
Schriftliche Prüfung aus **Control Systems 2** am 24.10.2007

NACHNAME:

Vorname(n):

Kenn-Matr.Nr.:

Bonuspunkte aus Matlab-Übung:

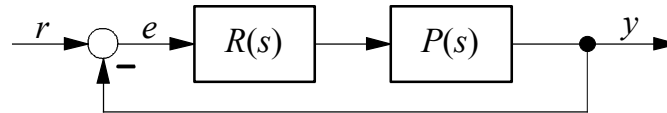
Ja

Nein

| | | | | |
|--------------------|---|---|---|--|
| | ① | ② | ③ | |
| erreichbare Punkte | 7 | 6 | 6 | |
| erreichte Punkte | | | | |

Aufgabe 1:

Gegeben sei das Blockschaltbild eines Regelkreises mit der Führungsgröße r und der Ausgangsgröße y :



Für die Übertragungsfunktion der Regelstrecke gilt:
$$P(s) = \frac{s+1}{(s+0.1)(s+10)}$$

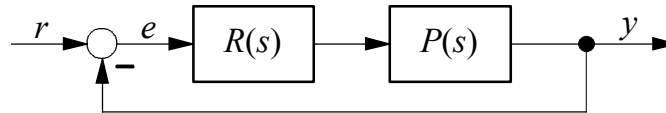
- Zunächst wird ein integrierender Regler $R(s) = K/s$ (mit dem reellen Parameter K) eingesetzt. Dimensionieren Sie mit Hilfe des Frequenzkennlinienverfahrens näherungsweise und **nachvollziehbar** den Regler so, dass die Sprungantwort des geschlossenen Regelkreises eine Anstiegszeit t_r von *maximal* 2 Sekunden (also $t_r \leq 2$) bei möglichst geringer Überschwingweite aufweist. (*Hinweis*: Bedenken Sie beim zeichnen von Bode-Diagrammen, dass der Phasengang aufgrund der besonderen Lage der Pol- und Nullstellen *symmetrisch* sein muss!)
- Ermitteln Sie für den Regler $R(s) = 10/s$ und der Führungsgröße $r(t) = 2 \cos(t + \pi/4)$ den Regelfehler $e(t)$ im *eingeschwungenen Zustand*.
- Nun soll die Anstiegszeit t_r gegenüber a) auf ein Drittel reduziert werden. Zusätzlich soll die Sprungantwort des geschlossenen Regelkreises eine Überschwingweite $\ddot{u} = 10$ [%] und eine bleibende Regelabweichung $e_\infty = 0$ aufweisen. Entwerfen Sie näherungsweise und **nachvollziehbar** einen geeigneten Regler. Geben Sie die komplette Regler-Übertragungsfunktion an!

Hilfestellung:

| | | | | | | | |
|--|-----|-----|-----|-----|------|-----|-----|
| m : | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 8 | 10 |
| $\Delta\varphi_{\max} = \arcsin\left(\frac{m-1}{m+1}\right)$: | 19° | 30° | 37° | 42° | 46° | 51° | 55° |
| $ m _{dB}$: | 6 | 9.5 | 12 | 14 | 15.5 | 18 | 20 |

Aufgabe 2:

Gegeben sei das Blockschaltbild eines Regelkreises mit der Führungsgröße r und der Ausgangsgröße y :



Die Übertragungsfunktion der Regelstrecke lautet:
$$P(s) = \frac{10}{(s+1)^2(s+4)}$$

- a) Skizzieren Sie die Ortskurve $P(j\omega)$ und ermitteln Sie alle Schnittpunkte der Ortskurve mit der reellen Achse.

Als Regler wird nun ein Proportionalregler $R(s) = K$ eingesetzt (K ist ein reeller Parameter).

- b) Bestimmen Sie mit Hilfe des Nyquist-Kriteriums **nachvollziehbar** (mit Fallunterscheidung und Ermittlung der stetigen Winkeländerung für jeden Fall) den größtmöglichen Wertebereich des Parameters K , für den obiger Regelkreis die BIBO-Eigenschaft besitzt.
- c) Als Führungsgröße wird nun die Sprungfunktion $r(t) = \sigma(t)$ gewählt. Ermitteln Sie den größtmöglichen Wertebereich des Parameters K , für den für die bleibende Regelabweichung gilt:

$$e_\infty = \lim_{t \rightarrow \infty} e(t) < \frac{1}{6}.$$

Hinweis: $\Delta \text{arc}\{1 + L(j\omega)\} = (n_a + 2n_r)\pi / 2$
 $L(s)$ stellt hierbei die Übertragungsfunktion des offenen Kreises dar.

Aufgabe 3:

Gegeben sei das mathematische Modell einer Regelstrecke mit der Eingangsgröße u , dem Zustandsvektor \mathbf{x} und der Ausgangsgröße y :

$$\frac{d\mathbf{x}}{dt} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} u$$

$$y = [1 \quad 1 \quad 0] \mathbf{x}$$

a) Ermitteln Sie ein Regelgesetz der Form

$$u = -[h_1 \quad h_2 \quad h_3] \mathbf{x} + Vr = -\mathbf{h}^T \mathbf{x} + Vr$$

so, dass die Eigenwerte des geregelten Systems bei $s_1 = -1$, $s_2 = -2$ und $s_3 = -3$ liegen.

b) Bestimmen Sie die Führungsübertragungsfunktion des geregelten Systems, also

$$T(s) = \left. \frac{y(s)}{r(s)} \right|_{\mathbf{x}_0=0}.$$

c) Legen Sie den Parameter V des Regelgesetzes so fest, dass für den Einheitssprung $r(t) = \sigma(t)$ gilt: $y_\infty = \lim_{t \rightarrow \infty} y(t) = 1$.

d) Ist das geregelte System *steuerbar*? (Geben Sie eine mathematische Begründung an!)

e) Ist das geregelte System *beobachtbar*? (Geben Sie eine mathematische Begründung an!)

Da der Zustandsvektor \mathbf{x} *nicht* messbar ist, müsste für die praktische Realisierung obiger Regelung ein Schätzwert $\hat{\mathbf{x}}$ herangezogen werden, d.h.: $u = -\mathbf{h}^T \hat{\mathbf{x}} + Vr$.

f) Kann dafür *prinzipiell* ein Zustandsbeobachter der Form

$$\frac{d\hat{\mathbf{x}}}{dt} = \hat{\mathbf{A}}\hat{\mathbf{x}} + \mathbf{b}u + \hat{\mathbf{b}}y$$

so entworfen werden, dass die Dynamikmatrix des Beobachterfehlers $\mathbf{e} := \mathbf{x} - \hat{\mathbf{x}}$ beliebig vorgebbare Eigenwerte annehmen kann? (Geben Sie eine mathematische Begründung an!)

Schriftliche Prüfung aus **Control Systems 2** am 5.2.2008

NACHNAME:

Vorname(n):

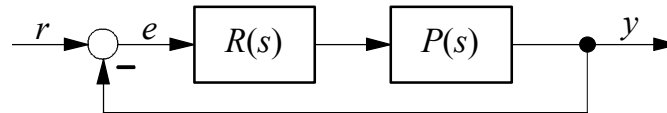
Kenn-Matr.Nr.:

Bonuspunkte aus Matlab-Übung: Ja Nein

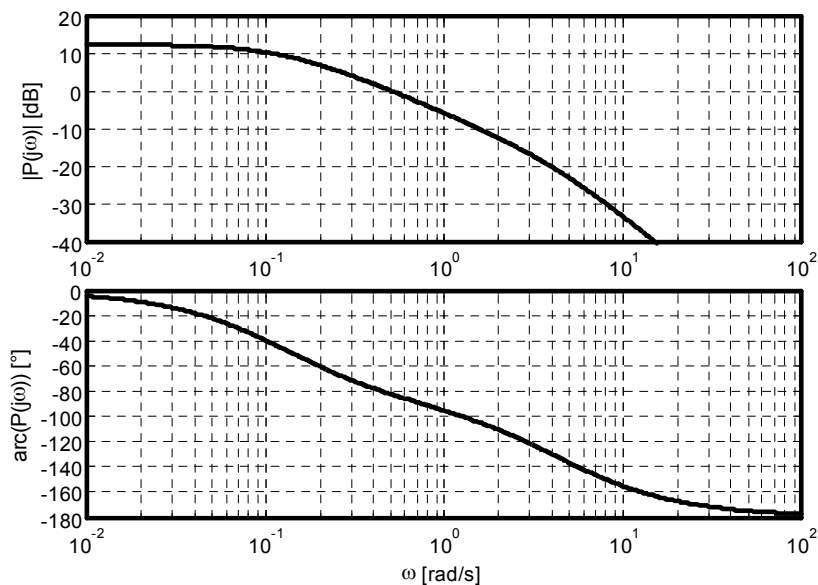
| | | | |
|--------------------|---|---|---|
| | ① | ② | ③ |
| erreichbare Punkte | 6 | 5 | 8 |
| erreichte Punkte | | | |

Aufgabe 1:

Gegeben sei das Blockschaltbild eines Regelkreises mit der Führungsgröße r und der Ausgangsgröße y :



Die Regelstrecke mit der Übertragungsfunktion $P(s)$ sei „vom einfachen Typ“, ihr Frequenzgang $P(j\omega)$ liegt in Form eines Bode-Diagramms graphisch vor:



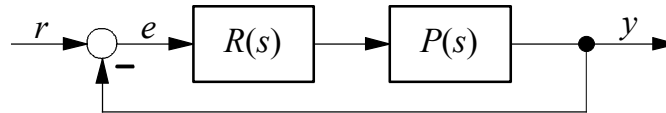
- a) Zunächst wird ein integrierender Regler $R(s) = K/s$ (mit dem reellen Parameter K) eingesetzt. Dimensionieren Sie mit Hilfe des Frequenzkennlinienverfahrens näherungsweise und **nachvollziehbar** den Regler so, dass die Sprungantwort des geschlossenen Regelkreises ein prozentuales Überschwingen von $\ddot{u} = 20\%$ aufweist.
- b) Die Anstiegszeit **und** das prozentuale Überschwingen der Sprungantwort des geschlossenen Regelkreises sollen gegenüber a) halbiert werden. Weiters soll die bleibende Regelabweichung (ebenfalls für die Sprungantwort) $e_\infty = 0$ betragen. Wählen Sie in **nachvollziehbarer** Weise einen geeigneten Regler und dimensionieren Sie diesen näherungsweise. Geben Sie die komplette Regler-Übertragungsfunktion an!

Hilfestellung:

| | | | | | | | |
|--|------------|------------|------------|------------|------------|------------|------------|
| m : | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 8 | 10 |
| $\Delta\varphi_{\max} = \arcsin\left(\frac{m-1}{m+1}\right)$: | 19° | 30° | 37° | 42° | 46° | 51° | 55° |
| $ m _{dB}$: | 6 | 9.5 | 12 | 14 | 15.5 | 18 | 20 |

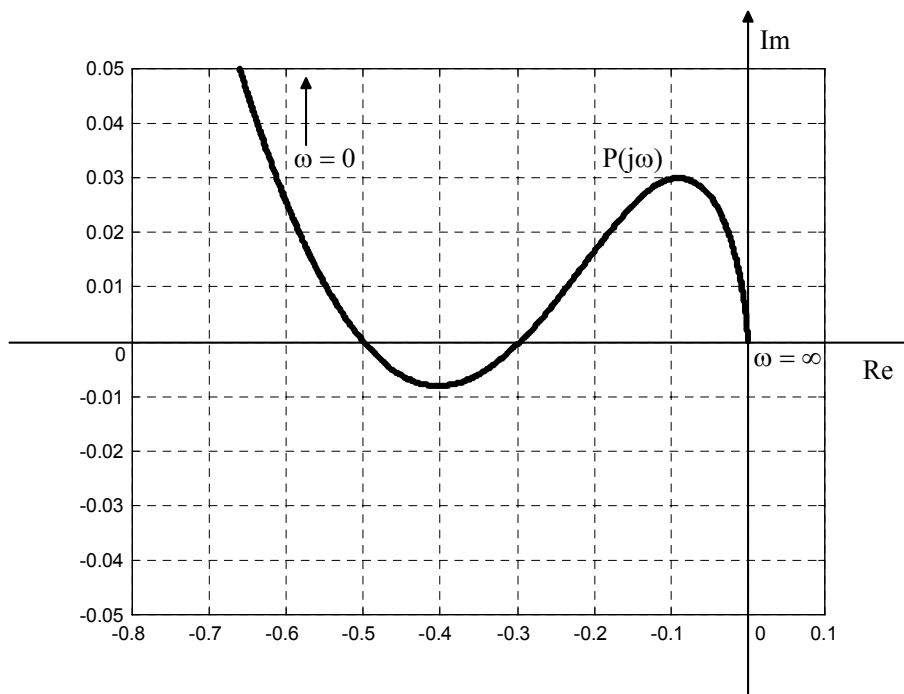
Aufgabe 2:

Gegeben sei das Blockschaltbild eines Regelkreises mit der Führungsgröße r und der Ausgangsgröße y :



Die Übertragungsfunktion der Regelstrecke lautet:
$$P(s) = \frac{40(s+1)}{s(s-1)(s+6)^2}$$

Zusätzlich ist der Frequenzgang $P(j\omega)$ der Strecke für $0 < \omega < \infty$ gegeben:



Als Regler wird ein Proportionalregler $R(s) = K$ eingesetzt (K ist ein reeller Parameter).

- Bestimmen Sie mit Hilfe des Nyquist-Kriteriums **nachvollziehbar** (mit Fallunterscheidung und Ermittlung der stetigen Winkeländerung für jeden Fall) den größtmöglichen Wertebereich des Parameters K , für den obiger Regelkreis die BIBO-Eigenschaft besitzt.
- Als Führungsgröße wird nun die Funktion $r(t) = [1 + 2t]\sigma(t)$ gewählt. Berechnen Sie die bleibende Regelabweichung $e_\infty = \lim_{t \rightarrow \infty} e(t)$. Was ergibt sich konkret für $K=1$, $K=2$, $K=3$ und $K=4$?

Hinweis: $\Delta \arg\{1 + L(j\omega)\} = (n_a + 2n_r)\pi / 2$
 $L(s)$ stellt hierbei die Übertragungsfunktion des offenen Kreises dar.

Aufgabe 3:

Gegeben sei folgendes mathematische Modell einer Regelstrecke mit der Eingangsgröße u , dem Zustandsvektor \mathbf{x} und der Ausgangsgröße y :

$$\frac{d\mathbf{x}}{dt} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 2 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 2 \\ 1 \end{bmatrix} u$$

$$y = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} \mathbf{x}$$

a) Ermitteln Sie ein Regelgesetz der Form

$$u = -\begin{bmatrix} h_1 & h_2 \end{bmatrix} \mathbf{x} + Vr = -\mathbf{h}^T \mathbf{x} + Vr$$

so, dass die Eigenwerte des geregelten Systems bei $\lambda_1 = -2$ und $\lambda_2 = -3$ liegen und für einen Einheitsprung $r(t) = \sigma(t)$ gilt: $y_\infty = \lim_{t \rightarrow \infty} y(t) = 1$.

Da der Zustandsvektor \mathbf{x} *nicht* messbar ist, wird für die praktische Realisierung obiger Regelung ein Schätzwert $\hat{\mathbf{x}}$ herangezogen, d.h.: $u = -\mathbf{h}^T \hat{\mathbf{x}} + Vr$.

Dafür wird ein asymptotischer Zustandsbeobachter der Form

$$\frac{d\hat{\mathbf{x}}}{dt} = \hat{\mathbf{A}}\hat{\mathbf{x}} + \mathbf{b}u + \hat{\mathbf{b}}y$$

verwendet. Die Zusammenschaltung von Regelstrecke, Zustandsregler und Zustandsbeobachter ergibt ein Gesamtsystem der Form

$$\frac{d\mathbf{z}}{dt} = \bar{\mathbf{A}}\mathbf{z} + \bar{\mathbf{b}}r$$

$$y = \bar{\mathbf{c}}^T \mathbf{z}$$

mit $\mathbf{z} = \begin{bmatrix} \mathbf{x} - \hat{\mathbf{x}} \\ \hat{\mathbf{x}} \end{bmatrix}$ und $\bar{\mathbf{A}} = \begin{bmatrix} \cdot & -10 & \cdot & \cdot \\ \cdot & -6 & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & -2 & \cdot \\ \cdot & \cdot & 0 & \cdot \end{bmatrix}$,

wobei durch einen Fehler in der Software leider nur wenige Elemente der Dynamikmatrix $\bar{\mathbf{A}}$ angezeigt werden können.

b) Bestimmen Sie die fehlenden Elemente der Dynamikmatrix $\bar{\mathbf{A}}$ sowie die Systemdaten $\bar{\mathbf{b}}$ und $\bar{\mathbf{c}}^T$ (zahlenmäßig).

c) Zeigen Sie, dass die Eigenwerte der Dynamikmatrix des Beobachterfehlers $\mathbf{e} := \mathbf{x} - \hat{\mathbf{x}}$ bei $s_{1,2} = -3 \pm j$ liegen.

d) Berechnen Sie die Führungsübertragungsfunktion obiger Zusammenschaltung:

$$T(s) = \left. \frac{y(s)}{r(s)} \right|_{\mathbf{z}_0=0} = \bar{\mathbf{c}}^T (s\mathbf{E} - \bar{\mathbf{A}})^{-1} \bar{\mathbf{b}}$$

e) Ist das Gesamtsystem *beobachtbar*? (Geben Sie eine mathematische Begründung an!)

Schriftliche Prüfung aus **Control Systems 2** am 29.2.2008

NACHNAME:

Vorname(n):

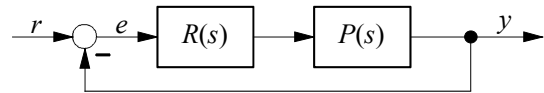
Kenn-Matr.Nr.:

Bonuspunkte aus Matlab-Übung: Ja Nein

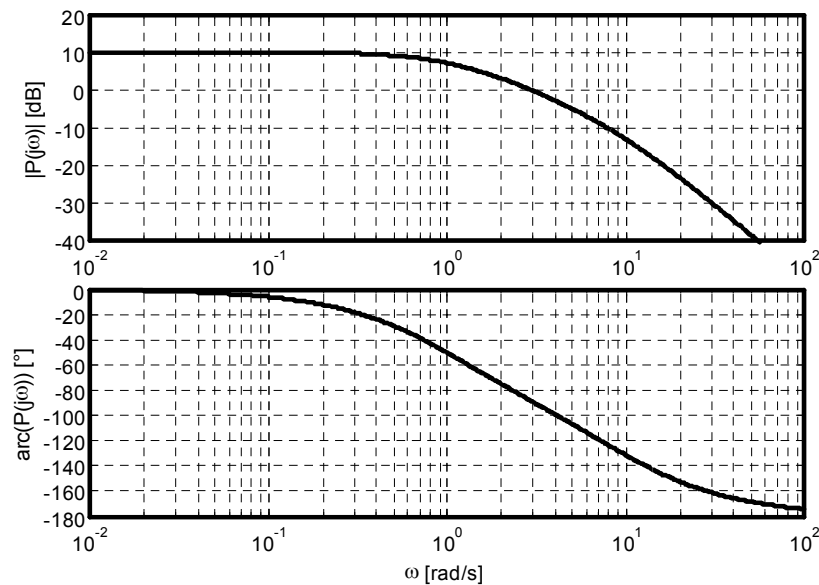
| | | | |
|--------------------|---|---|---|
| | ① | ② | ③ |
| erreichbare Punkte | 8 | 5 | 6 |
| erreichte Punkte | | | |

Aufgabe 1:

Gegeben sei das Blockschaltbild eines Regelkreises mit der Führungsgröße r und der Ausgangsgröße y :



Die Regelstrecke mit der Übertragungsfunktion $P(s)$ sei „vom einfachen Typ“, ihr Frequenzgang $P(j\omega)$ liegt in Form eines Bode-Diagramms graphisch vor:



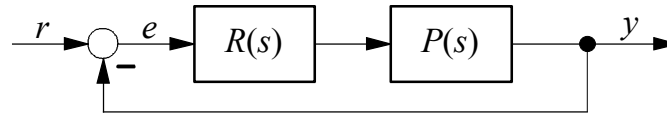
- a) Ermitteln Sie für den P-Regler $R(s)=1$ und der Führungsgröße $r(t)=2\cos(3t+\pi/4)$ den Regelfehler $e(t)$ im *eingeschwungenen Zustand*.
- b) Nun wird ein PI-Regler $R(s)=K\frac{1+s/\omega_1}{s}$ (mit den reellen Parametern K und ω_1) eingesetzt. Skizzieren Sie zunächst das Bode-Diagramm des Reglers für $K=1$ und $\omega_1=10$. Dimensionieren Sie mit Hilfe des Frequenzkennlinienverfahrens näherungsweise und **nachvollziehbar** den Regler so, dass die Sprungantwort des geschlossenen Regelkreises die Anstiegszeit $t_r=0.5$ s und die Überschwingweite $M_p=1.25$ aufweist.
- c) Die Anstiegszeit der Sprungantwort des geschlossenen Regelkreises mit dem unter b) dimensionierten Regler soll bei gleicher Überschwingweite und gleicher bleibender Regelabweichung auf ein Zehntel reduziert werden. **Erweitern** Sie den unter b) gefundenen Regler auf geeignete Weise und dimensionieren Sie näherungsweise und **nachvollziehbar** Ihre Erweiterung. Geben Sie die **komplette** Regler-Übertragungsfunktion an!

Hilfestellung:

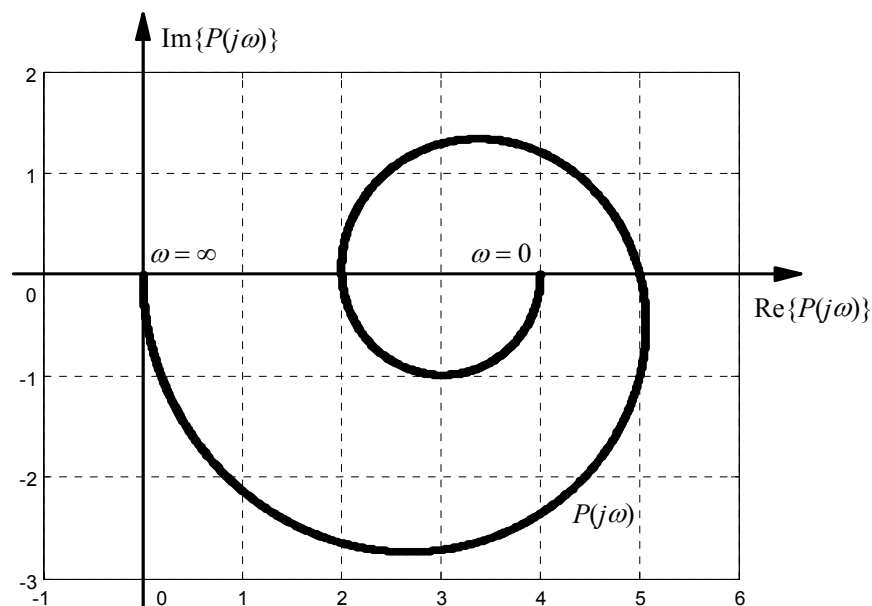
| | | | | | | | |
|--|-----|-----|-----|-----|------|-----|-----|
| m : | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 8 | 10 |
| $\Delta\varphi_{\max} = \arcsin\left(\frac{m-1}{m+1}\right)$: | 19° | 30° | 37° | 42° | 46° | 51° | 55° |
| $ m _{dB}$: | 6 | 9.5 | 12 | 14 | 15.5 | 18 | 20 |

Aufgabe 2:

Gegeben sei das Blockschaltbild eines Regelkreises mit der Führungsgröße r und der Ausgangsgröße y :



Der Frequenzgang $P(j\omega)$ der BIBO-stabilen Strecke ist gegeben (für $0 \leq \omega < \infty$):



Als Regler wird ein Proportionalregler $R(s) = K$ eingesetzt (K ist ein reeller Parameter).

- Bestimmen Sie mit Hilfe des Nyquist-Kriteriums **nachvollziehbar** (mit Fallunterscheidung und Ermittlung der stetigen Winkeländerung für jeden Fall) den größtmöglichen Wertebereich des Parameters K , für den obiger Regelkreis die BIBO-Eigenschaft besitzt.
- Als Führungsgröße wird nun die Sprungfunktion $r(t) = \sigma(t)$ gewählt. Berechnen Sie die bleibende Regelabweichung $e_\infty = \lim_{t \rightarrow \infty} e(t)$. Was ergibt sich konkret für $K = -1$, $K = 0$ und $K = 1$?

Hinweis: $\Delta \arg\{1 + L(j\omega)\} = (n_a + 2n_r)\pi / 2$

$L(s)$ stellt hierbei die Übertragungsfunktion des offenen Kreises dar.

Aufgabe 3:

Gegeben sei folgendes mathematische Modell einer Regelstrecke mit der Eingangsgröße u , dem Zustandsvektor \mathbf{x} und der Ausgangsgröße y :

$$\frac{d\mathbf{x}}{dt} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 2 & -2 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u$$

$$y = [4 \quad 2] \mathbf{x}$$

- a) Ermitteln Sie ein Regelgesetz der Form $u = -[h_1 \quad h_2] \mathbf{x} + Vr = -\mathbf{h}^T \mathbf{x} + Vr$ so, dass die zugehörige Führungsübertragungsfunktion

$$T(s) = \left. \frac{y(s)}{r(s)} \right|_{\mathbf{x}_0=0} = \frac{4}{s+2}$$

lautet.

Da der Zustandsvektor \mathbf{x} *nicht* messbar ist, wird für die praktische Realisierung obiger Regelung ein Schätzwert $\hat{\mathbf{x}}$ herangezogen, d.h.: $u = -\mathbf{h}^T \hat{\mathbf{x}} + Vr$.

Dafür wird ein asymptotischer Zustandsbeobachter der Form

$$\frac{d\hat{\mathbf{x}}}{dt} = \hat{\mathbf{A}} \hat{\mathbf{x}} + \mathbf{b}u + \hat{\mathbf{b}}y$$

verwendet.

- b) Bestimmen Sie die Größe $\hat{\mathbf{b}}$ so, dass die Dynamikmatrix des Beobachterfehlers $\mathbf{e} := \mathbf{x} - \hat{\mathbf{x}}$ Eigenwerte bei $\hat{s}_{1,2} = -3 \pm j$ besitzt.

Die obige Zusammenschaltung von Regelstrecke, Regler und Beobachter ergibt ein Gesamtsystem der Form

$$\frac{dz}{dt} = \bar{\mathbf{A}} \mathbf{z} + \bar{\mathbf{b}}r \quad \text{mit dem Zustandsvektor} \quad \mathbf{z} = \begin{bmatrix} \hat{\mathbf{x}} \\ \mathbf{x} - \hat{\mathbf{x}} \end{bmatrix}$$

$$y = \bar{\mathbf{c}}^T \mathbf{z}$$

- c) Bestimmen Sie *zahlenmäßig* die Systemdaten $\bar{\mathbf{A}}$, $\bar{\mathbf{b}}$ und $\bar{\mathbf{c}}^T$.

Schriftliche Prüfung aus **Control Systems 2** am 13.6.2008

NACHNAME:

Vorname(n):

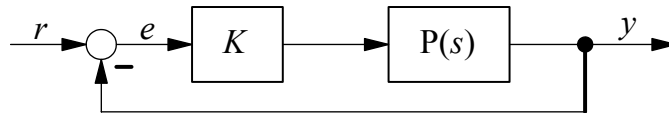
Kenn-Matr.Nr.:

Bonuspunkte aus Matlab-Übung: Ja Nein

| | | | | | |
|--------------------|---|---|---|---|--|
| | ① | ② | ③ | ④ | |
| erreichbare Punkte | 4 | 3 | 5 | 4 | |
| erreichte Punkte | | | | | |

Aufgabe 1:

Gegeben sei das Blockschaltbild eines Standardregelkreises mit der Führungsgröße r und der Ausgangsgröße y :



a) Zeichnen Sie die Frequenzgangsortskurve $P(j\omega)$ der Strecke

$$P(s) = P_1(s) = \frac{4}{(s+1)^2}$$

für $0 < \omega < \infty$. Bestimmen Sie dazu die Punkte $P(j\omega_i)$ für $\omega_1 = 0$, $\omega_3 = \infty$, sowie für die Frequenz $0 < \omega_2 < \infty$ für die gilt: $\text{arc}\{P(j\omega_2)\} = -\pi/2$.

b) Wählen Sie nun als Strecke

$$P(s) = P_2(s) = \frac{16}{(s+1)^4} = P_1(s)P_1(s)$$

und bestimmen Sie mit Hilfe des Nyquist-Kriteriums **nachvollziehbar** (mit Fallunterscheidung und Ermittlung der stetigen Winkeländerung für jeden Fall) den größtmöglichen Wertebereich des reellen Parameters K , für den obiger Regelkreis die BIBO-Eigenschaft besitzt.

Hinweise: i) $\Delta \text{arc}\{1 + L(j\omega)\} = (n_a + 2n_r)\pi/2$

$L(s)$ stellt hierbei die Übertragungsfunktion des offenen Kreises dar.

ii) Nutzen Sie ihre Ergebnisse aus Punkt a) für Punkt b)!

Aufgabe 2:

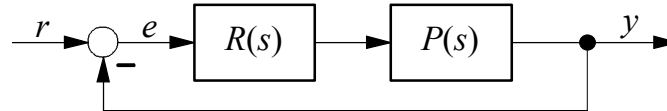
Gegeben ist ein Standardregelkreis (Blockschaltbild siehe Aufgabe 1) mit der Streckenübertragungsfunktion

$$P(s) = \frac{3(-2s+1)}{(5s+1)(10s+1)}$$

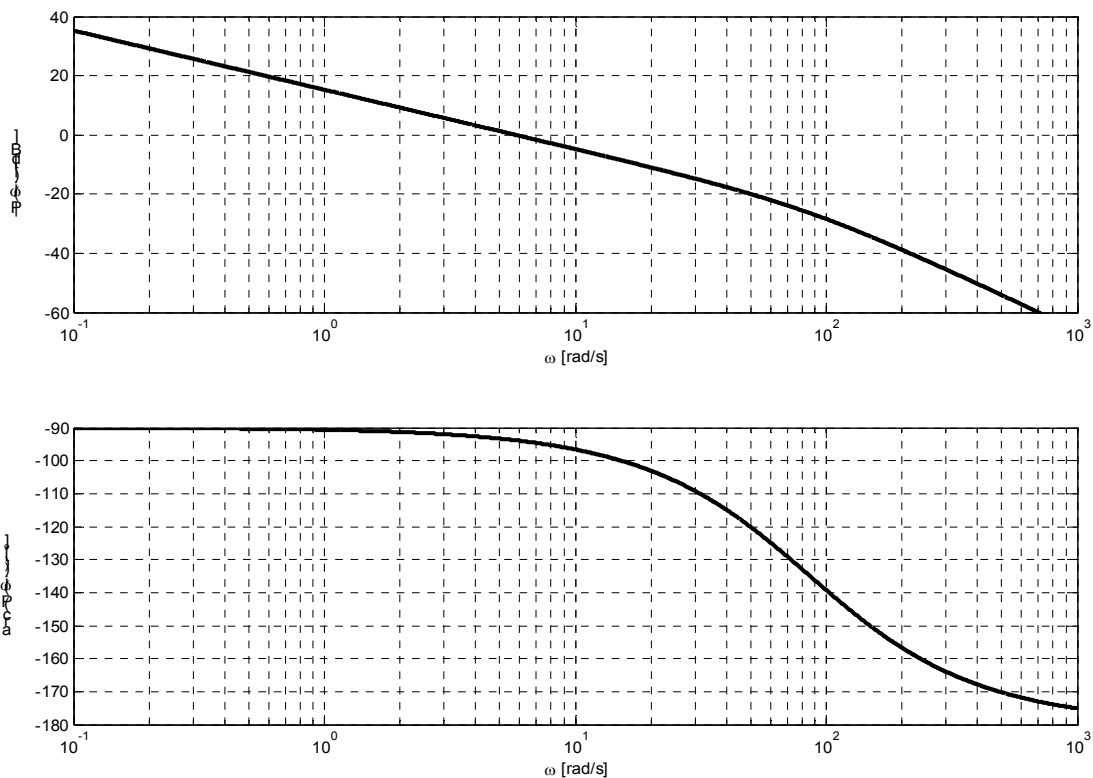
Bestimmen Sie den Wertebereich für den reellen Parameter K , sodass der geschlossene Regelkreis die BIBO Eigenschaft aufweist.

Aufgabe 3:

Gegeben sei das Blockschaltbild eines Regelkreises mit der Führungsgröße r und der Ausgangsgröße y :



Die Regelstrecke mit der Übertragungsfunktion $P(s)$ sei „vom einfachen Typ“, ihr Frequenzgang $P(j\omega)$ liegt in Form von logarithmischen Frequenzkennlinien graphisch vor:



- Es wird ein P-Regler $R(s) = K_p$ (mit dem reellen Parameter K_p) eingesetzt. Dimensionieren Sie mit Hilfe des Frequenzkennlinienverfahrens näherungsweise und **nachvollziehbar** den Regler so, dass die Sprungantwort des geschlossenen Regelkreises ein prozentuales Überschwingen von $\ddot{u} = 10\%$ aufweist. Welche Anstiegszeit erhalten Sie näherungsweise für diesen Regler?
- Welche bleibende Regelabweichung e_∞ erhalten Sie für den Regelkreis mit dem Regler aus Punkt (a) bei einer **sprungförmigen** Eingangsgröße $r(t) = \sigma(t)$? Welche bleibende Regelabweichung erhalten Sie näherungsweise für eine **rampenförmige** Eingangsgröße $r(t) = t\sigma(t)$?
- Zum Anfangszeitpunkt $t_0 = 0$ wird die Führungsgröße $r(t) = \sin(6t)$ auf den Regelkreis aufgeschaltet. Bestimmen Sie näherungsweise den **Maximalwert** der eingeschwungenen Antwort $y(t)|_{t \rightarrow \infty}$. Ergänzen Sie die obige Betragskennlinie der Strecke durch die Betragskennlinie $|T(j\omega)|_{dB}$ des geschlossenen Regelkreises.

Aufgabe 4:

Gegeben sei folgendes mathematische Modell einer Regelstrecke mit der Eingangsgröße u , dem Zustandsvektor \mathbf{x} und der Ausgangsgröße y :

$$\frac{d\mathbf{x}}{dt} = \begin{bmatrix} -8 & -15 \\ 4 & 8 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} -2 \\ 1 \end{bmatrix} u$$
$$y = [2 \quad 5] \mathbf{x}$$

Ermitteln Sie ein Regelgesetz der Form

$$u = -[h_1 \quad h_2] \mathbf{x} + Vr = -\mathbf{h}^T \mathbf{x} + Vr$$

so, dass für die Übertragungsfunktion des geschlossenen Regelkreises gilt

$$T(s) = \left. \frac{y(s)}{r(s)} \right|_{\text{Anfangswerte}=0} = \frac{2s + 4}{s^2 + 4s + 4}$$