

Eigenbewegungen (Laborübung 5)

Theorie: Freie Schwingungen eines linearen Schwingungssystems mit N Freiheitsgraden

Ein lineares Schwingungssystem besteht aus k Massen, die den Freiheitsgrad f besitzen. Zwischen den Massen existieren n Bindungsgleichungen. Dann besitzt das System den Freiheitsgrad N :

$$N = k \cdot f - n$$

Es gilt dann:

Das System wird durch N Bewegungskoodinaten x_i beschrieben.

Es existieren N linear unabhängige Linearkombinationen $q_i = \sum_{j=1}^N a_{ij} x_j$ für die jeweils die Differentialgleichung des harmonischen Oszillators gilt:

$$q_i + \omega_i^2 q_i = 0$$

Es existieren N Eigenfrequenzen ω_i und N Normalschwingungen der Form:

$$q_i = A_i \cos(\omega_i t + \phi_i)$$

Die Amplitude A_i und die Phasen ϕ_i sind von den Anfangsbedingungen abhängig.

Falls die Anfangsbedingungen so gewählt werden, dass nur eine einzige Normalschwingung angeregt wird, schwingt jede der Bewegungskoodinaten in Phase harmonisch mit der Eigenfrequenz ω_i dieser Normalschwingung.

Die allgemeine Bewegung des Systems kann als Superposition der Normalschwingungen dargestellt werden. Jede allgemeine Bewegung ist also eine lineare Überlagerung der Normalschwingungen des Systems.

Die Energie einer Superposition von Normalschwingungen ist die Summe der Energien der einzelnen Normalschwingungen.

Weitere Informationen zu diesem Thema können im Kapitel 2 „Schwingungen“, des Skriptes zu der Vorlesung Physik I (SS 2002), von Prof. P. Günter, nachgesehen werden.

Aufgabe 5.1

Die obere Theorie wird nun auf unsere Schwingungssysteme angewendet. Jede Masse besitzt den Freiheitsgrad $f=1$, weil die Auslenkung nur in x -Richtung erfolgen kann. Es existieren keine Bindungsgleichungen n , da die Verbindung der einzelnen Massen nicht starr ist, sondern über Federn erfolgt. Deshalb gilt:

Schwingungssystem	Freiheitsgrad des Systems	Anzahl Normalschwingungen
Doppelschwinger	$N = 2 \cdot f - 0 = 2$	2
Dreifachschwinger	$N = 3 \cdot f - 0 = 3$	3
Vierfachschwinger	$N = 4 \cdot f - 0 = 4$	4
...
k -fach-Schwinger	$N = k \cdot f - 0 = k$	k

Wir verifizieren nun unsere Resultate, indem wir die Normalschwingungen eines Sechsfachschwingers analysieren. Das DGL-System lautet:

- (1) $m_1 \ddot{x}_1 = -k_0(x_2 - x_1) - k(x_1 - x_2)$
- (2) $m_2 \ddot{x}_2 = -k(x_2 - x_1) - k(x_3 - x_2)$
- (3) $m_3 \ddot{x}_3 = -k(x_3 - x_2) - k(x_4 - x_3)$
- (4) $m_4 \ddot{x}_4 = -k(x_4 - x_3) - k(x_5 - x_4)$
- (5) $m_5 \ddot{x}_5 = -k(x_5 - x_4) - k(x_6 - x_5)$
- (6) $m_6 \ddot{x}_6 = -k_0(x_6 - x_5) - k(x_5 - x_6)$

Die Federn an den Enden des Schwingsystems haben die Federkonstante k_0 . Für die restlichen Federn sei die Federkonstante k .

In Matrixform erhalten wir:

$$\begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \\ \ddot{x}_2 \\ \ddot{x}_3 \\ \ddot{x}_3 \\ \ddot{x}_4 \\ \ddot{x}_4 \\ \ddot{x}_5 \\ \ddot{x}_5 \\ \ddot{x}_6 \\ \ddot{x}_6 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ \frac{(k \quad k_0)}{m_1} & 0 & \frac{k}{m_1} & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ \frac{k}{m_2} & 0 & \frac{2k}{m_2} & 0 & \frac{k}{m_2} & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{k}{m_3} & 0 & \frac{2k}{m_3} & 0 & \frac{k}{m_3} & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{k}{m_4} & 0 & \frac{2k}{m_4} & 0 & \frac{k}{m_4} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{k}{m_5} & 0 & \frac{2k}{m_5} & 0 & \frac{k}{m_5} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{k}{m_6} & 0 & \frac{(k \quad k_0)}{m_6} & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_1 \\ x_2 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_3 \\ x_4 \\ x_4 \\ x_5 \\ x_5 \\ x_6 \\ x_6 \end{bmatrix}$$

Das m-File lautet also:

```
% Sechsfachschwinger
```

```
% von Stephan Senn
```

```
% Angaben zum Schwinger
```

```
k=10;
```

```
k0=1;
```

```
m1=1; m2=1; m3=1; m4=1; m5=1; m6=1;
```

```
% Matrix A
```

```

A=[0 1 0 0 0 0 0 0 0 0 0
    -(k+k0)/m1 0 k/m1 0 0 0 0 0 0 0 0
    0 0 0 1 0 0 0 0 0 0 0
    k/m2 0 -2*k/m2 0 k/m2 0 0 0 0 0 0
    0 0 0 0 0 1 0 0 0 0 0
    0 0 k/m3 0 -2*k/m3 0 k/m3 0 0 0 0
    0 0 0 0 0 0 1 0 0 0
    0 0 0 0 k/m4 0 -2*k/m4 0 k/m4 0 0
    0 0 0 0 0 0 0 0 1 0
    0 0 0 0 0 0 k/m5 0 -2*k/m5 0 k/m5 0
    0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 1
    0 0 0 0 0 0 0 0 k/m6 0 -(k+k0)/m6 0];

```

```
B=[0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0];
```

```

C=[1 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
    0 0 1 0 0 0 0 0 0 0 0
    0 0 0 0 1 0 0 0 0 0 0
    0 0 0 0 0 0 1 0 0 0 0
    0 0 0 0 0 0 0 1 0 0 0
    0 0 0 0 0 0 0 0 0 1 0];

```

```
D=0;
```

```
sys=ss(A,B,C,D);
```

```
x0=[1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 0]; % Startbedingung
```

```
t=0:0.0001:100; % Samplerate
```

```
initial(sys,x0,t);
```

Wir dimensionieren das System wie folgt:

Federkonstante $k=10\text{N/cm}$

Federkonstante $k_0=1\text{N/cm}$

Auslenkungen in $[\text{cm}]$

Masse in $[\text{kg}]$

Nun wählen wir die Anfangsbedingungen so, dass jede Masse mit genau derselben Frequenz, also mit einer Normalschwingung, schwingt. Man bezeichnet eine solche Bewegung des Systems auch als Eigenbewegung. Der Sechsfachschwinger besitzt 6 Normalschwingungen. Die 6 Startbedingungen lauten:

Fall 1: $x_0=[1\ 0\ 1\ 0\ 1\ 0\ 1\ 0\ 1\ 0\ 0]$

Fall 2: $x_0=[1\ 0\ -1\ 0\ 1\ 0\ -1\ 0\ 1\ 0\ -1\ 0]$

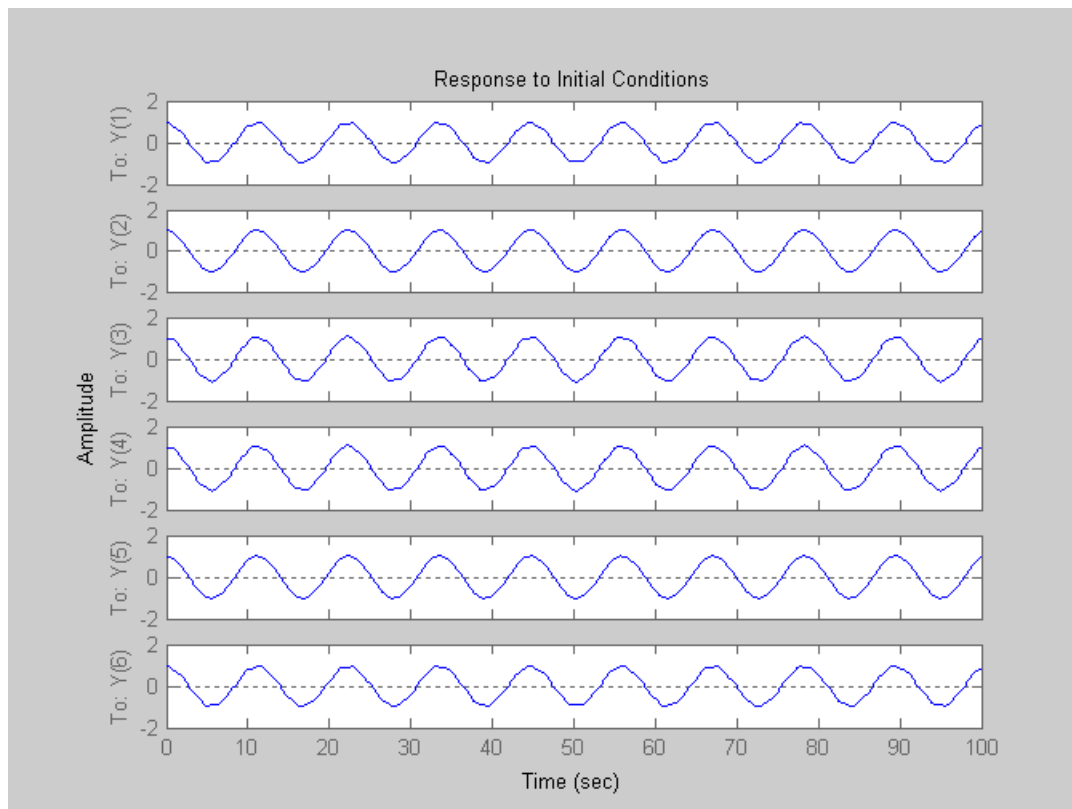
Fall 3: $x_0=[1\ 0\ 1\ 0\ 1\ 0\ -1\ 0\ -1\ 0\ -1\ 0]$

Fall 4: $x_0=[-1\ 0\ -1\ 0\ -1\ 0\ 1\ 0\ 1\ 0\ 1\ 0]$

Fall 5: $x_0=[-1\ 0\ 1\ 0\ -1\ 0\ 1\ 0\ -1\ 0\ 1\ 0]$

Fall 6: $x_0=[-1\ 0\ 0\ 0\ -1\ 0\ 1\ 0\ 0\ 0\ 1\ 0]$

Für den Fall 1 erhalten wir:



Alle Massen schwingen mit derselben Frequenz. Die Amplitude bleibt gleich. Für die Fälle 2 bis 6 erhalten wir ähnliche Resultate. Allerdings treten hier Phasenunterschiede auf. Aus Platzgründen wurden die restlichen Grafen nicht gezeichnet.

Bei Eigenbewegungen werden also die einzelnen Massen so ausgelenkt, dass alle Massen mit derselben Frequenz schwingen. Eine beliebige Bewegung des Systems ist eine lineare Überlagerung der einzelnen Normalschwingungen. Diese Superposition der Normalschwingungen ist uns schon bei der letzten Laborübung begegnet. Der Fall 1 beim Doppelschwinger führte zu einer allgemeinen periodischen Schwingung des Systems. Diese Bewegung ist also eine Superposition der Normalschwingungen bzw. der Eigenbewegungen der Fälle 2 und 3.

Aufgabe 5.2

Die meisten Fragen zu dieser Aufgabe sind schon in der vorherigen Teilaufgabe besprochen worden. Hier ist noch einmal eine kurze stichwortartige Zusammenfassung:

In der Systemmatrix A eines Sechsfachschwinger werden die Massen Federnkonstanten abgespeichert. Und diese Parameter haben einen Einfluss auf das Endresultat

Die Eigenbewegungen eines Schwingungssystems sind linear unabhängig.

Eine A Matrix der Grösse $n \times n$ hat $n/2$ Eigenbewegungen.

Ein Modi wird durch die Dämpfung und die Anfangsbedingung charakterisiert.

Damit am Ausgang nur ein Modus erscheint müssen die Anfangsbedingungen so gewählt werden, dass nur eine einzige Normalschwingung angeregt wird. Das heisst

Die invarianten Unterräume eines dynamischen Systems sind die Normalschwingungen. Diese Schwingungen können mit bestimmten Anfangsbedingungen erzwungen werden.

Aufgabe 5.3

Die komplexen Eigenvektoren erweisen sich in der Praxis als wenig hilfreich. Um sie anschaulich zu machen, transformiert man sie in den reellen Raum. Hier können, analog zu den reellen Eigenvektoren, Aussagen über das Verhalten eines System bestimmt werden. Man zerlegt dazu den konjugiert-komplexen Eigenvektor in zwei reelle Vektoren:

$$(1) \quad t = v \pm jw, \quad v, w \text{ reell}$$

Auch der konjugiert-komplexe Eigenwert wird in zwei reelle Zahlen aufgeteilt:

$$(2) \quad z = \alpha \pm j\beta, \quad \alpha, \beta \text{ reell}$$

Es gilt nun:

$$(3) \quad \dot{t} = A t = z t$$

Wir setzen nun die Beziehungen (1) und (2) in (3) ein und erhalten:

$$(4) \quad A (v \pm jw) = (\alpha \pm j\beta) (v \pm jw)$$

$$(4) \quad Av \pm jAw = \alpha v \mp \beta w \pm j(\alpha w \pm \beta v)$$

Der Realteil von (4) ergibt:

$$(4a) \quad Av = \alpha v - \beta w$$

$$(4b) \quad Aw = \alpha w + \beta v$$

In Matrixform erhalten wir also:

$$(4c) \quad A \begin{bmatrix} v & w \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} v & w \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \alpha & \beta \\ -\beta & \alpha \end{bmatrix}$$

Die neuen Eigenvektoren v und w sind reell und können nun zur Analyse des Systems verwendet werden.

Das folgende Beispiel soll diese Transformation nochmals veranschaulichen.

Beispiel

Gegenben sei eine Matrix A:

$$A = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 2 \end{bmatrix}$$

Die Eigenwerte und Eigenvektoren lauten:

EW1: -2, EV1: [0,0,1]
 EW2: -1-j EV2: [-j,1,1]
 EW3: 1-j EV3: [j,1,1]

Für den komplexen Eigenvektor 2 (EV2) gilt:

$$v_2 = [0, 1, 1] \quad , \quad w_2 = [1, 0, 0]$$

Für den komplexen Eigenvektor 3 (EV3) gilt:

$$v_3 = [0, 1, 1] \quad , \quad w_3 = [1, 0, 0]$$

Mit Hilfe von Matlab können wir zeigen, dass Gleichung (4c) richtig ist:

```
A=[-1 -1 0
    1 -1 0
    1 1 -2];
```

```
v2=[0;1;1];
w2=[-1;0;0];
v3=[0;1;1];
w3=[1;0;0];
```

```
T=[-1 1
    -1 -1];
```

```
disp('A*[v2 w2]:');
A*[v2 w2]
disp('[v2 w2]*T');
[v2 w2]*T
disp('A*[v3 w3]:');
A*[v3 w3]
disp('[v3 w3]*T');
[v3 w3]*T
```

% Ausgabe am Bildschirm

```
>> A*[v2 w2]:
```

```
ans =
    -1     1
    -1    -1
    -1    -1
```

```
[v2 w2]*T
```

```
ans =
     1     1
    -1     1
    -1     1
```

```
A*[v3 w3]:
```

```
ans =
    -1    -1
    -1     1
    -1     1
```

```
[v3 w3]*T
```

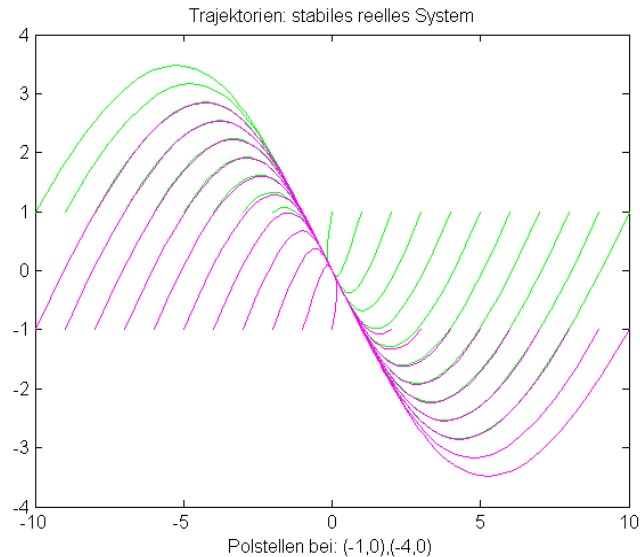
```
ans =
    -1    -1
    -1     1
    -1     1
```

Aufgabe 5.4

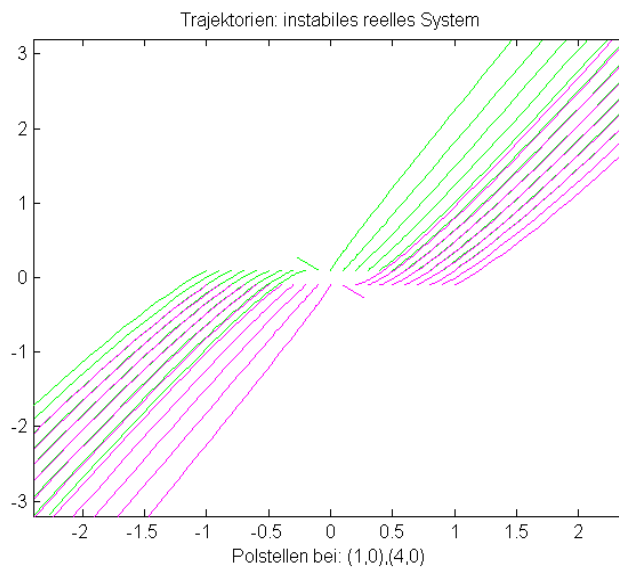
Mit Hilfe der Trajektorien kann auf anschauliche Weise die Stabilität eines Systems ermittelt werden. In den folgenden Graphiken sind die Resultate für Systeme 2.Ordnung zusammengefasst:

Für reelle Polstellen gilt:

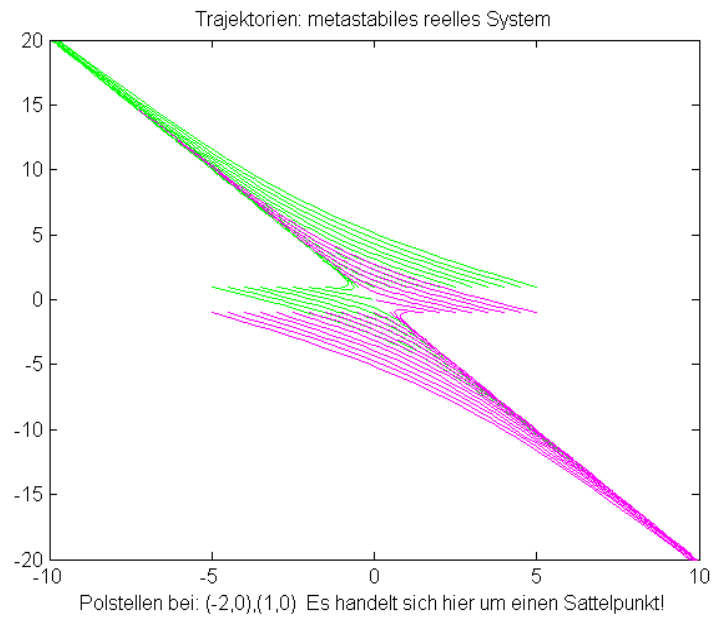
Stabiles System: Die Polstellen befinden sich in der linken Halbebene.



Instabiles System: Die Polstellen befinden sich in der rechten Halbebene.



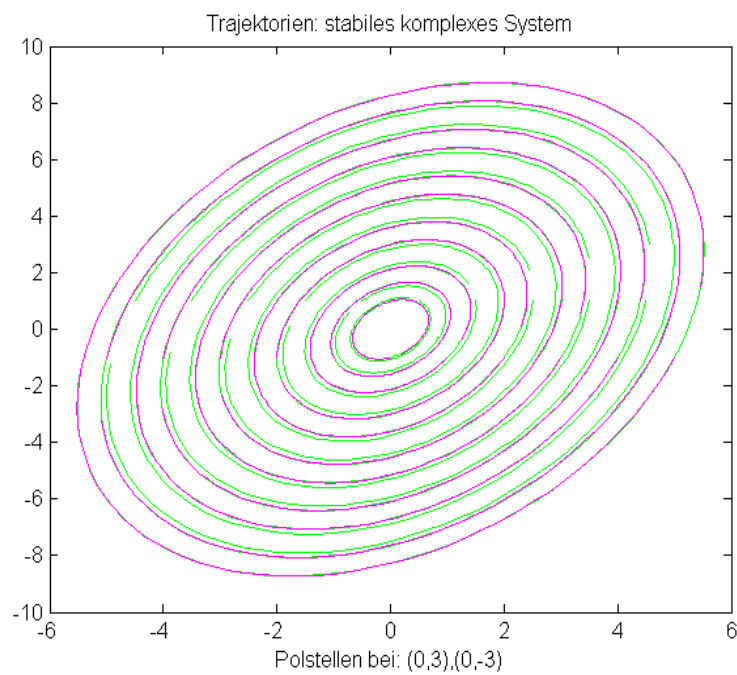
Metastabiles System: Eine Polstelle befindet sich in der linken und eine Polstelle in der rechten Halbebene. Es handelt sich um einen Sattelpunkt.



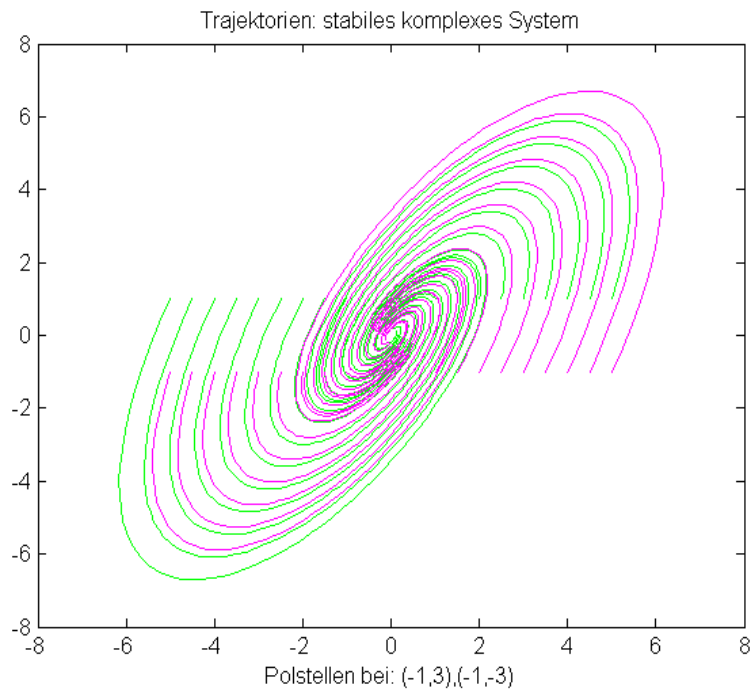
Für komplexe Polstellen gilt:

Die Polstellen sind immer konjugiert komplex.

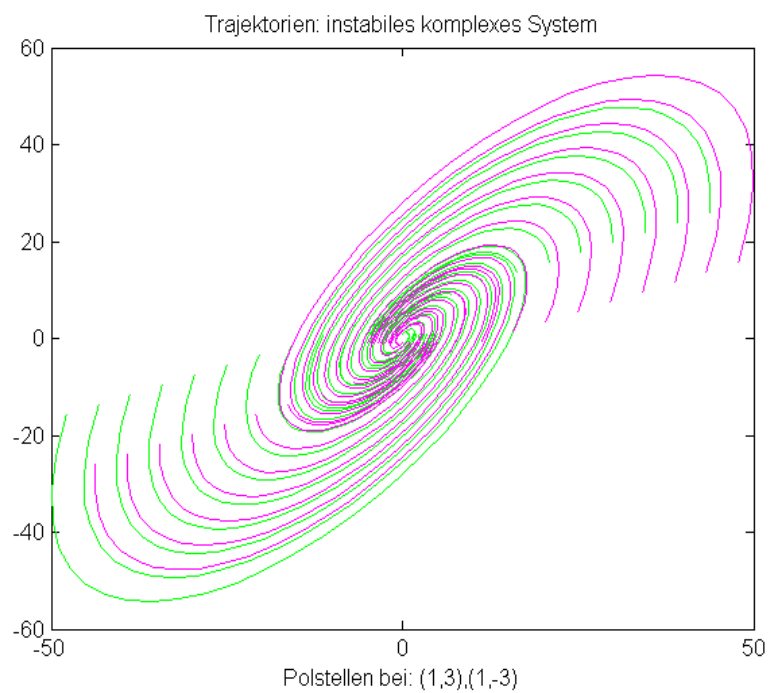
Stabiles System: Die Polstellen befinden sich in der linken Halbebene.



Instabiles System: Die Polstellen befinden sich in der rechten Halbebene. Die Trajektorien verlaufen nach innen.



Oszillierendes System: Die Polstellen sind rein imaginär. (Sie liegen auf der imaginären Achse.) Die Trajektorien verlaufen nach aussen.



Im folgenden wird noch das m-File abgedruckt:

```
% Trajektorien
% Laborübung 5
% von Stephan Senn
```

```
loop=1;
```

while loop

hold off

```
k = menu('Alle Systeme sind von der Ordnung 2. Wählen Sie ein System:', 'stabiles System mit reellen  
Polstellen', 'instabiles System mit reellen Polstellen', 'metastabiles System mit reellen Polstellen', 'System mit  
rein imaginären Polstellen', 'stabiles System mit komplexen Polstellen', 'instabiles System mit komplexen  
Polstellen', 'Beenden')
```

clf

switch k

case 1

```
A=[-2 -1;-2 -3];
```

```
[v d]=eig(A);
```

```
disp('Eigenvektoren:');
```

```
v
```

```
disp('Eigenwerte:');
```

```
d
```

```
B=[0 0;0 0];
```

```
C=[1 0;0 1];
```

```
D=0;
```

```
sys1=ss(A,B,C,D);
```

```
for i=-10:1:10
```

```
x0=[i;1];
```

```
[xx,t]=initial(sys1,x0,5);
```

```
plot(xx(:,1),xx(:,2),'g')
```

```
hold on
```

```
end
```

```
for i=-10:1:10
```

```
x0=[i;-1];
```

```
[xx,t]=initial(sys1,x0,5);
```

```
plot(xx(:,1),xx(:,2),'m')
```

```
hold on
```

```
end
```

```
title('Trajektorien: stabiles reelles System');
```

```
xlabel('Polstellen bei: (-1,0),(-4,0)');
```

```
but=1;
```

```
disp('Trajektorien zeichnen:');
```

```
disp('Linke Maustaste an einem Koordinatenpunkt drücken.');
```

```
disp('Zum Beenden Rechte Maustaste drücken.');
```

```
while but == 1
```

```
[x0,y0,but] = ginput(1);
```

```

plot(x0,y0,'ro')
[xx,t]=initial(sys1,[x0;y0]);
plot(xx(:,1),xx(:,2),'b')
end

```

case 2

... (analog)

Für Systeme 3.Ordnung ergeben sich Trajektorien im Raum, da noch eine weitere Koordinate dazukommt. Systeme 3.Ordnung haben drei Polstellen. Für unsere Untersuchungen wählen wir je eine komplexe und eine reelle Polstelle. Das charakteristische Polynom lautet deshalb:

$$P(s) = (p_1 - s)(p_{2/3} - s) = (p_1 - s)((a - s)^2 + w^2) \quad \text{mit} \quad p_{2/3} = a \pm jw$$

p_1 : reelle Polstelle

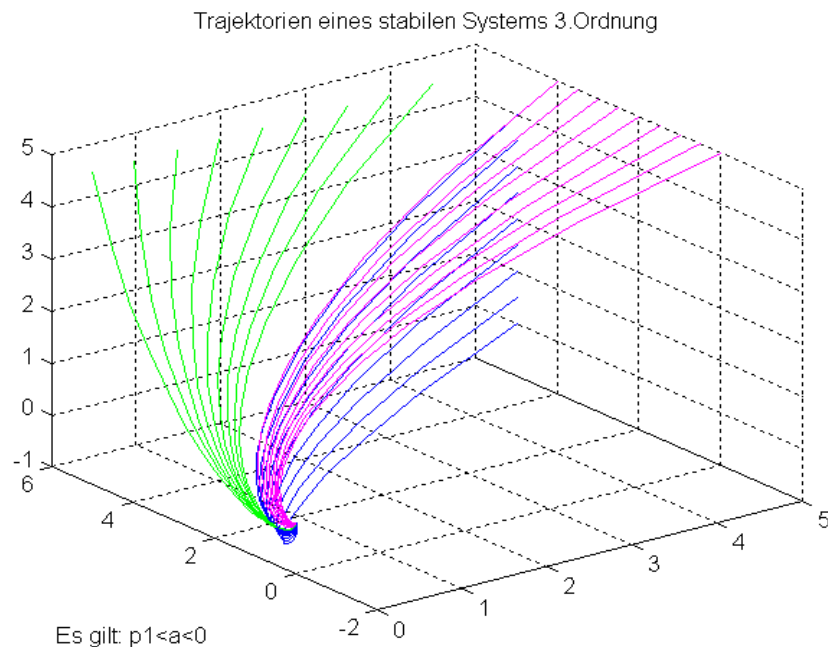
$p_{2/3}$: konjugiert-komplexe Polstelle

Die Systemmatrix A lautet deshalb:

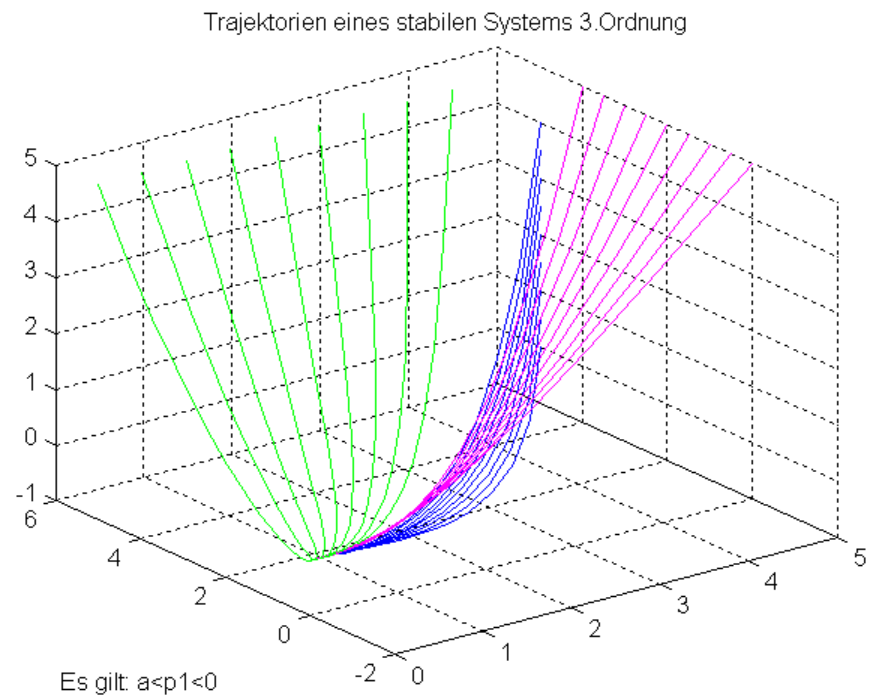
$$A = \begin{bmatrix} p_1 & 0 & 0 \\ 0 & a & w \\ 0 & w & a \end{bmatrix}$$

Daraus ergeben sich folgende Fälle:

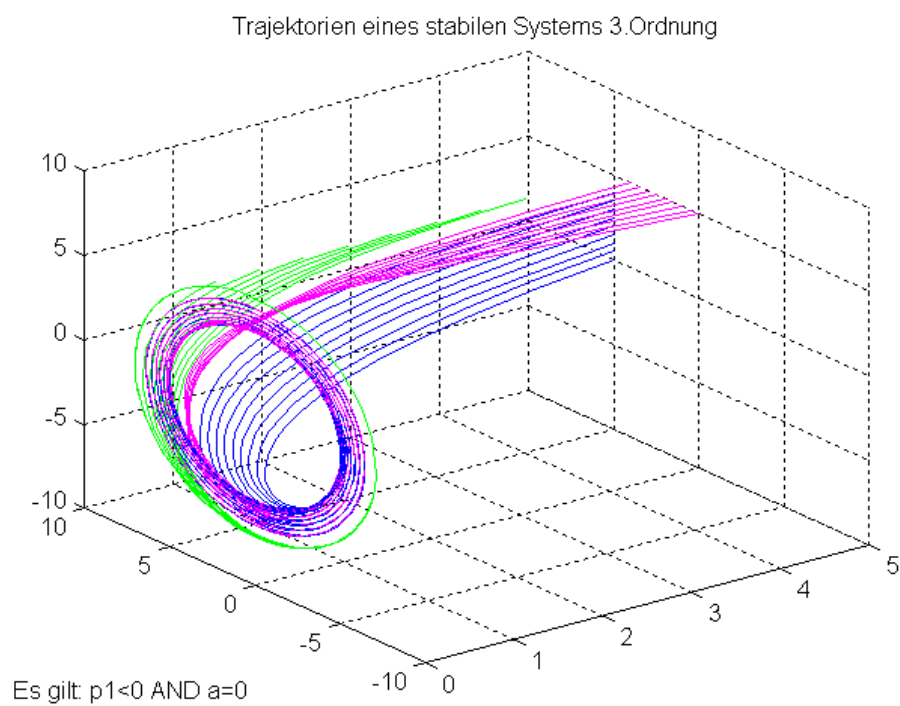
Fall 1: $p_1 < a < 0$



Fall 2: $a < p_1 < 0$



Fall 3: $a = 0$ $p_1 < 0$



Das m-File lautet hier:

% Trajektorien im Raum

% Laborübung 5

% von Stephan Senn

loop=1;

while loop

hold off

k = menu('Alle Systeme sind stabil und von der Ordnung 3. Wählen sie ein System:', 'Bedingung: p1<a<0', 'Bedingung: a<p1<0', 'Bedingung: p1<0 AND a=0', 'Beenden')

clf

switch k

case 1

p1=-4;

a=-2;

w=1;

A=[p1 0 0

0 a w

0 -w a];

B=[0 0 0]';

C=eye(3);

D=0;

sys1 = ss(A,B,C,D);

for i=0:0.5:4

x0=[i;5;5];

[xx]=initial(sys1,x0,10);

plot3(xx(:,1),xx(:,2),xx(:,3),'g');

hold on

end

for j=0:0.5:4

x0=[5;j;5];

[xx]=initial(sys1,x0,10);

plot3(xx(:,1),xx(:,2),xx(:,3),'m');

hold on

end

for k=0:0.5:4

```
x0=[5;5;k];  
[xx]=initial(sys1,x0,10);  
plot3(xx(:,1),xx(:,2),xx(:,3),'b');  
end  
  
grid on  
title('Trajektorien eines stabilen Systems 3.Ordnung');  
ylabel('Es gilt:  $p_1 < a < 0$ ');
```

Bei Systemen höherer Ordnung ist eine grafische Darstellung der Trajektorien nicht möglich.