphi} + \left(\frac{c}{ml^{2}} + \frac{k_{v}}{l}\right)\dot{\varphi} + \frac{(-g + k_{p})}{l}\varphi = 0 \quad \text{(0.5 Punkt(e))}$$

Daraus resultiert das charakteristische Polynom:

$$\lambda^2 + \left(\frac{c}{ml^2} + \frac{k_v}{l}\right)\lambda + \frac{(-g + k_p)}{l} = 0.$$
 (0.5 Punkt(e))

Einsetzen der angegebenen Werte führt für  $\lambda_{1,2}$  auf:

$$\lambda_{1,2} = \frac{-0.01 - k_v}{2} \pm \frac{\sqrt{(0.01 + k_v)^2 - 4(k_p - 9.81)}}{2},$$
 (0.5 Punkt(e))

bzw. mit  $k_p = 14.81$  und  $k_v = 1.99$  auf:

$$\lambda_{1,2} = -1 \pm 2i$$
 (0.5 Punkt(e))

Das System ist also stabil geregelt und unterkritisch gedämpft. (0.5 Punkt(e)) Folglich ist mit Überschwingen des tatsächlichen Positionsverlaufs über den gewünschten zu rechnen.

b) Bestimme eine kritische Dämpfung mit  $k_v = 1.99$ .

**Lösungsvorschlag:** Der Term unter der Wurzel muss 0 sein, dh.

$$0 = (0.01 + k_v)^2 - 4(k_p - 9.81) (0.5 \text{ Punkt(e)})$$

$$k_p = \frac{(0.01 + k_v)^2}{4} + 9.81 \quad \text{(mit } k_v = 2\text{)}$$

$$k_p = 10.81 (0.5 \text{ Punkt(e)})$$

Generell handelt es sich um eine stabile Regelung, da  $\frac{-0.01-k_v}{2}$  für beide  $\lambda_{1,2}$  negativ ist.

c) Bestimme analytisch die Lösung  $\varphi(t)$  der linear approximierten Bewegungsgleichung für das Anfangswertproblem  $\varphi(0)=0$  rad,  $\dot{\varphi}(0)=1$  rad/s mit dem PD-Regler aus Teilaufgabe a). Falls benötigt, darfst du die Eigenvektoren mit einem numerischen Werkzeug berechnen.

**Lösungsvorschlag:** In a) wurden bereits die Eigenwerte  $\lambda_{1,2}=-1\pm 2i$  des Systems bestimmt. Die allgemeine Lösung der DGL ist mit

$$\varphi(t) = c_1 e^{-t} \cos(2t) + c_2 e^{-t} \sin(2t)$$
 (0.5 Punkt(e))

gegeben. Die Werte  $c_i$  ergeben sich durch Einsetzen des Anfangswertproblems in  $\varphi(t)$ :

$$\varphi(0) = 0 \quad \Rightarrow \quad c_1 \cdot 1 \cdot 1 + c_2 \cdot 1 \cdot 0 = 0 \quad \Rightarrow \quad c_1 = 0 \quad \text{(0.5 Punkt(e))}$$

Daraus ergibt sich:

$$\varphi(t) = c_2 e^{-t} \sin{(2t)}$$

bzw.

$$\dot{\varphi}(t) = -c_2 e^{-t} \sin(2t) + 2c_2 e^{-t} \cos(2t)$$
 (0.5 Punkt(e))

und

$$\dot{\varphi}(0) = 1 \quad \Rightarrow \quad -c_2 \cdot 1 \cdot 0 + 2c_2 \cdot 1 \cdot 1 = 1 \quad \Rightarrow \quad c_2 = 0.5.$$
 (0.5 Punkt(e))

Die spezifische, zum AWP gehörige Lösung der DGL ist folglich:

$$\varphi(t) = 0.5e^{-t}\sin(2t).$$

d) Bestimme aus der analytischen Lösung aus c) den Zeitpunkt  $t_{\ddot{u},max} > 0$  und den Betrag  $\Delta \varphi_{max}$  der maximalen Überschwingweite des Pendels (von negativ bis positiv). Runde das Endergebnis auf 4 Nachkommastellen.

**Lösungsvorschlag:** An den Extremstellen gilt  $\dot{\varphi}(t_{extrem})=0$ , also:

$$\begin{split} \dot{\varphi}(t_{extrem}) &= -0.5e^{-t_{extrem}}\sin\left(2t_{extrem}\right) + e^{-t_{extrem}}\cos\left(2t_{extrem}\right) \quad \text{(0.5 Punkt(e))} \\ \Leftrightarrow & 0.5e^{-t_{extrem}}\sin\left(2t_{extrem}\right) = e^{-t_{extrem}}\cos\left(2t_{extrem}\right) \\ \Rightarrow & \tan\left(2t_{extrem}\right) = 2 \\ \Rightarrow & t_{extrem,i} = \frac{1}{2}(\arctan\left(2\right) + i\pi\right), \quad i = \{0,1,2,\cdots\}, \; t_{extrem} \geq 0. \quad \text{(0.5 Punkt(e))} \end{split}$$

Folglich weist  $\dot{\varphi}(t)$  unendlich viele Extremstellen auf. Aufgrund der in a) festgestellten Stabilität bei unterkritischer Dämpfung (alternativ: aufgrund der wegen  $e^{-t}$  über die Zeit abnehmenden Amplitude der Schwingung von  $\varphi(t)$ ) liegt der maximalen Überschwingweite zwischen die erste und zweite Extrempunkte:

$$t_{extrem,0} = \frac{1}{2}\arctan(2) = 0.5536$$
  $t_{extrem,1} = \frac{1}{2}(\arctan(2) + \pi) = 2.1244$  (1.0 Punkt(e))

daraus sind die entsprechenden Extrempunkte:

$$\begin{split} \varphi(t_{extrem,0}) &= 0.5e^{-t_{extrem,0}}sin(2t_{extrem,0}) = 0.2571\\ \varphi(t_{extrem,1}) &= 0.5e^{-t_{extrem,1}}sin(2t_{extrem,1}) = -0.0534\\ \Delta\varphi_{max} &= |\varphi(t_{extrem,0}) - \varphi(t_{extrem,1})| = 0.3105 \quad \textbf{(0.5 Punkt(e))} \end{split}$$

## 2 Zustandsregelung eines inversen Pendels

Die nebenstehende Abbildung zeigt erneut das inverse Pendel. Die Punktmasse m soll durch eine geeignete Wahl der Motorbeschleunigung u senkrecht stehend balanciert werden. Dabei ist die Länge l des Stabes, auf welchem die Punktmasse balanciert wird, variabel. Zum Balancieren soll ein Zustandsregler eingesetzt werden. Der Zustandsvektor sei  $x = \begin{bmatrix} x_1 & x_2 \end{bmatrix}^T$  mit  $x_1 = \varphi$ ,  $x_2 = \dot{\varphi}$ , die Stellgröße u, die Statemmetrix A und der Statemwelter b. Die um den Arbeitenunkt  $a = (0,0)^T$  und

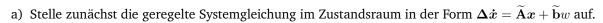
Der Zustandsvektor sei 
$$\boldsymbol{x} = [x_1 \ x_2]^T$$
 mit  $x_1 = \varphi$ ,  $x_2 = \dot{\varphi}$ , die Stellgröße  $u$ , die Systemmatrix  $\boldsymbol{A}$  und der Steuervektor  $\boldsymbol{b}$ . Die um den Arbeitspunkt  $\boldsymbol{x_0} = (0,0)^T$  und  $u_0 = 0$  linearisierte Systemgleichung sei allgemein gegeben mit:

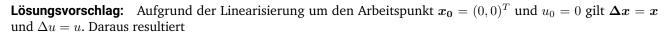
$$\Delta \dot{x} = \mathbf{A} \cdot \Delta x + \mathbf{b} \cdot \Delta u.$$

Der Ansatz des Zustandsreglers mit Vorfilter sei mit

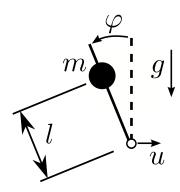
$$u = -\boldsymbol{k}^T \boldsymbol{x} + \boldsymbol{v} w$$

gegeben. Dabei bezeichne  ${\pmb k}^T$  den Reglervektor mit den Verstärkungsfaktoren,  ${\pmb v}$  den Vorfilter und w die Führungsgröße.





$$\dot{x} = \mathbf{A}x + \mathbf{b}(-\mathbf{k}^T x + vw)$$
$$= (\mathbf{A} - \mathbf{b}\mathbf{k}^T)x + \mathbf{b}vw.$$



b) Was muss für k gelten, damit das geregelte System stabil ist? Nutze zur Berechnung die Zahlenwerte  $\mathbf{A} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 14.0143 & -0.0571 \end{pmatrix}$  und  $\mathbf{b} = \begin{pmatrix} 0 \\ 1.4286 \end{pmatrix}$ . Runde auf vier Nachkommastellen genau.

**Lösungsvorschlag:** Eine Aussage über die Stabilität des geregelten Systems kann anhand der Eigenwerte der Matrix  $\widetilde{\mathbf{A}}$  getroffen werden:

$$\widetilde{\mathbf{A}} = \mathbf{A} - \mathbf{b} \mathbf{k}^{T}$$

$$= \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 14.0143 & -0.0571 \end{pmatrix} - \begin{pmatrix} 0 \\ 1.4286 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} k_{1} & k_{2} \end{pmatrix}$$

$$= \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 14.0143 - 1.4286 & k_{1} & -0.0571 - 1.4286 & k_{2} \end{pmatrix}$$

Entsprechend ergibt sich für das charakteristische Polynom

$$0 = \det(\lambda \mathbf{I} - \widetilde{\mathbf{A}})$$
  
=  $\lambda^2 + \lambda(0.0571 + 1.4286 \ k_2) - 14.0143 + 1.4286 \ k_1$ 

und die Eigenwerte

$$\lambda_{1,2} = \frac{-(0.0507 + 1.4286 \ k_2) \pm \sqrt{(0.0507 + 1.4286 k_2)^2 - 4 \cdot (-14.0143 + 1.4286 \ k_1)}}{2}$$

Damit das geregelte System stabil ist, muss  $Re(\lambda_i) < 0$  gelten. Dies ist der Fall, wenn

$$-(0.0507 + 1.4286 k_2) < 0$$
  $\rightarrow k_2 > -0.0355$ 

und

$$-4 \cdot (-14.0143 + 1.4286 \ k_1) < 0$$
  $\rightarrow k_1 > 9.8098.$ 

c) Gemessen werden soll nun die Position des Pendels, wobei das Messgerät den entsprechenden Zustand mit dem Faktor 2 verstärkt. Gib die Ausgangsgleichung in der Form  $y = \mathbf{c}^T x$  an.

## Lösungsvorschlag:

$$y = \begin{pmatrix} 2 & 0 \end{pmatrix} \boldsymbol{x}$$

d) Stelle nun die Gleichung für die bleibende Regelabweichung  $e_{\infty}=w-y_{\infty}$  auf. Hierbei entspricht  $y_{\infty}$  dem stationären Endwert, also der Gleichgewichtslösung, für die Ausgangsgröße y. Diese tritt auf, wenn sich auch die Zustandsgröße x im Gleichgewicht befindet. Wie muss der Vorfilter v gewählt werden, damit keine Regelabweichung verbleibt? Nimm  $k=(100,1)^T$  an.

**Lösungsvorschlag:** Für die Gleichgewichtslösung für den Zustand x gilt  $\dot{x}=0$ . Dataus folgt

$$0=\widetilde{\mathbf{A}}oldsymbol{x_{\infty}}+\widetilde{\mathbf{b}}w \qquad o \qquad oldsymbol{x_{\infty}}=-\widetilde{\mathbf{A}}^{-1}\widetilde{\mathbf{b}}w$$
 nung ergibt

Einsetzen in die Ausgangsgleichung ergibt

$$y_{\infty} = -\mathbf{c}^T \widetilde{\mathbf{A}}^{-1} \widetilde{\mathbf{b}} w \qquad \leftrightarrow \qquad e_{\infty} = (1 + \mathbf{c}^T \widetilde{\mathbf{A}}^{-1} \widetilde{\mathbf{b}}) w$$

Für  $e_{\infty} = 0$  muss gelten

$$0 = 1 + \mathbf{c}^T \widetilde{\mathbf{A}}^{-1} \widetilde{\mathbf{b}} = 1 + \mathbf{c}^T \widetilde{\mathbf{A}}^{-1} \mathbf{b} \mathbf{v} \qquad \rightarrow \qquad \mathbf{v} = -(\mathbf{c}^T \widetilde{\mathbf{A}}^{-1} \mathbf{b})^{-1} = 45.0951$$