Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

90 Minuten

Seite 1

Einlesezeit

Für die Durchsicht der Klausur wird eine "Einlesezeit" von 10 Minuten gewährt. Während dieser Zeitdauer ist es Ihnen nicht gestattet, mit der Bearbeitung der Aufgaben zu beginnen. Dies bedeutet konkret, dass sich während der gesamten Dauer der Einlesezeit keinerlei Schreibgeräte (Stifte, Füller, etc.) auf dem Tisch befinden dürfen sowie die Nutzung von mitgeführten Unterlagen respektive (elektronischer) Wörterbücher bzw. tragbarer Translater strengstens untersagt ist. Nehmen Sie Ihre Schreibgeräte erst zur Hand, wenn die Prüfungsaufsicht auf das Ende der Einlesezeit hingewiesen hat und füllen Sie zunächst das Deckblatt vollständig aus.

Viel Erfolg!

NAME	M. 1./
VORNAME	1 lusterioes una
MATRIKEL-NR.	
TISCH-NR.	

Klausurunterlagen

Ich versichere hiermit, dass ich sämtliche für die Durchführung der Klausur vorgesehenen Unterlagen erhalten, und dass ich meine Arbeit ohne fremde Hilfe und ohne Verwendung unerlaubter Hilfsmittel und sonstiger unlauterer Mittel angefertigt habe. Ich weiß, dass ein Bekanntwerden solcher Umstände auch nachträglich zum Ausschluss von der Prüfung führt. Ich versichere weiter, dass ich sämtliche mir überlassenen Arbeitsunterlagen sowie meine Lösung vollständig zurück gegeben habe. Die Abgabe meiner Arbeit wurde in der Teilnehmerliste von Aufsichtsführenden schriftlich vermerkt.

Durch die Teilnahme versichere ich, dass ich prüfungsfähig bin. Bei Krankheit werde ich die Klausur vorzeitig beenden und unmittelbar eine Ärztin/einen Arzt aufsuchen.

DIE OBIGEN ANGABEN SOWIE DIE UNTERSCHRIFT SIND ZWINGEND ZU KLAUSURBEGINN ZU LEISTEN.

Duisburg, den	(Datum)	(Unterschrift der/des Studierenden)	-

Falls Klausurunterlagen vorzeitig abgegeben:

Uh

Bewertung stabelle

	Aulgabe 1					
	Aufgabe 2					
		0 0	PO in Zifferr uck zu entnel		r xls-Tabelle	
(Datum und Ur	terschrift 1. P	rüfer, UnivP	rof. DrIng. Dir	k Söffker)	
	\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \		2 1 2 1)			
(Datum und Ur	terschrift 2. P	rüfer, Drlng.	Sandra Rothe)			
(Datum und Ur	nterschrift des	für die Prüfur	g verantwortlich	nen Prüfe	ers, Söffker)	
(= 33333			O .		,	
7						
Fachnote gemät	3 Prüfungsordr	nung: (alterna	tiv: siehe xls-Ta	belle bzw	. beigefügter Pa	pierausdruck)
					0 0	
1,0 1, sehr gut		2,0 2,3 gut	2,7 3,0 befriedige	$\begin{array}{c c} 3,3 \\ \text{nd} \end{array}$	3,7 4,0 ausreichend	5,0 mangelhaft
L Som 8de		0 -30	1		11	<u> </u>

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

Seite 3

Achtung: Schreiben Sie Ihre Antwort für ALLE Aufgaben direkt unter die entsprechende Aufgabe in den Aufgabenbogen!

Verwenden Sie KEINE Bleistifte oder roten Stifte für die Beantwortung von Fragen oder für Zeichnungen! (Rote Stifte werden bei der Korrektur verwendet.)

Diese Prüfung lege ich ab als

Pflichtfach

Wahlfach

Auflage
(Bitte EINES ankreuzen).

Maximal erreichbare Punktzahl:	54
Mindestprozentzahl für die Note 1,0:	95%
Mindestprozentzahl für die Note 4,0:	50%

Allgemeine Hinweise:

- 1) Für die Multiple-Choice und multiple-choice-ähnlichen Fragen gilt:
 - i) Bei Aufgaben mit Einzelbewertung von Teilaufgaben gilt: Nur korrekte Teilantworten werden mit der vorgesehenen Teilpunktzahl bewertet.
 - ii) Die in einer Teilaufgabe anfallenden Punkte werden aufsummiert.
 - iii) Sofern nicht explizit anders dargestellt ist nur eine der angegebenen Lösungsoptionen korrekt.
 - iv) Falls Teilaufgaben mehr als zwei Antwortoptionen beinhalten und nur eine Lösung existiert: Das Ankreuzen von mehreren Antwortoptionen wird auf Grund der nicht eindeutigen Willensäußerung als NICHTantwort interpretiert. Hieraus resultiert, dass in diesem Fall keine Punkte gegeben werden können.
- 2) Sollten im Einzelfall keine zulässigen Zahlenbereiche für Zeitkonstanten, Massen etc. angegeben sein, gehen Sie immer von positiven Zahlenwerten für die Zeit und für Massen aus.
- 3) Sollte im Einzelfall keine Angabe zu positiver oder negativer Rückführung angegeben sein, gehen Sie immer von der üblichen negativen Rückführung aus.

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

Seite 4

Aufgabe 1 (41 Punkte)

Markieren Sie in den folgenden Aussagen die richtige Lösung.

1a) (10 \times 1 Punkt, 10 Punkte) Gegeben sei das Ausgangsverhalten zweier Systeme.

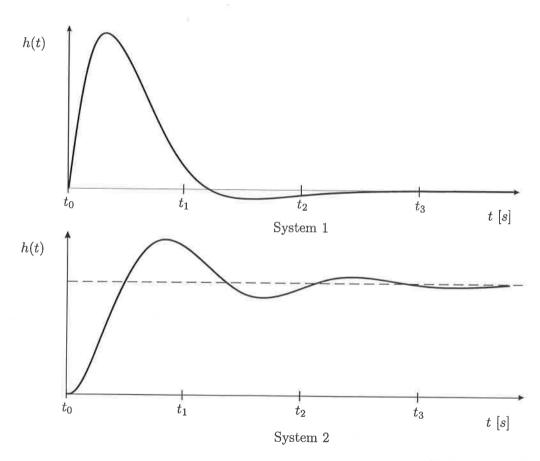


Abbildung 1.1: Systemausgänge

A1) (1 Punkt) System 1 weist ein

- O proportionales
- integrales

differentielles

Verhalten auf.

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

A2) (1 Punkt)
System 2 weist ein
o integrales
O differentielles
Verhalten auf.
A3) (1 Punkt) Welches System weist eine statische Verstärkung gleich null auf?
Wur System 1
O Nur System 2
O System 1 und System 2
A4) (1 Punkt) Als Eingang von System 1 liegt
ein Sprung
O ein Impuls
o eine Sinusfunktion
o ein Rampensignal
an.

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

A5) (1 Punk Als Ein	gang von System 2 liegt
💢 ei	n Sprung
) ei	n Impuls
) ei	ne Sinusfunktion
) ei	n Rampensignal
) ei	n beliebiges beschränktes Signal
an.	
	kt) verhaltensweisen sind oft durch das Vorliegen einer Totzeit gekennzeichnet. Im kon- Fall gilt dies für
O S	ystem 1.
O S	lystem 2.
O S	lystem 1 und System 2.
× k	reines der Systeme.
A7) (1 Pun Der Au	kt) Isgang von System 1 zeigt stationäres Verhalten
) z	zum Zeitpunkt t_1 .
z	zum Zeitpunkt t_2 .
₩ z	zum Zeitpunkt t_3 .
○ z	zu keinem der genannten Zeitpunkte.

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

A8)	(1 Pu	nkt)					
,	`	Der Ausgang von System 2 zeigt stationäres Verhalten					
	\circ	zum Zeitpunkt t_1 .					
	\bigcirc	zum Zeitpunkt t_2 .					
	\circ	zum Zeitpunkt t_3 .					
	Ø	zu keinem der genannten Zeitpunkte.					
A9)	(1 Pu Welc	nkt) hes der Systeme ist ein System nullter oder erster Ordnung?					
	\bigcirc	System 1					
	\circ	System 2					
	\circ	System 1 und System 2					
	R	Keines der Systeme					
A10)	(1 Pu Ab d	unkt) em Zeitpunkt t_3 liegt beim System 1 keine Eingangsgröße mehr an. Diese Aussage ist					
	\circ	richtig, weil das Ausgangsverhalten gegen null geht.					
	×	falsch, weil es sich um ein differenzierendes Systemverhalten handelt.					
	0	falsch, weil der Ausgang eines $\mathrm{PT}_1\text{-}\mathrm{Systems}$ immer ausgleichend gegen null strebt.					
1	0	richtig, weil es sich bei dem Verhalten – wie ersichtlich – nur um eine Störung handelt, die zum Zeitpunkt t_0 wirkt. Es hat nie eine Eingangsgröße angelegen.					

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

Seite 8

1b) $(3 \times 1 \text{ Punkt}, 3 \text{ Punkte})$

Zahlreiche regelungstechnische Methoden und Vorgehensweisen verwenden Modelle bzw. auf geeigneten Beschreibungsmitteln basierende Beschreibungen des E/A- oder Gesamtsystemverhaltens.

B1) (1 Punkt)

Der Korrektheit von Modellen (z. B. im Kontext der Nutzung zur rechnerbasierten Simulation) kommt eine zentrale Bedeutung zu. Modellvalidierung beinhaltet

O die Prüfung, ob sich ein Modell programmiertechnisch gut eignet, um in einer Simulation auf Basis geeigneter Eingangsgrößen und Modellparameter die gewünschten Ausgangsgrößen zu liefern.



die Prüfung, ob sich das Modellverhalten in gleicher Weise auch mindestens für den beanspruchten Gültigkeitsbereich bei einem realen System zeigt (z. B. durch Messungen).

die Zertifizierung der Modellbeschreibung und des Modellverhaltens durch eine geeignete Behörde oder Prüfinstitution.

B2) (1 Punkt)

Modellbildung kann auf unterschiedliche Weise erfolgen. Theoretische Modellbildung



basiert auf der Nutzung von Axiomen (first principles) und leitet mit spezifischen Methoden z. B. der Mathematik oder der Logik Beschreibungen ab, welche dann innerhalb eines definierten Gültigkeitsbereiches verwendet werden.

- O basiert auf der Nutzung von Theorien wie Modelle generiert werden, z. B. heuristisch oder statistisch.
- ist ein sehr neuer Begriff und bezeichnet die Nutzung von Modellen wie sie z. B. mit Hilfe theoretischer Methoden aus dem Bereich des maschinellen Lernens aufgestellt werden. Theoretische Modelle bilden daher eine neue Klasse von Modellen gegenüber konventionellen, auf Formeln wie z. B. von Newton, Euler oder Kirchhoff basierenden Modellen.

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

		Derice 9
B3)	Die .	ınkt) Approximation von PT_2 -ähnlichen Verhaltensweisen unter Nutzung von PT_1 - sowie
	Totz	eitelementen basierend auf Messungen lässt sich dem Bereich der
	0	datenbasierten Modellbildung z. B. mit Hilfe von Methoden des maschinellen Lernens
	\circ	theoretischen Modellbildung
	×	experimentellen Modellbildung
	zuoro	dnen.

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

Seite 10

1c) $(5 \times 1 \text{ Punkt}, 5 \text{ Punkte})$ Basierend auf der Zustandsraumbeschreibung

$$\dot{x} = Ax + Bu$$
$$y = Cx + Du$$

und den bekannten mathematischen Zusammenhängen

$$\det(\lambda_i I - A) = 0 \qquad \to \lambda_i \qquad \text{(Eigenwertgleichung)}$$
$$Av_i = \lambda_i v_i \qquad \to v_i \qquad \text{(Eigenvektorgleichung)}$$

sowie

$$V = \begin{bmatrix} v_1 & v_2 & \dots & v_n \end{bmatrix}$$
 (Modalmatrix)
 $AV = V \operatorname{diag} \left[\lambda_i \right] \triangleq \underbrace{V^{-1} A V}_{\tilde{A}} = \operatorname{diag} \left[\lambda_i \right]$

erläutern Sie mit Ihren Antworten der nachstehenden Teilaufgaben was dieses konkret bedeutet.

C1) (1 Punkt) Ein einzelner Eigenvektor v_i beschreibt

- O die Frequenz mit der ein System schwingt/oszilliert.
- die zeitlich gleichbleibenden Zusammenhänge zwischen den beschreibenden Zusandsvariablen x_i .
- O die Zusammenhänge in der Modalmatrix.
- O die Länge eines Eigenwertes.
- O die Auslenkung eines schwingenden Balkens.
- O die Auslenkungsform eines schwingenden Balkens.
- O die Schwingamplitude eines schwingenden Balkens.

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

C2)	(2) (1 Punkt) Ein komplexer Eigenwert λ_i beschreibt					
	\bigcirc	die Frequenz mit der ein System schwingt/oszilliert.				
	K	die Frequenz mit der ein System schwingen/oszillieren kann, wenn die zugehörige Dämpfung D geeignet klein ist.				
	0	die Amplitude mit der ein System schwingen/oszillieren kann, wenn die zugehörige Dämpfung D geeignet klein ist.				
	\bigcirc die Frequenz mit der ein System schwingen/oszillieren kann, wenn die zugehörige Dämpfung D geeignet groß ist.					
	0	die Amplitude mit der ein System schwingen/oszillieren kann, wenn die zugehörige Dämpfung D geeignet groß ist.				
	0	die Frequenz mit der ein System schwingen/oszillieren kann, wenn der Realteil klein genug ist.				
	0	die Frequenz mit der ein System schwingen/oszillieren kann, wenn der Realteil groß genug ist.				
	0	die Frequenz mit der ein System schwingen/oszillieren kann, wenn der Imaginärteil klein genug ist.				
	0	die Frequenz mit der ein System schwingen/oszillieren kann, wenn der Imaginärteil groß genug ist.				
C3)	(1 Pu Die M	$N_{ m Modal matrix} \ V \ { m ist}$				
1	\bigcirc	die Summe aller Eigenvektoren.				
		das Produkt aller Eigenvektoren.				
	\circ	die diagonalisierte Matrix der Eigenwerte (in Block-Jordan Form).				
	X	eine aus den Eigenvektoren gebildete Matrix.				
	\bigcirc	die Vektordarstellung der Eigensummen.				
	\bigcirc	die Inverse der aus den Eigenvektoren gebildeten Matrix.				

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

C4)	1) (1 Punkt) Die Matrix \tilde{A} wird			
	0	durch Ähnlichkeitstransformation mit Hilfe der diagonalisierten Eigenwertmatrix gebildet.		
	\bigcirc	durch Rechtsmultiplikation mit der Modalmatrix gebildet.		
	\bigcirc	durch Linksmultiplikation mit der inversen Modalmatrix gebildet.		
	\bigcirc	durch Rechtsmultiplikation mit der diagonalisierten Eigenwertmatrix gebildet.		
	\otimes	durch Ähnlichkeitstransformation mit Hilfe der Modalmatrix gebildet.		
C5)	(1 Pt	unkt) Systemmatrix A und die zugehörige diagonalisierte Systemmatrix $ ilde{A}$ beschreiben		
	R	das gleiche physikalische System in unterschiedlichen Koordinatensystemen.		
	0	das gleiche physikalische System im gleichen Koordinatensystemen.		
	0	zwei unterschiedliche physikalische Systeme in unterschiedlichen Koordinatensystemen.		
	0	zwei unterschiedliche physikalische Systeme im gleichen Koordinatensystem.		
		Ť		

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

Seite 13

1d) (6 × 1 Punkt, 6 Punkte)

D1) (1 Punkt)

Betrachtet werde das durch

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ -d & -e & -f \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} b_3 & 0 & 0 \\ 0 & b_2 & 0 \\ 0 & 0 & b_1 \end{bmatrix} u; \ y = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix}; \ d, e, f, b_1, b_2, b_3 > 0$$

beschriebene System. Es handelt sich um ein

- O PT₂-System.
- \bigcirc PT₃-System.
- O System erster Ordnung mit proportionalem Eingang.
- System mit mehreren Eingängen und mehreren Ausgängen (MIMO) in Zustandsraumdarstellung.

D2) (1 Punkt)

Als Rückführung des Systems aus D1) werde ein Regler $u = \begin{bmatrix} 0 & 0 - Kx_2 \end{bmatrix}^T$ verwendet. Durch eine Rückführung mit K > 0 für d = 4, e = 3, f = 3, $b_3 = 0$, $b_2 = 0$, and $b_1 = 1$ lässt sich das Systemverhalten

- beeinflussen.
- nicht beeinflussen.

20. April 2021

Seite 14

D3	(1	P	un	kt	j

Der Begriff "Übergangsfunktion" bezeichnet den

- O Eingang des Systems als Sprung.
- O Eingang des Systems als Funktion.
- O Ausgang des Systems als Sprung.
- Ausgang des System als Funktion.
- O Eingang des Systems, wenn auf der Ausgangsseite ein Sprung anliegt.
- Ausgang des Systems, wenn auf der Eingangsseite ein Sprung anliegt.

D4) (1 Punkt)

Es gilt $\int_{0}^{\infty} \delta(t) = 1$. Was bedeutet das?

- \bigcirc Die Amplitude des Impulses δ ist 1.
- \bigcirc Die Zeitdauer des Impulses δ ist 1.
- \bigcirc Die Ableitung des Impulses δ ist 1 (Sprungfunktion).

D5) (1 Punkt)

Die Ein-/Ausgangsbeschreibung

$$a_n y^{(n)}(t) + a_{n-1} y^{(n-1)}(t) + \dots + y(t) = K[u(t) + \frac{1}{T_I} \int u(t) dt]; \ a_i \neq 0, \ K, \ T_I > 0, \ i = 1 \dots n$$

beschreibt ein PIT_n -System in einer für die Klassifizierung geeigneten Standardform. Die Aussage "Es handelt sich um ein System n-ter Ordnung" ist

- O richtig, da der Ausgang y durch einen neuen Ausgang y_{neu} mit $y = \int y_{\text{neu}} dt$ ersetzt werden kann.
- falsch, da es sich um ein PDT_n-System handelt.
- falsch, da nicht angegeben ist, ob alle Koeffizienten existieren.

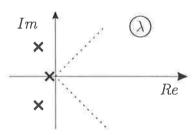
Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

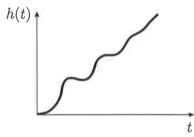
Seite 15

D6) (1 Punkt)

Ein System mit der Eigenwertverteilung



kann folgendes Verhalten aufweisen.



Diese Aussage ist

- O richtig, da anhand der Eigenwertverteilung auf ein integrales Systemverhalten geschlossen werden kann.
- O richtig, da das konjugiert komplexe Polpaar gedämpfte Schwingungen beschreibt.
- of falsch, da das Systemverhalten instabil ist.
- O falsch, da der rein reale Eigenwert für das instabile Verhalten verantwortlich ist.
- falsch, da die Eigenwertverteilung kein integrales Systemverhalten beschreibt.
- O richtig, da der rein reale Eigenwert für das integrale Verhalten verantwortlich ist.

Systemdynamik

20. April 2021

Seite 16

1e) (6 × 1 Punkt, 6 Punkte)

In der Abbildung 1.2 sind die Eigenwerte von vier verschiedenen linearen Systemen ohne Totzeit grafisch dargestellt. In Abbildung 1.3 werden vier gemessene Ausgangsfunktionen wiedergegeben.

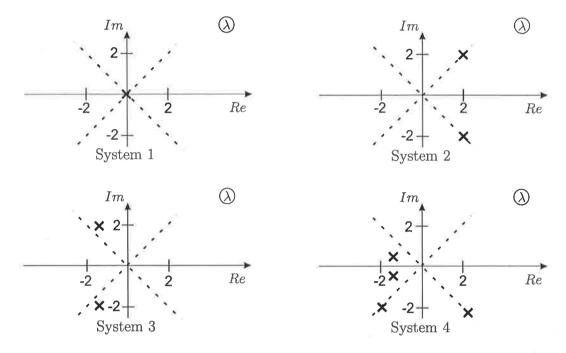


Abbildung 1.2: Eigenwertverteilungen von vier verschiedenen Systemen

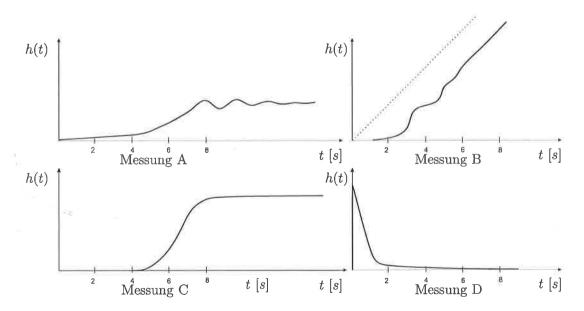


Abbildung 1.3: Ausgangsfunktionen

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

E1)	(1 Punkt) Die Messung B zeigt ein System mit		
	0	proportionalem	
	X	integralem	
	\circ	differentiellem	
	\circ	chaotischem	
	Verh	alten auf.	
E2)	(1 Pi Die l	inkt) Messung B weist	
	×	Totzeitverhalten	
	0	kein Totzeitverhalten	
	0	Bounded-Input, Bounded-Output (BIBO) stabiles Verhalten	
	\circ	exponentiell instabiles Verhalten	
	auf.		
E3)	(1 Pi Die I	unkt) Messung C weist auf ein Systemverhalten	
	0	ohne Dynamik (dynamische Eigenschaften)	
1	X	mit Dynamik (dynamische Eigenschaften)	
	0	ohne Totzeit	
	0	ohne Trägheit	
	hin.		

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

E4)	e) (1 Punkt) Bei der Messung D handelt es sich um die Übergangsfunktion eines				
	\bigcirc	PDT ₁ -Systems.			
	\bowtie	DT_1 -Systems.			
	\bigcirc	$\mathrm{PIDT}_{1} ext{-}\mathrm{Systems}.$			
E5)	E5) (1 Punkt) Die Messung C entspricht dem Verhalten eines				
	\circ	IT_1T_t -Systems mit $T_t < 0$.			
	\bigcirc	IT_2T_t -Systems mit $T_t > 0$.			
	\bigcirc	PIT_2T_t -Systems mit $T_t < 0$.			
	×	PT_2T_t -Systems mit $T_t > 0$.			
E6)	E6) (1 Punkt) Das aus Messung B hervorgehende Systemverhalten kann durch				
	\bigcirc	System 1			
	\bigcirc	System 3			
	Ø	Serienschaltung der Systeme 1 und 3 und zusätzliche Totzeit			
9	\circ	Serienschaltung der Systeme 1 und 3			
	\circ	Parallelschaltung der Systeme 1 und 3 und zusätzliche Totzeit			
	\bigcirc	Parallelschaltung der Systeme 1 und 3			
beschrieben werden.					

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

Seite 19

1f) $(4 \times 1 \text{ Punkt}, 4 \text{ Punkte})$

F1)	(1 Punkt)			
	Welche	Aussage	ist	falsch?

- Oie Lage der Eigenwerte in der komplexen Ebene erlaubt eine Aussage über die Stabilität des zugrunde liegenden Systems.
- Oie Lage der Eigenwerte in der komplexen Ebene erlaubt eine Aussage über die Dämpfung der Moden des Systems.
- O Ein System gilt als stabil, wenn es keine Eigenwerte gibt für die gilt: $\text{Re}\{\lambda_i\} > 0$.
- \bigcirc Ein System gilt als instabil, wenn es Eigenwerte gibt für die gilt: Re $\{\lambda_i\} > 0$.
- O Ein System gilt als grenzstabil, wenn für die Eigenwerte $\text{Re}\{\lambda_i\} \leq 0$ gilt und ein Eigenwert im Ursprung der s-Ebene liegt.
- E/A-stabile Systeme sind immer zustandsstabil.

F2) (1 Punkt)

Systembeschreibungen der Art

$$\begin{array}{rcl} y = & \frac{1}{T_{\rm I}} \int u \, \mathrm{d}t \\ T_{\rm I} \dot{y} + y = & \frac{1}{T_{\rm I}} \int u \, \mathrm{d}t \\ \frac{1}{\omega_0^2} \ddot{y} + \frac{2D}{\omega_0} \dot{y} + y = & \frac{1}{T_{\rm I}} \int u \, \mathrm{d}t \end{array}$$

bilden folgendes Verhalten ab:

- \bigotimes integrales E/A-Verhalten mit unterschiedlicher Ausgangsdynamik.
- $\bigcirc \quad \text{proportionales E/A-Verhalten mit unterschiedlicher Ausgangsdynamik}.$
- differenzierendes E/A-Verhalten mit unterschiedlicher Ausgangsdynamik.
- \bigcirc integrales E/A-Verhalten mit unterschiedlicher Eingangsdynamik.
- \bigcirc proportionales E/A-Verhalten mit unterschiedlicher Eingangsdynamik.
- $\bigcirc \quad \text{differenzierendes E/A-Verhalten mit unterschiedlicher Eingangsdynamik}.$

nalisieren wird.

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

	Seite 20					
Grun	F3) (1 Punkt) Grundsätzlich lassen sich bei der Reglerauslegung die Auslegungsziele hinsichtlich des Führungs- und Störverhaltens unterscheiden. Welche der nachfolgenden Aussagen ist falsch?					
\circ	Führungs- und Störverhalten können bei linearen Systemen unabhängig voneinander betrachtet werden, da die jeweiligen Ausgänge überlagert werden.					
×	Jeder stabile Regelkreis, der die Forderung nach Sollwertfolge erfüllt, ist auch zur vollständigen Kompensation von Störungen geeignet.					
\circ	Bei einer proportionalen Strecke ist ein integraler Regler sowohl zur Verbesserung des Führungsverhaltens als auch des Störverhaltens geeignet.					
\circ	Jeder asymptotisch stabile Regelkreis erfüllt die Forderung nach Störkompensation für impulsförmige Störsignale.					
F4) (1 Punkt) Die Vorgehensweise des Ziegler-Nichols Kriteriums bei schwingungsfähigen proportionalen Strecken ist eine experimentelle Einstellstrategie.						
0	eine auf analytischen Betrachtungen basierte Einstellstrategie zur Bestimmung der besten PID-Reglerparameter.					
0	eine Strategie, die mit Sicherheit immer die besten Reglerparameter gemäß dem ITAE-Kriterium liefert.					
\circ	perfekt.					
\circ	komplex.					
0	eine Strategie, die eine komplexe Interaktion des automatisierten Reglers mit der Regelstrecke erfordert und daher im Zuge von Industrie 4.0 zukunftsfähig ist.					

O eine Strategie aus dem Jahr 1942, die auf Grund der zugrunde liegenden Automatisierungsfähigkeit in der Zukunft Arbeitsplätze von Regelungstechnikern wegratio-

20. April 2021

Seite 21

In Abbildung 1.4 ist das Blockschaltbild eines Systems, bestehend aus vier Übertragungselementen, mit den Eingängen w und u und dem Ausgang y gegeben.

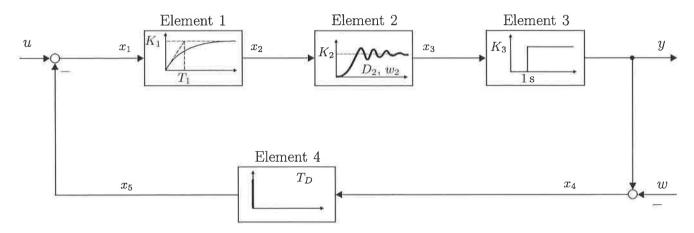


Abbildung 1.4: Blockschaltbild des Systems

1g) (4 Punkte)
Klassifizieren Sie die Übertragungsverhaltensweisen (Typ des Einzelübertragungsverhaltens) der Elemente 1 bis 4 und geben Sie jeweils die entsprechende Differenzialgleichung unter Berücksichtigung der vorgegebenen Bezeichnungen in einer zur Klassifizierung geeigneten Form an.

Element 1:
$$T_1 \times_2 + \times_2 = \mathcal{U}_1 \times_1 (PT1)$$

Element 2: $\frac{1}{w_z^2} \times_3 + \frac{2D_z}{w_z} \times_3 + \times_3 = \mathcal{U}_2 \times_2$
 $(PT2)$
Element 3: $y = \mathcal{U}_3 \times_3 (t-1s) (PTE)$
Element 4: $\chi_5 = T_0 \times_4 (D)$

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

Seite 22

1h) (2 Punkte)

Bestimmen Sie für die Parameter $T_1=D_2=w_2=T_{\rm D}=K_1=K_2=K_3=1$ die Differenzialgleichung des Gesamtsystems aus Abbildung 1.4 mit w als Eingang und y als Ausgang.

Hinweis: $PT_1T_t: T_1\dot{y} + y = K_S \cdot u(t - T_t)$

$$\lambda_2 + \lambda_2 = \lambda_1 \tag{1}$$

$$\ddot{x}_{3}$$
 + 2 \dot{x}_{3} + x_{3} = x_{2} (2)

$$y = x_3 (t - 1s) \tag{3}$$

$$\chi_{\Gamma} = \dot{\chi}_{4}$$
 (4)

$$\chi_{s} = U - \chi_{s} \tag{5}$$

$$\chi_{\Lambda} = U - \chi_{S} \qquad (9)$$

$$\chi_{Y} = Y - W \qquad (6)$$

20. April 2021

$$\ddot{X}_{3} + 3\ddot{X}_{3} + 3\ddot{X}_{3} + 4\ddot{X}_{5} + 4\ddot{X}_{5} = \chi_{1}$$
 (1*)

$$\ddot{y}(t) + 3\ddot{y}(t) + 3\dot{y}(t) + y(t) = \dot{w}(t-1) - \dot{y}(t-1)$$

=)
$$\ddot{y}(t) + 3 \ddot{y}(t) + 3 \dot{y}(t) + 3 \dot{y}(t) + \dot{y}(t) + \dot{y}(t-1) = \dot{w}(t-1)$$

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

Seite 24

1i) (1 Punkt)

Klassifizieren Sie das Übertragungsverhalten des Gesamtsystems aus Abbildung 1.4 unter Vernachlässigung der Totzeit des Elements 3.

DT3



Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

Seite 25

Aufgabe 2 (13 Punkte)

a) (7 Punkte)
In Abb. 2.1 ist das Blockschaltbild einer nichtlinearen Regelstrecke dargestellt.

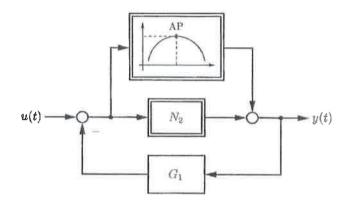


Abbildung 2.1: Nichtlineare Regelstrecke

Die Systemantwort des linearen Teilsystems G_1 auf das Eingangssignal $u_1(t) = t \cdot 1(t)$ lautet $y_1(t) = 2 \cdot 1(t)$. Das nichtlineare Teilsystem N_2 wird durch

$$\ddot{Y}(t)\dot{Y}^{2}(t) + \dot{Y}(t)\sqrt{Y(t)} - Y(t)U(t) + Y(t) - 6 = 0$$
(2.1)

beschrieben.

2a) i) (1 Punkt)

Bestimmen Sie die E/A-Beschreibung (Gleichung) des linearen Teilsystems G_1 .

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

Seite 26

2a) ii) (3 Punkte)

Linearisieren Sie die Gleichung 2.1 um den allgemeinen Arbeitspunkt $(\ddot{Y}_0, \dot{Y}_0, Y_0, U_0)$.

$$\dot{y}_{0}$$
. $\Delta \dot{y} + (2 \dot{y}_{0} \dot{y}_{0} + \sqrt{y_{0}}) \cdot \Delta \dot{y}$
+ $(\dot{y}_{0} - U_{0} + 1) \cdot \Delta \dot{y} - \dot{y}_{0} \Delta U = 0$

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

Seite 27

iii) (3 Punkte)

Bestimmen Sie die E/A-Beschreibung (Gleichung) des linearisierten Teilsystems N_2 für den Arbeitspunkt $\ddot{Y}_0 = 0, \dot{Y}_0 = 1, Y_0 = 4, U_0 = 0, 25$. Um welchen Systemtyp handelt es sich?

19 + 219 + 29 = 410 PTZ

Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik

Systemdynamik

20. April 2021

Seite 28

2b) (6 Punkte)

Gegeben ist das Blockschaltbild in Abb. 2.2.

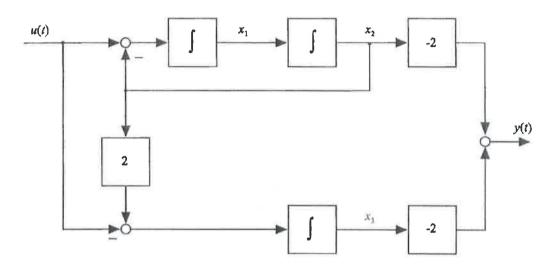


Abbildung 2.2: Blockschaltbild

2b) i) (1 Punkt)

Entscheiden Sie nach Eingangs-, Ausgangs- und Zwischengrößen bzw. ordnen Sie die vorhandenen Variablenbezeichnungen $u(t), y(t), x_1(t), x_2(t), x_3(t)$ entsprechend zu.

U: Eingangsgröße y: Auspangsgröße tn, tz, xz: Zwischen größe

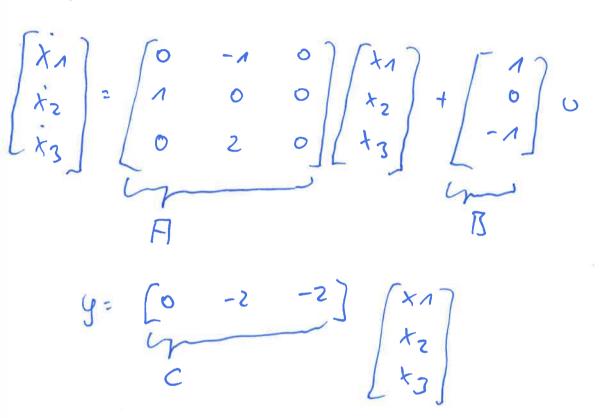
Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

Seite 29

2b) ii) (4 Punkte)

Entwickeln Sie aus dem Blockschaltbild die zugeordnete Zustandsraumbeschreibung. Wie lauten die Matrizen A, B, C, wenn der Zustandsvektor $x(t) = \begin{bmatrix} x_1(t) & x_2(t) & x_3(t) \end{bmatrix}^T$ gewählt wird.



Fakultät für Ingenieurwissenschaften, Abt. Maschinenbau und Verfahrenstechnik Lehrstuhl Steuerung, Regelung und Systemdynamik Systemdynamik

20. April 2021

Seite 30

2b) iii) (1 Punkt)

Handelt es sich bei dem angegebenen System um ein SISO, ein MIMO, ein SIMO oder ein MISO System? Begründen Sie Ihre Antwort.

Bhat eine Spalte

chat eine Zeile

s/s0