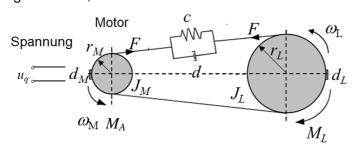
## Bildschirmtest (90 min)

Das Bild zeigt den schematischen Aufbau eines Riemengetriebes. Dieser besteht aus einer Antriebsseite (von einem permanenterregten Synchronmotor (PSM) angetriebene Riemenscheibe) und einer Lastseite (Riemenscheibe und damit verbundene Last). Dabei wird angenommen, dass der Riemen elastisch ist.



 $u_a = Spannung$ 

 $i_q = Strom$ 

 $\omega_{\rm M} = {
m Motorwinkelgeschwindigkeit}$ 

 $\omega_L$  = Lastwinkelgeschwindigkeit

F =Elastische Kraft

 $M_L = Lastmoment$ 

 $M_A = \Phi_M i_q$  Antriebsmoment

$J_M = 0.125 \text{e-}5$	(kgm²) Trägheitsmoment Antriebsseite	$J_L = 2e-5$	(kgm²) Trägheitsmoment Lastseite
$d_M = 1.0e-5$	(Ns/m) visk. Dämpfung Antriebsseite	c = 50.0	(N/m) Steifigkeit Riemen
$r_M = 25.0$	(mm) Radius Riemenscheibe Antrieb	d = 0.05	(Ns/m) visk. Dämpfung Riemen
$R_M = 1.5$	$(\Omega)$ Widerstand PSM	$d_L = 5e-6$	(Ns/m) visk. Dämpfung Lastseite
$L_M = 1.0e-3$	(H) Induktivität PSM	$r_L = 50.0$	(mm) Radius Riemenscheibe Last
$\Phi_M = 0.1125$	(Wb) Permanentmagnetischer Fluss	$M_L=0.25$	(Nm) Konstantes Lastmoment
$\Phi_i = 2.6e-2$	(Wb) Permanentmagnetischer Fluss	$U_{q0}=24$	(Volt) Spannung
Systemgleichungen:			Musterlösung
$(1):  J_{\scriptscriptstyle M} \cdot \dot{\omega}_{\scriptscriptstyle M} -$	$+d_{\scriptscriptstyle M}\cdot\omega_{\scriptscriptstyle M}+r_{\scriptscriptstyle M}\cdot F=M_{\scriptscriptstyle A}$		Musterios
$(2):  J_L \cdot \dot{\omega}_L +$	$-d_L \cdot \omega_L - r_L \cdot F = -M_L$		Min

## Systemgleichungen:

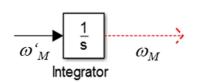
$$(1): \quad J_{\scriptscriptstyle M} \cdot \dot{\omega}_{\scriptscriptstyle M} + d_{\scriptscriptstyle M} \cdot \omega_{\scriptscriptstyle M} + r_{\scriptscriptstyle M} \cdot F = M_{\scriptscriptstyle A}$$

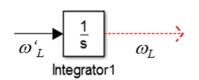
(2): 
$$J_L \cdot \dot{\omega}_L + d_L \cdot \omega_L - r_L \cdot F = -M_L$$

$$(3): \quad \dot{F} - c \cdot r_M \omega_M + c \cdot r_L \omega_L + d \cdot \left(\frac{r_M^2}{J_M} + \frac{r_L^2}{J_L}\right) \cdot F = \frac{d \cdot r_M}{J_M} M_A - \frac{d \cdot r_L}{J_L} M_L$$

$$(4): \quad L_M \cdot \dot{i}_q + R_M \cdot i_q + \Phi_i \cdot \omega_M = u_q$$

1. Eingabedaten in m-file mit Ihrem Nachname. Erstellen Sie nach den Systemgleichungen ein Modell mit Simulink im Zeitbereich, (beginnend vom unten angegebenen Bild):





Die Anfangsbedingungen der Zustandsgrößen sollen gleich Null angenommen werden.

Das Lastmoment  $M_L$  und die Motorspannung  $u_q$  sind jeweils als sprungförmiges Eingangssignale mit

Step time = 0.1, Final value =  $M_L$  bzw.  $U_{q0}$  angenommen.

#### Ausgänge in Scope:

- 1) die Differenz der Winkelgeschwindigkeit  $\omega_{M}$  -  $\omega_{L}$  in Drehzahl  $\Delta n$  (1/min)
- Elastische Kraft F.
- 3) Antriebsmoment  $M_A = \Phi_M i_a$

Simulation time 1 sec mit 0.001 Fixed-step.

- 2. Leiten Sie anhand der Systemgleichungen einen formelmäßigen Ausdruck in A, B, C, D Matrizen her. Systemeingänge:  $M_L$ ,  $u_q$ ,; Ausgänge:
  - 1) Differenz der Winkelgeschwindigkeit  $\omega_{M}$   $\omega_{L}$  in Drehzahl  $\Delta n$  (1/min)
  - 2) Elastische Kraft F.
  - 3) Antriebsmoment  $M_A = \Phi_M i_q$ .

Zustandsgrößen:  $\begin{bmatrix} \omega_{\scriptscriptstyle M} & \omega_{\scriptscriptstyle L} & F & i_{\scriptscriptstyle q} \end{bmatrix}^{\scriptscriptstyle T} = \begin{bmatrix} x_1 & x_2 & x_3 & x_4 \end{bmatrix}^{\scriptscriptstyle T}$ 

$$B = \begin{bmatrix} \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot \end{bmatrix}$$

D= Nullmatrix?

$$A = \begin{pmatrix} -\frac{dM}{JM} & 0 & -\frac{rM}{JM} & \frac{PHIM}{JM} \\ 0 & -\frac{dL}{JL} & \frac{rL}{JL} & 0 \\ c & rM & -c & rL & -d & \left(\frac{rL^2}{JL} + \frac{rM^2}{JM}\right) & \frac{PHIM}{JM} & \frac{drM}{JM} \\ -\frac{PHIi}{LM} & 0 & 0 & -\frac{RM}{LM} \end{pmatrix}$$

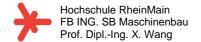
$$B = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ -\frac{1}{JL} & 0 \\ -\frac{d\,rL}{JL} & 0 \\ 0 & \frac{1}{LM} \end{pmatrix}$$

$$C = \begin{pmatrix} 1 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & PHIM \end{pmatrix}$$

$$D = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}$$

3. Verwenden Sie dazu ein m-file, in das Sie die gegebenen Variablen eingegeben und ihre Matrizen *A*, *B*, *C*, *D* mit den Variablen erstellt haben. Berechnen Sie die Eigenwerte des Systems.

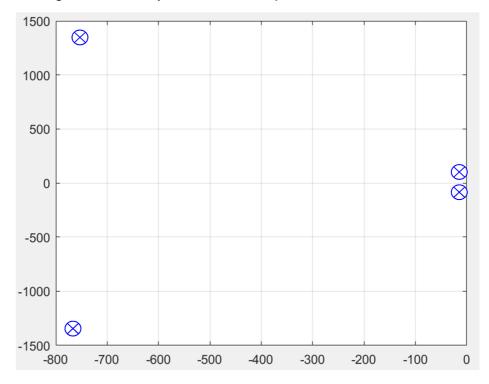
-11.12	±	77.65 <i>j</i>
-758.63	<u>±</u>	134.73 <i>j</i>



#### Mechatronische Systeme KIS WS 2019/20 Klausur am 06. Feb. 2020

Name:\_\_\_\_\_ Matrikel-Nr:\_\_\_\_\_

Tragen Sie die Eigenwerte des Systems in die komplexe Ebene ein.



Ist das System stabil? Begründung!

Das System ist stabil, weil sich alle Eigenwerte in der linken Ebene befinden.

Berechnen Sie die ungedämpfte, gedämpfte Eigenfrequenzen und Dämpfungsgrad:

Ungedämpfte $f_0$ (Hz)	gedämpfte $f_{\rm d}$ (Hz)	Dämpfungsgrad $\xi$
12.4852	12.3591	0.1418
246.0912	214.4365	0.4906

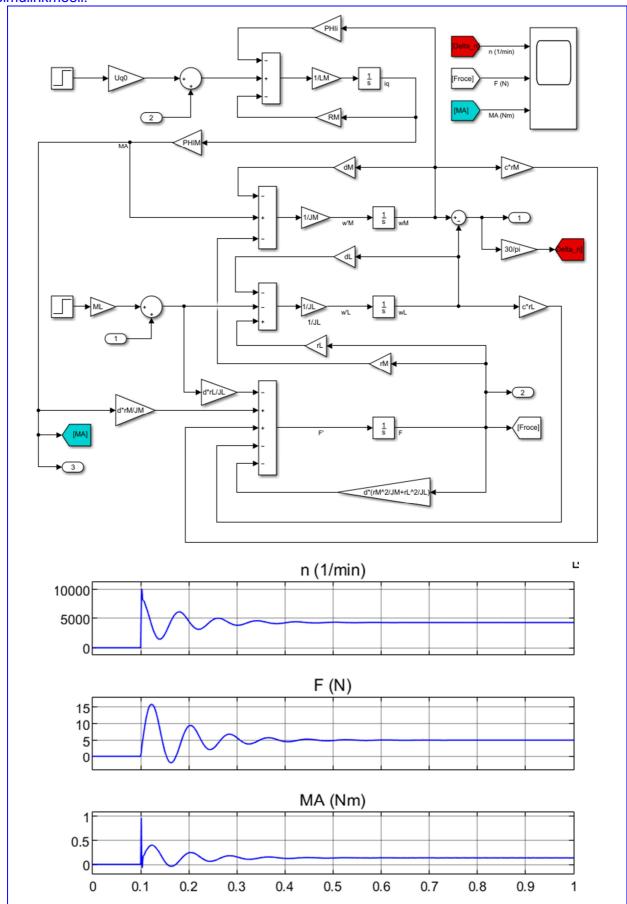
- 4. Polten Sie die Übertragungsfunktion  $\left|\frac{M_A}{U_q}\right|$  und Phasenwinkel bis  $\omega=2\pi\times400~{\rm rad/s}$  in einer Figure (Bodediagramm) mit dem Titel "Übertragungsfunktion  $|M_A/U_q|$ ".
- 5. Speichern Sie m-File und mdl-File mit Ihrem Nachnamen plus Aufgabennummer ab! (Beispiel: wang\_mfile.m und wang\_modell.mdl )
  Anmerkung: Senden Sie die Dateien per Email an: xiaofeng.wang@hs-rm.de
  Viel Erfolg!

### Mechatronische Systeme KIS WS 2019/20 Klausur am 06. Feb. 2020

Name:	
Matrikel-Nr:	

# Musterlösungen:

# 1. Simulinkmoell:



#### Mechatronische Systeme KIS WS 2019/20 Klausur am 06. Feb. 2020

Name:	
Matrikel-Nr:	

#### m-file:

```
clc; clear;
JM = 0.125e-5; %Trägheitsmoment Motor
dM = 1e-5; %viskose Dämpfung Moto
dM = 1e-5; %viskose Dämpfung Motor
rM = 25/1000; %Radius Riemenscheibe Motor
RM = 1.5; %Widerstand DGM
LM = 1.0e-3;
                   %Induktivität PSM
PHIi = 2.6e-2; %Fluss Permanentmagnet PSM
PHIM = 0.1125; %Fluss Permanentmagnet PSM
JL = 2e-5;
                   %Trägheitsmoment Last
c = 50;
                   %lineare Steifigkeit Riemen
                   %visk. Dämpfung Riemen
d = 0.05;
dL = 0.5e-5;
                   %visk. Dämpfung Last
rL = 50/1000;
ML = 0.25;
                   %Radius Riemenscheibe Last
                   %Konstantes Lastmoment
Uq0 = 24;
                   %Spannung
% A2
[Am Bm Cm Dm]=linmod('BTa_WS1920_am06Feb2020_MLsg');
%eigs(Am)/2/pi
 Eigenwerte = eigs(Am);
 Eigenfrqcplx=eigs(Am)/(2*pi); % in Hz
ungedampfq=abs(Eigenfrqcplx)
 gedampfq=imag(Eigenfrqcplx);
 dampgrad=abs(real(Eigenfrqcplx)./ungedampfq);
% Das System ist stabil, weil sich alle Eigenwerte in
der linken s-Halbebene befinden.
              0 -rM/JM PHIM/JM;
-dL/JL rL/JL 0;
-c*rL -d*(rM^2/.TM) -
% A5
AE = [-dM/JM 0]
                         -d*(rM^2/JM+rL^2/JL) d*PHIM*rM/JM;
     -PHIi/LM 0
                          0
                                                    -RM/LM];
BE=[0
                0;
     -1/JL
                0;
     -d*rL/JL 0;
0
CE=[1 -1 0 0;
                1/LM];
     0 0 1 0;
0 0 0 0 PHIM]; DE=[0 0; 0 0; 0 0]; plot(eigs(AE),'*'); grid; % A5: Plot der Übertragungsfunktion
[Zaehler, Nenner] = ss2tf(AE, BE, CE, DE, 2);
fhz=0:0.1:400*2*pi; % input frequenz
figure(2)
bode(Zaehler(3,:),Nenner,fhz);grid; % Bode Diagramm
title('Übertragungsfunktion |MA/Uq|');
```

