Versuch II: Linearisierung, Steuerbarkeit und Beobachtbarkeit

Andreas Jentsch, Ali Kerem Sacakli

Praktikumsbericht - Praktikum Matlab/Simulink II





2.1 Lienarisierung

Im folgenden Abschnitt wird die Funktion zur Linearisierung des Doppelpendel-Systems um einen Arbeitspunkt, sowie ihre Rückgabewerte an bestimmten Arbeitspunkten dokumentiert. Die Implementierung der Funktion ist in Listing 2.1 aufgeführt.

Bevor das System linearisiert wird sind zwei Fragen zu klären:

- 1. Welche Arbeitspunkte sind sinnvoll?
- 2. Was bedeutet es physikalisch, wenn $M_{\rm AP}$ ungleich null ist?

Die Antworten lauten wie folgt:

A = double(A);

- 1. Es ist nur sinnvoll das System in Arbeitspunkten zu linearisieren, in denen es sowohl vollständig beobachtbar, als auch steuerbar ist.
- 2. Bei der Größe $M_{\rm AP}$ handelt es sich um den statischen Wert der Stellgröße M im Arbeitspunkt. Ist diese ungleich null muss der Motor das Moment M

Listing 2.1: Code der Linearisierungsfunktion

```
function [ A, B, C, D] = linearisierung( f, h, AP )

syms phi1 phi2 dphi1 dphi2 ddphi1 ddphi2 M;

x = [phi1;dphi1;phi2;dphi2];

u = M;

f_M_AP = subs(f(2),x,AP);

M_AP = solve(f_M_AP == 0 , M);

A = jacobian(f,x);
B = jacobian(f,u);
C = jacobian(h,x);
D = jacobian(h,u);

A = subs(A,[x,u],[AP,M_AP]);
B = subs(B,[x,u],[AP,M_AP]);
C = subs(C,[x,u],[AP,M_AP]);
D = subs(D,[x,u],[AP,M_AP]);
```

2.1 Lienarisierung

B = double(B);

C = double(C);

26 D = double(D);

end

Die Linearisierung um die Arbeitspunkte

$$\mathbf{x}_{AP_1} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{x}_{AP_2} = \begin{bmatrix} \pi & 0 & \pi & 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{x}_{AP_3} = \begin{bmatrix} \pi/2 & 0 & \pi & 0 \end{bmatrix}$$

ergibt für die allgmeine Zustandsraumdarstellung:

$$\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{A}\mathbf{x} + \mathbf{B}\mathbf{u}$$

$$y = Cx + Du$$

die folgenden Systemmatrizen:

$$\mathbf{A}_{\text{AP1}} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ -126,1286 & 0 & 63,0643 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 189,1929 & 0 & 168,1714 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{C}_{AP1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{A}_{\text{AP2}} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 126,1286 & 0 & -63,0643 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -189,1929 & 0 & 168,1714 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{C}_{AP2} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{A}_{\text{AP3}} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 73,5750 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{C}_{\text{AP3}} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{B}_{\text{AP1}} = \begin{bmatrix} 0\\142,8571\\0\\-214,2857 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{D}_{\mathrm{AP1}} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{B}_{AP2} = \begin{bmatrix} 0\\142,8571\\0\\-214,2857 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{D}_{\mathrm{AP2}} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{B}_{\mathrm{AP3}} = \begin{bmatrix} 0\\62,5\\0\\0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{D}_{\text{AP3}} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

2.2 Vergleich der Linearisierten Modelle

Die Eigenwerte der Zustandsraummodelle um die drei Arbeitspunkte lauten wie folgt:

$$\lambda_{1} = \begin{bmatrix} 16,0744i \\ -16,0744i \\ 5,9929i \\ -5,9929i \end{bmatrix}$$

$$\lambda_{2} = \begin{bmatrix} -16,0744 \\ 16,0744 \\ -5,9929 \\ 5,9929 \end{bmatrix}$$

$$\lambda_{3} = \begin{bmatrix} 8,5776 \\ -8,5776 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

System 1 ist ungedämpft schwingungsfähig und grenzstabil. System 2 ist instabil. System 3 ist instabil.

2.3 Normalformen des Zustandsraummodelles

Listing 2.2: Code der Diagonalisierungsfunktion

```
function [ AD, BD, CD, DD ] = diagonalForm( A, B, C, D )

[V, Deig] = eig(A);

if rank(V) == length(V)

V_inv = inv(V);

AD = Deig;
BD = V_inv*B;
CD = C*V;

DD = D;
else
    disp('Matrix_A_ist_nicht_diagonalähnlich!')
end

end
```

Die Transformation des um AP2 linearisierten Systems in die Diagonalform mit der Funktion in Listing 2.2 ergibt folgende Systemmatritzen:

$$\mathbf{A}_{\mathrm{D}} = \begin{bmatrix} -16,0744 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 16,0744 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -5,9929 & 0 \\ 0 & 0 & 5,9929 \end{bmatrix} \qquad \mathbf{B}_{\mathrm{D}} = \begin{bmatrix} 138,1293 \\ 138,1293 \\ -21,3960 \\ 21,3960 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{C}_{\mathrm{D}} = \begin{bmatrix} -0,0267 & 0,0267 & 0,0943 & 0,0943 \\ 0,0560 & -0,0560 & 0,1349 & 0,1349 \end{bmatrix} \qquad \mathbf{D}_{\mathrm{D}} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Die Transormation des selben Systems mit der MATLAB Funktion canon ergibt folgende Systemmmatritzen:

$$\mathbf{A}_{D} = \begin{bmatrix} -16,0744 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -5,9929 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 16,0744 & 0 \\ 0 & 0 & 5,9929 \end{bmatrix} \qquad \mathbf{B}_{D} = \begin{bmatrix} 2,5354 \\ -0,7024 \\ 2,5354 \\ 0,7024 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{C}_{D} = \begin{bmatrix} -1,4559 & 2,8726 & 1,4559 & 2,8726 \\ 3,0534 & 4,1093 & -3,0534 & 4,1093 \end{bmatrix} \qquad \mathbf{D}_{D} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Die beiden Transformierten Systeme unterscheiden sich in der Sortierung der Eigenwerte in der A matrix, sowie in den Werten der B und C Matritzen. Dies ist durch eine unterschiedliche Sortierung der

Die Transformation des um AP1 linearisierten Systems mit der MATLAB Funktion canon ergibt folgende Systemmmatritzen:

$$\mathbf{A}_{D} = \begin{bmatrix} 0 & 16,0744 & 0 & 0 \\ -16,0744 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 5,9929 \\ 0 & 0 & -5,9929 & 0 \end{bmatrix} \qquad \mathbf{B}_{D} = \begin{bmatrix} 5,3736 \\ 0 \\ 0 \\ -2,1428 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{C}_{D} = \begin{bmatrix} 0 & -1,3739 & -1,8832 & 0 \\ 0 & 2,8813 & -2,6939 & 0 \end{bmatrix} \qquad \mathbf{D}_{D} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

2.4 Untersuchung von Steuerbarkeit und Beobachtbarkeit

Listing 2.3: Code der Steuerbarkeitsfunktion nach Kalman

```
function [ S_s_Kalman] = checkCtrbKalman( A, B )
```

```
s if (rank(A)==n)

else
          disp('Matrix_A_hat_nicht_vollen_Rang')
end

10 S_s_Kalman = B;
for count = 1:n-1
          S_s_Kalman = [S_s_Kalman, A^count *B];
end
end
```

Listing 2.4: Code der Beobachtbarbarkeitsfunktion nach Kalman

```
function [ S_b_Kalman ] = checkObsvKalman( A, C )

n = length(A);

if rank(A) == n
else
    disp('Matrix_A_hat_nicht_vollen_Rang');
end
S_b_Kalman = C;

for count = 1:n-1
    S_b_Kalman = [S_b_Kalman ; C * A^count];
end
end
```

Die MATLAB Funktionen ctrb und obsv ergeben die selben Steuerbar- beziehungsweise Beobachtbarkeitsmatritzen

$$\mathbf{S}_{\text{SAP1}} = 10000 \cdot \begin{bmatrix} 0 & 0,0143 & 0 & -3,1532 \\ 0,0143 & 0 & -3,1532 & 0 \\ 0 & -0,0214 & 0 & 6,3064 \\ -0,0214 & 0 & 6,3064 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{S}_{\text{BAP1}} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -126,1286 & 0 & 63,0643 & 0 \\ 189,1929 & 0 & -168,1714 & 0 \\ 0 & -126,1286 & 0 & 63,0643 \\ 0 & 189,1929 & 0 & -168,1714 \end{bmatrix}$$

wie die selbst geschriebenen Funktionen checkCtrbKalman in Listing 2.3 und checkObsvKalman→ ← in Listing 2.4. Dies gilt für alle Arbeitspunkte

Listing 2.5: Code der Steuerbarkeitsfunktion nach Gilbert

Listing 2.6: Code der Beobachtbarbarkeitsfunktion nach Gilbert

```
function [ isObsv_Gilbert ] = checkObsvGilbert( A, C )
```

Listing 2.7: Code der Steuerbarkeitsfunktion nach Hautus

```
function [ isCtrb_Hautus ] = checkCtrbHautus( A,B )

lam = eig(A);
isCtrb_Hautus = 0;
for count = 1:length(lam)
        ranks(count) = rank(horzcat(eye(length(A))*lam(count) - A, B));

end

if all(ranks == length(A))
        disp('System_ist_steuerbar_nach_Hautus');
        isCtrb_Hautus = 1;

else
        disp('System_ist_NICHT_steuerbar_nach_Hautus');
end

end
```

Listing 2.8: Code der Beobachtbarbarkeitsfunktion nach Hautus

```
function [ isObsv_Hautus ] = checkObsvHautus( A,C )

3 lam = eig(A);
```

```
isObsv_Hautus = 0;
for count = 1:length(lam)
        ranks(count) = rank(vertcat(eye(length(A))*lam(count) - A, C));
end

### if all(ranks == length(A))
        disp('System_ist_beobachtbar_nach_Hautus');
        isObsv_Hautus = 1;
else

### disp('System_ist_NICHT_beobachtbar_nach_Hautus');
end
end
```