

## Schriftliche Prüfung aus **Regelungstechnik** am 23.01.2014

Name / Vorname(n):

Kennzahl / Matrikel-Nummer:

Bonuspunkte aus den MATLAB-Übungen:

ja

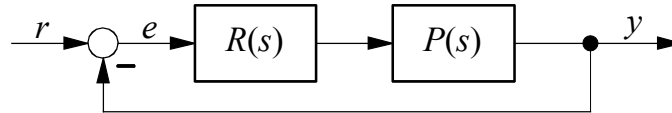
nein

---

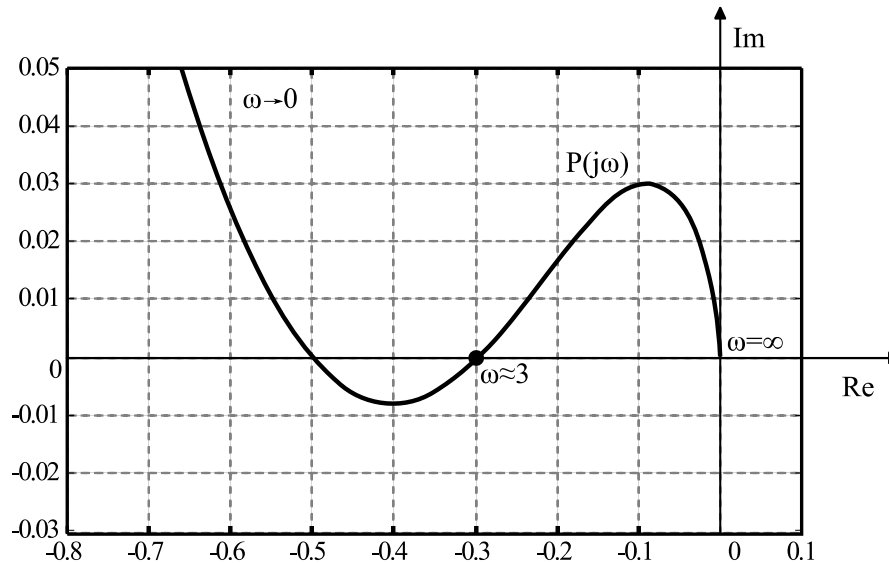
	①	②	③	④
erreichbare Punkte	7	7	4	3
erreichte Punkte				

**Aufgabe 1:**

Gegeben sei folgendes Blockschaltbild eines Regelkreises mit der Führungsgröße  $r$ , der Regelabweichung  $e$  und der Ausgangsgröße  $y$ :



Die Ortskurve des Frequenzganges  $P(j\omega)$  der Strecke ist gegeben:



- a) Welche der folgenden Übertragungsfunktionen weist obigen Verlauf  $P(j\omega)$  auf? Begründen Sie Ihre Antwort!

(i)	$P(s) = -\frac{40}{s(s+6)^2}$	(ii)	$P(s) = -\frac{40}{s}$
(iii)	$P(s) = \frac{40(s+1)}{s(s-1)(s+6)^2}$	(iv)	$P(s) = \frac{40}{s^3}$

Wählen Sie eine passende Übertragungsfunktion und beantworten Sie folgende Fragen:

- b) Es wird ein Proportionalregler  $R(s) = K$  eingesetzt ( $K$  sei hierbei ein reeller, positiver 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.
- c) Als Führungsgröße wird  $r(t) = 0.1 \cos(3t)$  gewählt. Ermitteln Sie für hinreichend große Werte  $t \gg$  näherungsweise den Regelfehler  $e(t)$  für die Fälle:

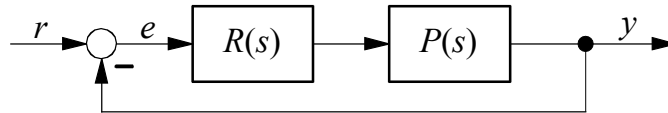
(i)	$K = 1$	(ii)	$K = 3$
-----	---------	------	---------

*Hinweis:*  $\Delta \text{arc}[1 + L(j\omega)] = (n_a + 2n_r) \frac{\pi}{2}$

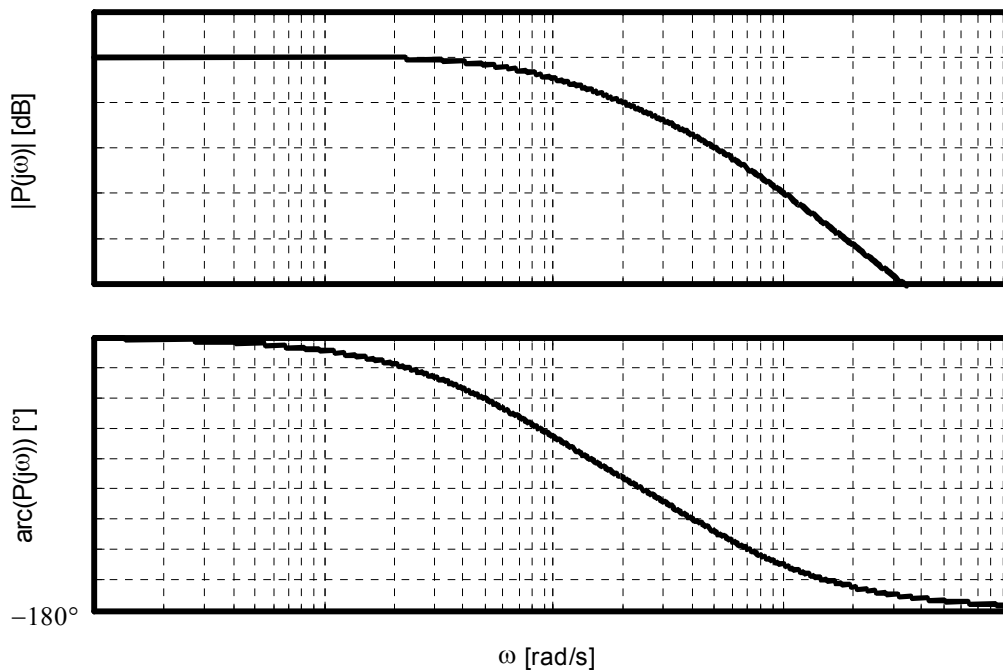
$L(s)$  stellt hierbei die Übertragungsfunktion des offenen Kreises dar.

**Aufgabe 2:**

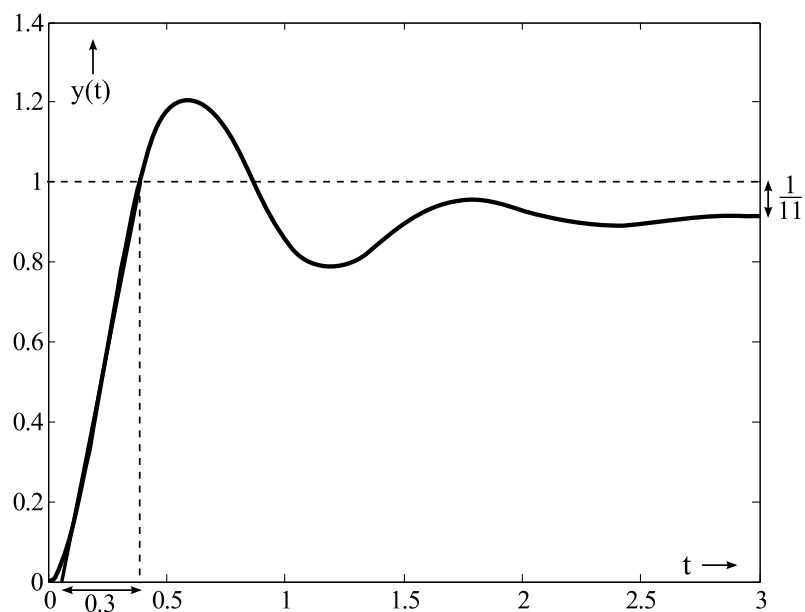
Gegeben sei folgendes Blockschaltbild eines Regelkreises mit der Führungsgröße  $r$ , der Regelabweichung  $e$  und der Ausgangsgröße  $y$ :



Die Regelstrecke **zweiter Ordnung** mit der Übertragungsfunktion  $P(s)$  sei „vom einfachen Typ“, ihr Frequenzgang  $P(j\omega)$  liegt in Form von BODE-Diagrammen graphisch vor. Allerdings wurde auf die Beschriftung der Achsen vergessen:



Dafür liegt eine Aufzeichnung der Sprungantwort des geschlossenen Regelkreises für  $R(s) = 1$  vor:



- a) Bestimmen Sie näherungsweise die Durchtrittsfrequenz  $\omega_c$ , die Phasenreserve  $\phi_R$  sowie den Verstärkungsfaktor  $V$ . Beschriften Sie die Achsen entsprechend.
- b) Es wird zunächst ein Proportionalregler  $R(s) = K$  eingesetzt ( $K$  sei hierbei ein reeller Parameter). Dimensionieren Sie mit Hilfe des Frequenzkennlinienverfahrens den Regler so, dass die Sprungantwort des Regelkreises  $T(s)$  näherungsweise eine Anstiegszeit von  $t_r = 0.15s$  aufweist. Wie groß ist das zu erwartende prozentuale Überschwingen  $\ddot{u}$ ?
- c) Durch den Einsatz eines lead-Gliedes mit Verstärkungsfaktor gemäß

$$R(s) = K \left( 1 + \frac{s}{\omega_z} \right) \left( 1 + \frac{s}{\omega_N} \right)^{-1}$$

soll das Überschwingen bei gleicher Anstiegszeit auf ungefähr 3% reduziert werden. Bestimmen Sie die Knickfrequenzen  $\omega_z$  und  $\omega_N$  sowie den neuen Proportionalanteil  $K$ .

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

### Aufgabe 3:

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

$$\frac{d\mathbf{x}}{dt} = \begin{pmatrix} -3 & 9 & 27 \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \end{pmatrix} \mathbf{x} + \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} u \quad =: \mathbf{A}\mathbf{x} + \mathbf{b}u,$$

$$y = (1 \quad 3 \quad 2)\mathbf{x} \quad =: \mathbf{c}^T \mathbf{x}$$

Ein Eigenwert der Systemmatrix  $\mathbf{A}$  ist bekannt:  $s_1 = 3$ .

- a) Ermitteln Sie zunächst ein Regelgesetz der Form  $u = -(h_1 \quad h_2 \quad h_3)\mathbf{x} + Vr = -\mathbf{h}^T \mathbf{x} + Vr$  so, dass alle Eigenwerte des Regelkreises bei  $s_{1,2,3} = -1$  liegen.
- b) Dimensionieren Sie nun den Parameter  $V$  so, dass der Regelkreis *stationär genau* ist, dass also für einen Einheitssprung  $r(t) = \sigma(t)$  gilt:

$$y_\infty = \lim_{t \rightarrow \infty} y(t) = 1.$$

- c) Ist die Strecke *beobachtbar*? Begründen Sie Ihre Antwort!
- d) Ist der geschlossene Regelkreis *beobachtbar*? Begründen Sie Ihre Antwort!

*Hinweis:* Es müssen weder  $3 \times 3$ -Matrizen invertiert noch Gleichungen dritten Grades gelöst werden.

**Aufgabe 4:**

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

$$\frac{d\mathbf{x}}{dt} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -3 & \alpha \end{pmatrix} \mathbf{x} + \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} u =: \mathbf{A}\mathbf{x} + \mathbf{b}u, \quad y = (-1 \quad 2)\mathbf{x} =: \mathbf{c}^T \mathbf{x}$$

- a) Untersuchen Sie die Beobachtbarkeit der Strecke in Abhängigkeit des reellen Parameters  $\alpha$ .

Wählen Sie nun  $\alpha = 2$ .

- b) Zur Schätzung des nicht messbaren Zustandsvektors  $\mathbf{x}$  soll ein asymptotischer Beobachter der Form

$$\frac{d\hat{\mathbf{x}}}{dt} = \hat{\mathbf{A}}\hat{\mathbf{x}} + \mathbf{b}u + \hat{\mathbf{b}}y, \quad \hat{\mathbf{b}} := (\hat{b}_1 \quad \hat{b}_2)^T$$

verwendet werden. Ist dies *prinzipiell* möglich? Begründen Sie Ihre Antwort!

Wie müssen die Koeffizienten  $\hat{b}_1$  und  $\hat{b}_2$  gewählt werden, damit die Eigenwerte der Systemmatrix des Beobachters  $\hat{\mathbf{A}}$  bei  $\zeta_{1,2} = -1$  liegen?

## Schriftliche Prüfung aus **Regelungstechnik** am 20. 03. 2014

Name / Vorname(n):

Matrikel-Nummer:

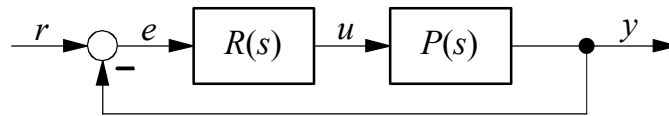
Bonuspunkte aus den MATLAB-Übungen:       ja       nein

---

	1	2	3	4
erreichbare Punkte	6	6	6	3
erreichte Punkte				

**Aufgabe 1:**

Gegeben sei das Blockschaltbild eines Regelkreises mit der Führungsgröße  $r$ , dem Regelfehler  $e$ , der Stellgröße  $u$  und der Ausgangsgröße  $y$ :



Die Übertragungsfunktion der Regelstrecke lautet:

$$P(s) = \frac{V}{s^2 + \alpha s + 1}$$

Hierbei sind  $V$  und  $\alpha$  positive Parameter. Zur Bestimmung dieser Parameter wurden zwei Experimente durchgeführt:

- 1) Sprungantwort: Die Sprungantwort der Strecke  $P(s)$  nahm im *eingeschwungenen* Zustand den Wert  $y_\infty = 2$  an.
  - 2) Frequenzgang: Für die Eingangsfunktion  $u(t) = \sin(t)$  ergab sich *nach Abklingen der Einschwingvorgänge* die Ausgangsgröße  $y(t) = -\cos(t)$ .
- a) Zeigen Sie, dass für die unbekannt Parameter  $V = \alpha = 2$  gilt!
  - b) Zeichnen Sie die BODE-Diagramme der Strecke.
  - c) Es wird zunächst ein Regler der Form  $R(s) = 1$  verwendet. Bestimmen bzw. schätzen Sie
    - i) die bleibende Regelabweichung  $e_\infty$
    - ii) die zu erwartende Anstiegszeit  $t_r$  und
    - iii) das zu erwartende prozentuale Überschwingen  $\ddot{u}$  für die Sprungantwort des obigen Regelkreises.
  - d) Betrachten Sie nun folgende Reglerstruktur:

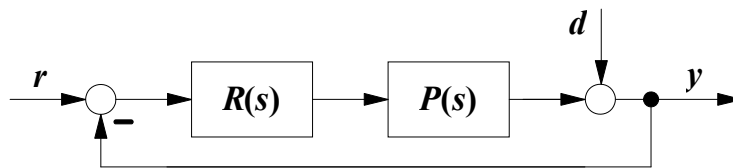
$$R(s) = \frac{V_R}{s} \left( 1 + \frac{s}{\omega_Z} \right) \left( 1 + \frac{s}{\omega_N} \right)^{-1}$$

Dimensionieren Sie mit Hilfe des Frequenzkennlinien-Verfahrens den Regler  $R(s)$  so, dass die Sprungantwort des Regelkreises (näherungsweise) eine Anstiegszeit von  $t_r = 1.5s$  und ein prozentuales Überschwingen von  $\ddot{u} = 15\%$  besitzt. Bestimmen Sie die Knickfrequenzen  $\omega_Z$  und  $\omega_N$  sowie den Verstärkungsfaktor  $V_R$ . Wie groß ist die bleibende Regelabweichung  $e_\infty$ ?

$m$	2	3	4	5	6	8	10
$\Delta\varphi_{\max} = \arcsin \frac{m-1}{m+1}$	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  $r$ , der Ausgangsgröße  $y$  und der Störgröße  $d$ :



Die Übertragungsfunktionen  $P(s)$  bzw.  $R(s)$  lauten:

$$P(s) = \frac{(s-1)}{(s+1)} \quad \text{bzw.} \quad R(s) = \frac{K}{s} \quad (K \text{ ist ein reeller Parameter})$$

- Skizzieren Sie für  $K = 1$  die Ortskurve  $L(j\omega)$  des offenen Kreises und bestimmen Sie deren Schnittpunkte mit der reellen Achse.
- Bestimmen Sie mit Hilfe des NYQUIST-Kriteriums den größtmöglichen Wertebereich des Parameters  $K$ , für den obiger Regelkreis die BIBO-Eigenschaft besitzt. Ermitteln Sie dazu *nachvollziehbar* für alle(!) Fälle die stetige Winkeländerung  $\Delta \arg\{1 + L(j\omega)\}$  und den Bereich des Parameters  $K$ !
- Auf den Regelkreis wirkt nun die Störgröße  $d(t) = 3 + 2 \sin(t)$ . Berechnen Sie für die Parameterwerte

$$(i) K = \frac{1}{3} \quad \text{bzw.} \quad (ii) K = -\frac{1}{3}$$

die Ausgangsgröße  $y(t)$  im *eingeschwungenen* Zustand.

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

**Aufgabe 3:**

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

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

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

- Ermitteln Sie ein Regelgesetz der Form

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

so, dass die zugehörige Führungs-Übertragungsfunktion

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

lautet.



- b) Ist der *Regelkreis* steuerbar bzw. beobachtbar? *Geben Sie jeweils eine mathematische Begründung an!*

Da der Zustandsvektor  $\mathbf{x}$  *nicht* messtechnisch erfassbar 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 soll 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 werden.

- c) Ist dies *prinzipiell* möglich? Begründen Sie Ihre Antwort! Für den Vektor  $\hat{\mathbf{b}}$  stehen zwei mögliche Varianten zur Auswahl:

i)  $\hat{\mathbf{b}} = [2 \ 2]^T$

ii)  $\hat{\mathbf{b}} = [5 \ 3]^T$

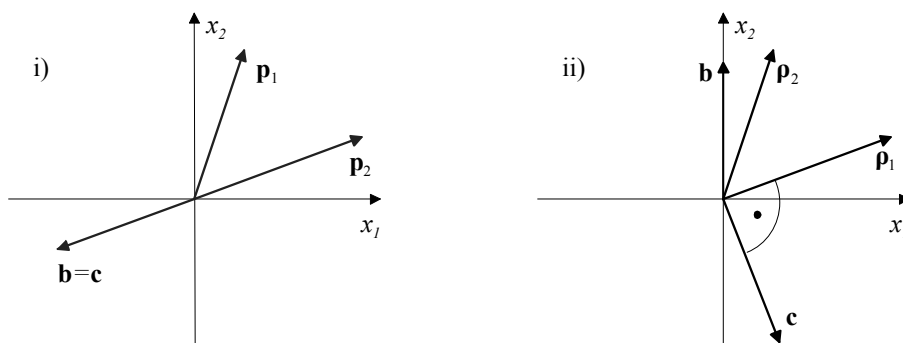
Sind beide Varianten sinnvoll? *Begründen Sie mathematisch Ihre Antwort und Ihre Wahl!*

#### Aufgabe 4:

Gegeben sei ein lineares und zeitinvariantes System 2. Ordnung mit der Eingangsgröße  $u$ , dem Zustandsvektor  $\mathbf{x}$  und der Ausgangsgröße  $y$ :

$$\frac{d\mathbf{x}}{dt} = \mathbf{A}\mathbf{x} + \mathbf{b}u \quad y = \mathbf{c}^T \mathbf{x}.$$

In den nachfolgenden Abbildungen sind für zwei unterschiedliche Fälle die Vektoren  $\mathbf{b}$  und  $\mathbf{c}$  in der Zustandsebene dargestellt. Zusätzlich sind im Fall i) *Rechts*-Eigenvektoren  $\mathbf{p}_1$  und  $\mathbf{p}_2$  und im Fall ii) *Links*-Eigenvektoren  $\boldsymbol{\rho}_1$  und  $\boldsymbol{\rho}_2$  der Systemmatrix  $\mathbf{A}$  eingezeichnet:



Untersuchen Sie für beide Fälle die Steuerbarkeit und Beobachtbarkeit des Systems. *Geben Sie jeweils eine mathematische Begründung an!*

# Schriftliche Prüfung aus **Regelungstechnik** am 10.07.2014

Name / Vorname(n):

Matrikel-Nummer:

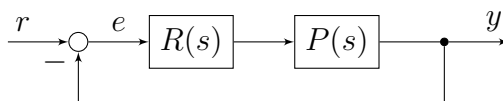
Bonuspunkte aus den MATLAB-Übungen:      ja                       nein

---

	1	2	3
erreichbare Punkte	8	6	7
erreichte Punkte			

**Aufgabe 1:**

Gegeben sei das Blockschaltbild eines Standardregelkreises mit der Führungsgröße  $r$ , der Regelabweichung  $e$  und der Ausgangsgröße  $y$ :



Die Übertragungsfunktion der Strecke lautet

$$P(s) = \frac{1}{50} \frac{s + 100}{(s + 1)^2}.$$

- Skizzieren Sie die Bode-Diagramme des Frequenzgangs der Strecke  $P(j\omega)$ .
- Als Regler wird zunächst der Proportionalregler  $R(s) = 1$  eingesetzt. Bestimmen Sie näherungsweise die zu erwartende Anstiegszeit  $t_r$  und Überschwingweite  $M_p$  der Sprungantwort des geschlossenen Kreises.
- Um die bleibende Regelabweichung zu eliminieren ersetzt man den Proportionalregler durch einen PI-Regler

$$R(s) = K \frac{1 + \frac{s}{\omega_0}}{s}$$

mit den positiven reellen Parametern  $K$  und  $\omega_0$ . Dimensionieren Sie diesen Regler so, dass die Sprungantwort des geschlossenen Kreises näherungsweise eine Anstiegszeit von  $t_r \approx 1,5$  s und ein prozentuales Überschwingen von 7% aufweist.

*Hinweis:* Nutzen Sie dazu gegebenenfalls die untenstehende Tabelle oder alternativ halblogarithmisches Papier und Phasenlineal.

- Aus Sicherheitsgründen muss bei Vorgabe der rampenförmigen Führungsgröße  $r(t) = t\sigma(t)$  die bleibende Regelabweichung

$$|e_\infty| \leq \frac{1}{\sqrt{2}}$$

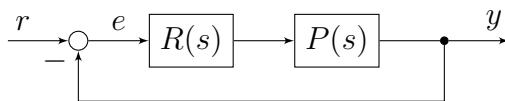
erfüllen. Passen Sie die Parameter des Reglers aus dem vorigen Punkt so an, dass diese Forderung *bei gleichbleibender Anstiegszeit*  $t_r$  erfüllt wird. Wie groß ist näherungsweise die Überschwingweite  $M_p$  des geschlossenen Kreises bei Einsatz des so modifizierten Reglers?

$x$	1,5	2	3	4	5	6	7	8	9
$\arctan x$	56°	63°	72°	76°	79°	81°	82°	83°	84°
$ x _{\text{dB}}$	3,5	6	9,5	12	14	15,5	17	18	19

*Hinweis:*  $\arctan \frac{1}{x} = 90^\circ - \arctan x$  (für  $x > 0$ )

**Aufgabe 2:**

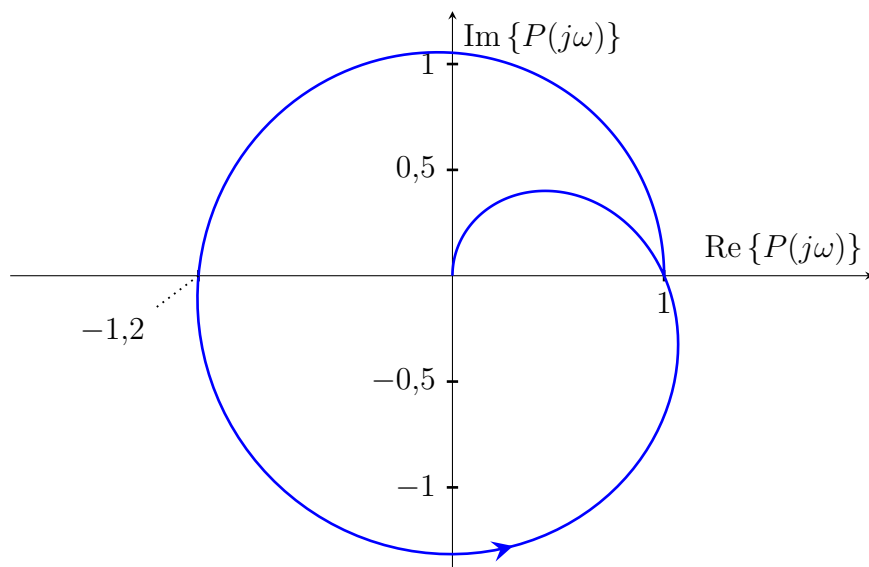
Gegeben sei folgendes Blockschaltbild eines Regelkreises mit der Führungsgröße  $r$ , der Regelabweichung  $e$  und der Ausgangsgröße  $y$ :



Als Regler kommt ein Proportionalregler  $R(s) = K$  zum Einsatz. Dabei ist  $K$  ein (nicht notwendigerweise positiver) reeller Parameter. Die Übertragungsfunktion der Strecke lautet

$$P(s) = \frac{-6(s+1)^2}{(s-1)(s-3)(s+\alpha)}$$

wobei  $\alpha$  ein unbekannter reeller Parameter ist. Die Ortskurve des Frequenzgangs  $P(j\omega)$  ist gegeben:



- Ermitteln Sie den Parameter  $\alpha$ .
- Ermitteln Sie mit Hilfe des NYQUIST-Kriteriums *nachvollziehbar* (mit Fallunterscheidung und Bestimmung der stetigen Winkeländerung für jeden Fall) den größtmöglichen Wertebereich des Parameters  $K$ , für den obiger Regelkreis die BIBO-Eigenschaft besitzt.
- Als Führungsgröße wird nun  $r(t) = 7 \cos(t)$  gewählt. Ermitteln Sie für die Fälle

$$\text{i) } K = 5, \quad \text{ii) } K = -5$$

die Verläufe von Regelabweichung  $e(t)$  und Ausgangsgröße  $y(t)$  im *eingeschwungenen Zustand*.

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

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

**Aufgabe 3:**

Es sei folgendes Zustandsraummodell einer Regelstrecke mit der Eingangsgröße  $u$ , dem Zustandsvektor  $\mathbf{x}$  und der Ausgangsgröße  $y$  gegeben:

$$\begin{aligned}\frac{d\mathbf{x}}{dt} &= \mathbf{A}\mathbf{x} + \mathbf{b}u = \begin{bmatrix} -2 & -1 \\ 11 & 5 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u \\ y &= \mathbf{c}^T \mathbf{x} + du = \begin{bmatrix} -1 & 1 \end{bmatrix} \mathbf{x} + u.\end{aligned}$$

Zur Regelung dieser Strecke wird folgender Zustandsregler verwendet:

$$u = -\mathbf{k}^T \mathbf{x} + Vr = - \begin{bmatrix} k_1 & k_2 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \frac{5}{4}r.$$

- Geben Sie notwendige und hinreichende Bedingungen für die reellen Parameter  $k_1$  und  $k_2$  an, damit der geschlossene Kreis asymptotisch stabil ist. Stellen Sie diesen zulässigen Bereich graphisch in der  $k_1$ - $k_2$ -Ebene dar.
- Berechnen Sie den Vektor  $\mathbf{k}^T$  so, dass die Systemmatrix des geregelten Systems das konjugiert komplexe Eigenwertpaar  $\lambda_{1,2} = -2 \pm j$  aufweist.
- Als Führungsgröße wird  $r(t) = \sigma(t)$  vorgegeben. Ermitteln Sie die bleibende Regelabweichung

$$e_\infty = \lim_{t \rightarrow \infty} \{r(t) - y(t)\}.$$

(*Hinweis:* Beachten Sie, dass  $d \neq 0$  ist!)

- Da der Zustandsvektor  $\mathbf{x}$  messtechnisch nicht erfassbar ist, wird als Beobachter

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

vorgeschlagen. Ermitteln Sie die Differentialgleichung des Schätzfehlers  $\mathbf{e} := \mathbf{x} - \hat{\mathbf{x}}$ . Klingt der Schätzfehler ausgehend von einem beliebigen Anfangswert  $\mathbf{e}(t=0)$  für  $t \rightarrow \infty$  ab? (*Begründen Sie Ihre Antwort!*)