## Projekt 2

# FACHBERICHT

Team 1

10.06.2015

Auftraggeber: Peter Niklaus

Betreuer: Pascal Buchschacher, Anita Gertiser

EXPERTEN: PETER NIKLAUS, RICHARD GUT

TEAM: ALEXANDER STOCKER

CLAUDIUS JÖRG DENIS STAMPFLI MARTIN MOSER RETO FREIVOGEL YOHANNES MEASHO

STUDIENGANG: ELEKTRO- UND INFORMATIONSTECHNIK

# Inhaltsverzeichnis

1	Ein	leitung					
<b>2</b>	Theoretische Grundlagen						
	2.1	Streckenanalyse	5				
	2.2	Phasengangmethode	5				
		2.2.1 Grundwissen	6				
		2.2.2 Ablauf der Phasengangmethode	7				
	2.3	Dimensionierung mit Faustformeln	8				
	2.4	$\tilde{A}$ æbertragungsfunktion der Regler	8				
	2.5	Schrittantwort der Regelung	8				
3	Java	Java Software 9					
	3.1	Klassendiagramm	9				
	3.2	Beschreibung der Software	9				
	3.3	Benutzerschnittstelle	9				
	3.4	Klassen					
		3.4.1 GUI Klassen	9				
		3.4.2 Model Klassen	9				
		3.4.3 View Klassen	9				
		3.4.4 Controller Klassen	9				
4	Tes	Test Matlabs					
	4.1	Schrittantwort	10				
		4.1.1 Übertragungsfunktion	10				
		4.1.2 Wendetangent	10				
	4.2	Dimensionierung mit Faustformeln					
	4.3	Dimensionierung mit Phasengangmethode					
		4.3.1 Amplitudengang der Strecke	10				
		4.3.2 Phasengang der Strecke	10				
5	Sch	$\operatorname{lusswort}$	11				
	5.1	Schrittantwort	11				
		5.1.1 Übertragungsfunktion	11				
		5.1.2 Wendetangent	11				

6	$\operatorname{Lite}$	eraturv	vezeichnis	12
		5.3.2	Phasengang der Strecke	11
		5.3.1	Amplitudengang der Strecke	11
	5.3 Dimensionierung mit Phasengangmethode			
	5.2	Dimer	sionierung mit Faustformeln	11

4 1 EINLEITUNG

# 1 Einleitung

### 2 Theoretische Grundlagen

Anhand der gegebenen Schrittantwort einer Strecke, soll der dazu passende Regler dimensioniert werden k $\tilde{A}$ ¶nnen. F $\tilde{A}$ <sup>1</sup>/<sub>4</sub>r die Berechnungen werden die aus der Schrittantwort der Strecke ausgelesenen Kenngr $\tilde{A}$ ¶ssen Verzugszeit ( $T_u$ ), Anstiegszeit ( $T_g$ ) und Streckenbeiwert ( $K_s$ ) verwendet. Zur Dimensionierung eines passenden Reglers existieren verschiedenste Methoden. Im Folgenden werden nun zwei M $\tilde{A}$ ¶glichkeiten genauer erl $\tilde{A}$  zutert, wobei das Hauptaugenmerk auf der ersten Methode, der Phasengangmethode, liegt und die zweite, die Dimensionierung mittels diverser Faustformeln, lediglich zum Vergleich durchgef $\tilde{A}$ <sup>1</sup>/<sub>4</sub>hrt wird.

- [Bild einer Schrittantwort]

[Nach Bild Schrittantwort]: Die Kurve stellt die Schrittantwort der Regelstrecke dar. Daran gelegt ist die Wendetangente, welche ben $\tilde{A}$ ¶tigt wird um die Verzugs- und die Anstiegszeit messen zu k $\tilde{A}$ ¶nnen.

Ziel:

Ziel ist es, Pi- sowie PID-Regler zu dimensionieren, das heisst deren Kennwerte zu berechnen. Der PI-Regler hat die Kennwerte Nachstellzeit  $(T_n)$  und Reglerverst $\tilde{A}$  ¤rkung  $(K_R)$ , beim PID-Regler kommt noch die Vorhaltezeit  $(T_n)$  hinzu.

### 2.1 Streckenanalyse

- Streckenidentifikation mit Sani-Methode
- Acebertragungsfunktion der Strecke

Die Streckenidentifikation wird mittels der Sani-Methode durchgef $\tilde{A}^{1/4}$ hrt. Aus dem Verh $\tilde{A}$   $\alpha$ ltnis von  $T_u$  und  $T_g$  werden die Ordnung der Strecke und die dazugeh $\tilde{A}$  frigen Zeitkonstanten berechnet, welche ben $\tilde{A}$  ftigt werden um die  $\tilde{A}$  webertragungsfunktion der Regelstrecke darzustellen.

Die Acebertragungsfunktion der Strecke ist wiefolgt definiert:

$$Gs(s) = \frac{K_s}{(1 + sT_1)(1 + sT_2)...(1 + sT_n)}$$
(1)

#### 2.2 Phasengangmethode

- Einleitung f Ã $^1\!\!$  Ar Phasengang<br/>methode / entwickelt von, grafische Methode / rechnerisch umgesetzt

Bei der Phasengangmethode handelt es sich eigentlich um eine grafische Dimensionierungsmethode, welche frå ¼her noch von Hand mit logarithmischem Papier durchgefå ¼hrt wurde. Anstelle der grafischen Dimensionierung wird die Methode in diesem Fall komplett rechnerisch gelå ¶st. Um die Methode zu verstehen wird ein theoretisches Grundwissen benå ¶tigt, welches im Folgenden erklå ¤rt wird.

### 2.2.1 Grundwissen

- Amplituden / Phasengang aus Übertragungsfunktion berechnen
- Amplitudengänge Regler / Knickkreisfrequenzen / Phasenrand Überschwingen /

Durch Ersetzen von s durch  $j\omega$  in der Übertragungsfunktion der Strecke erhà ¤lt man den Frequenzgang. Um die Phasengangmethode anwenden zu können wird der Amplituden- und Phasengang der Regelstrecke benötigt.

$$A(\omega) = abs(G(j\omega)) \tag{2}$$

$$\varphi(\omega) = \arg(G(\omega)) \tag{3}$$

$$\varphi(\omega) = -\arctan(\omega T_1) - \arctan(\omega T_2) \dots - \arctan(\omega T_n) \tag{4}$$

Die Zeitkonstanten des zu dimensionierenden Reglers stehen in direktem Zusammenhang mit dessen Amplitudengang. In den untenstehenden Grafiken sind die Amplitudengänge eines PIund eines PID-Reglers dargestellt, wobei die x-Achsen logarithmisch skaliert sind Wie die Kreisfrequenzen an den Knickstellen mit den Reglerparametern zusammenhängen sollen, ist in den untenstehenden Formeln ersichtlich.

- [Tabelle mit Amplitudeng ängen PI- und PID-Regler / Formel<br/>nfür wpi, wnk, wvk, Tnk, Tvk (Pflichtenheft S. 7)]

Diese Knickkreisfrequenzen werden mithilfe des Phasengangs der Strecke berechnet. Je nach dem welcher Reglertyp dimensioniert werden soll, müssen andere Punkte im Phasengang gesucht werden.

- [Tabelle mit -90-Punkt und -135-Punkt und Knickkreisfrequenzen]

Der PI-Regler kann anhand dieser Dimensionierungskriterien bereits dimensioniert werden. Beim PID-Regler muss allerdings noch ein Parameter mehr bestimmt werden. Es handelt sich um den Faktor  $\beta$  welcher ben $\tilde{A}$ ¶tigt wird um die Knickkreisfrequenzen des PID-Reglers berechnen zu k $\tilde{A}$ ¶nnen. Dieser Faktor  $\beta$  h $\tilde{A}$ ¤ngt mit der Tangentensteigung des Phasengangs der offenen Regelung im Punkt  $-135^{\circ}$  zusammen.

Ein Dimensionierungskriterium der Phasengangmethode lautet, dass die Steigung des Phasengangs der gesamten, offenen Regelung bei der Knickkreisfrequenz  $\frac{-0.5}{\omega_{PID}}$  betragen soll. Dies hat damit zu tun, dass eine Steigung von -20dB/Dekade angestrebt wird. Auf die genaue Herleitung wird an dieser Stelle allerdings verzichtet.

Es gilt also die folgende Beziehung:

$$\frac{2\beta}{1+\beta^2} + \omega_{PID} \frac{d\varphi_{Strecke(\omega_{PID})}}{d\omega} = -0.5 \tag{5}$$

Da der Phasengang der Strecke und somit dessen Ableitung gegeben ist, kann durch Aufl $\tilde{A}$ ¶sen nach  $\beta$  nun auch dieser Parameter ermittelt werden. Ergibt sich ein Wert gr $\tilde{A}$ ¶sser als eins oder imagin $\tilde{A}$ ¤r, so wird  $\beta$  als eins angenommen.

Die VerstĤrkung des Reglers wird mit Hilfe des Phasenrands bestimmt. Der Phasenrand ist die Differenz der Streckenphase zu  $-180^{\circ}$ . Bei unterschiedlichem Phasenrand ergeben sich unterschiedliche VerstĤrkungsfaktoren, was auch auf das Äœberschwingen des Reglers Einfluss hat. Die untenstehende Tabelle zeigt den Zusammenhang zwischen dem gewĤhlten Phasenrands und dem daraus resultierenden Äœberschwingen der Regelung.

- [Tabelle Phasenrand (Pflichtenheft S. 8)]

Zur Berechnung der VerstĤrkung werden nun die AmplitudengĤnge der Strecke, sowie des Reglers benĶtigt. Die Werte dieser beiden AmplitudengĤnge an der Stelle wo der Phasenrand abgetragen wurde, werden miteinander multipliziert. GemĤss Phasengangmethode soll die VerstĤrkung an dieser Stelle eins sein. Dies fļhrt zur Formel:

$$K_R = \frac{1}{|Go(\omega_D)|} \tag{6}$$

#### 2.2.2 Ablauf der Phasengangmethode

- Ablauf Phasengangmethode
- Umrechnung Bode-/Reglerkonform

Die Phasengangmethode der Strecke  $\varphi_S$  wird nach dem folgenden Ablauf durchgef $\tilde{A}^{1/4}$ hrt (Die Punkte 2. und 3. werden nur f $\tilde{A}^{1/4}$ r PID-Regler ben $\tilde{A}$ ¶tigt.):

- 1. Im Phasengang der Strecke  $\varphi_S$  werden die Kreisfrequenzen in bestimmten Punkten gesucht. [Tabelle mit PI: -90-Punkt , PID: -135-Punkt , Umrechnung Knickkreisfrequenzen->Zeiten (Pflichtenheft S. 9)]
- 2. Der Faktor  $\beta$  wird bestimmt.
- 3. Mithilfe von  $\beta$  werden die Zeiten  $T_{nk}$  und  $T_{vk}$  ermittelt.
- 4. Der Phasengang der offenen Regelung  $\varphi_g o$  wird berechnet (Phasengang Strecke + Phasengang Regler)
- 5. Die Kreisfrequenz  $\omega_D$  beim gew $\tilde{A}$   $\mathbb{R}$  hlten Phasenrand wird berechnet.
- 6. Die Amplitudeng $\tilde{A}$  ange der Strecke sowie des Reglers bei  $\omega_D$  werden miteinander multipliziert. Damit wird die Reglerverst $\tilde{A}$  arkung  $K_R$  festgelegt.

Besondere Vorsicht ist bei den erhaltenen Kenngrå¶ssen des dimensionierten Reglers geboten. Die Parameter des PI-Reglers kå¶nnen direkt weiterverwendet werden. Die Reglerparameter des PID-Reglers, welche wir bei der Dimensionierung mittels Phasengangmethode erhalten, sind nicht dieselben, wie diejenigen welche durch die Faustformeln ermittelt werden. Dies hat die Ursache darin, dass je nach dem mit welchem Ziel gerechnet wird, die Rechnung mit unterschiedlichen Parametern von Vorteil ist. Es wird zwischen Regler- und Bodekonform unterschieden.

Standardm $\tilde{A}$ ¤ssig wird in der Fachliteratur meist reglerkonform gerechnet. Die Parameter des PID-Reglers, welche aus der Phasengangmethode hervorgehen, sind jedoch bodekonform. Bodekonform bedeutet, dass die Parameter kaskadiert sind und die logarithmische Rechnung somit vereinfacht wird. F $\tilde{A}$ <sup>1</sup>/4r die Umrechnung wurden die folgenden Formeln f $\tilde{A}$ <sup>1</sup>/4r PID-Regler hergeleitet:

$$K_R = K_{rk} \left( 1 + \frac{T_{vk}}{T_{nk}} - \frac{T_p}{T_{nk}} \right) \tag{7}$$

$$T_n = T_{nk} + T_{vk} - T_p \tag{8}$$

$$T_v = \frac{T_{nk}T_{vk}}{T_{nk} + T_{vk} - T_p} - T_p \tag{9}$$

 $T_p$  steht f $\tilde{\mathbf{A}}$ '/4r die parasit $\tilde{\mathbf{A}}$ ¤re Zeitkonstante. Diese wird ben $\tilde{\mathbf{A}}$ ¶tigt, da ein idealer PID-Regler in der Praxis nicht umsetzbar ist. Der Index k in der bodekonformen Darstellung steht f $\tilde{\mathbf{A}}$ '/4r Kaskadierung.

### 2.3 Dimensionierung mit Faustformeln

- Diverse Fausformeln zum Vergleich
- Formeln auflisten

### 2.4 Acebertragungsfunktion der Regler

- Berechnung Acebertragungsfunktion der geschlossenen Regelung

### 2.5 Schrittantwort der Regelung

- Übertragungsfunktion Regelung (Berechnung aus üfunk regler und üfunk regelung)
- Berechnung durch Residuen

# 3 Java Software

- 3.1 Klassendiagramm
- 3.2 Beschreibung der Software
- 3.3 Benutzerschnittstelle
- 3.4 Klassen
- 3.4.1 GUI Klassen
- 3.4.2 Model Klassen
- 3.4.3 View Klassen
- 3.4.4 Controller Klassen

10 4 TEST MATLABS

# 4 Test Matlabs

- 4.1 Schrittantwort
- 4.1.1 Übertragungsfunktion
- 4.1.2 Wendetangent
- 4.2 Dimensionierung mit Faustformeln
- 4.3 Dimensionierung mit Phasengangmethode
- 4.3.1 Amplitudengang der Strecke
- 4.3.2 Phasengang der Strecke

## 5 Schlusswort

- 5.1 Schrittantwort
- 5.1.1 Übertragungsfunktion
- 5.1.2 Wendetangent
- 5.2 Dimensionierung mit Faustformeln
- 5.3 Dimensionierung mit Phasengangmethode
- 5.3.1 Amplitudengang der Strecke
- 5.3.2 Phasengang der Strecke

# 6 Literaturvezeichnis