

## 8. Badania układów dynamiki w trybie tekstowym

Definicja układów dynamiki w środowisku graficznym jest bardzo uniwersalną metodą prowadzenia badań. Jednak większość z nich można zrealizować znacznie szybciej – definiując w skrypcie, za pomocą funkcji, zarówno modele jak i zaplanowane badania, szczególnie gdy przedmiotem badań są układy liniowe. W Matlabie wymaga to jednak dodatkowego narzędzia Control System Toolbox.

### 8.1 Liniowe modele dynamiki – funkcje

#### 8.1.1 Definicja modeli

Podstawowe funkcje do definiowania modeli opierają się na równaniach stanu i transmitancjach, które stają się parametrami funkcji definiujących:

 <code>syslin</code> - <i>linear system definition</i>	<code>ss, tf, zpk</code> - <i>LTI model</i>
---	---


Wynikiem działania tych funkcji są obiekty typu „model”, czyli zmienne do przechowywania modeli w przestrzeni roboczej. W zależności od podanych parametrów te same funkcje pozwalają zdefiniować modele ciągłe i dyskretne.

**1. Definicja modelu w postaci równań stanu  $\dot{x} = Ax + Bu$  zawsze wymaga uzupełnienia o równania wyjściowe  $y = Cx + Du$  :**


 <code>mSS = syslin('c', A, B, C [,D [,x0] ])</code> - <i>model ciągły</i>	<code>mSS = ss(A, B, C, D)</code> - <i>model ciągły</i>
<code>mSS = syslin('d', A, B, C [,D [,x0] ])</code> - <i>model dyskretny</i>	<code>mSS = ss(A, B, C, D, TS)</code> - <i>model dyskretny [TS- czas próbkowania]</i>

gdzie: A, B, C, D - macierze równań stanu i równań wyjściowych, a x0 - wektor warunków początkowych.

Przykład układu drugiego rzędu : 
$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 2 & -3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 2 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \end{bmatrix}, \quad \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \end{bmatrix}$$

 <code>A=[-1,1; 2,-3];B=[1,0; 2, 1];C=[1,0; 0,1]; D=[0,0; 0,0];</code>	<code>A=[-1,1; 2,-3];B=[1,0; 2, 1];C=[1,0; 0,1]; D=[0,0; 0,0];</code>
<code>SS1=syslin('c', A, B, C);</code> - <i>utwórz i zapamiętaj model o nazwie SS1</i>	<code>SS1=ss(A, B, C, 0);</code> - <i>utwórz i zapamiętaj model o nazwie SS1</i>
<code>SS1=syslin('c', A, B, C, D);</code> - <i>jw</i>	<code>SS1=ss(A, B, C, D);</code> - <i>jw</i>
<code>[a,b,c,d] = abcd(SS1)</code> - <i>podstaw macierze modelu SS1 do a,b,c,d</i>	<code>[a,b,c,d] = ssdata(SS1)</code> - <i>podstaw macierze modelu SS1 do a,b,c,d</i>
<code>SS1('A'), SS1('X0')</code> - <i>podaj macierz A i war.początk. modelu SS1</i>	

**2. Definicja modelu w postaci transmitancji  $FW(s) = \frac{WN(s)}{WD(s)}$  jest dedykowana przede wszystkim do funkcji wymiernych:<sup>1</sup>**

 <code>s=poly(0,'s');</code> - <i>definicja zmiennej wielomianu</i>	<code>mTF = tf(N, D [,TS]);</code> - <i>model ciągły lub dyskretny (TS)</i>
<code>mTF = syslin('c', WN, WD);</code> - <i>model ciągły (lub 'd' - dyskretny)</i>	
<code>s=poly(0,'s');</code>	<code>s = tf('s');</code> - <i>definicja zmiennej Laplace'a</i>
<code>mTF = syslin('c', FW);</code> - <i>jw</i>	<code>mTF = FW;</code> - <i>model ciągły (tylko SISO)</i>
	<code>mZPK = zpk(Z, P, K [,TS]);</code> - <i>model ciągły lub dyskretny (TS)</i>
gdzie: WN, WD – wielomian licznika i mianownika (funkcje s) FW – funkcja wymierna (funkcja s) Tylko modele SISO. Modele MIMO definiowane tak jak macierze, np. [mTF1, mTF2]	gdzie: N, D – wektory współczynników licznika i mianownika Z, P – wektory zer i biegunów; K – wzmacnienie FW – funkcja wymierna (funkcja s) Modele SISO i MIMO

<sup>1</sup> Uwaga: W programach symulacyjnych (także w Matlabie i Scilabie) występuje ograniczenie by stopień wielomianu licznika był < (lub <=) od stopnia wielomianu mianownika transmitancji, która ujawnia się albo już na etapie definicji, albo na etapie przetwarzaniu modeli.

Różne sposoby definiowania typowych transmitancji zostaną przedstawione na przykładzie:  $G(s) = \frac{1}{4s^2 + 4s + 1} = \frac{1}{(2s + 1)^2} = \frac{1}{4(s + \frac{1}{2})^2}$



`s = poly(0,'s');`  
`G1 = syslin('c',1, 4*s^2+4*s+1)` - transmitancja  $G_1$

`G2 = syslin('c',1, (1+2*s)^2)` - transmitancja  $G_2$   
`G3 = syslin('c', 1/((1+2*s)^2))` - transmitancja  $G_3$

`H4 = 1/((1+2*s)^2)` - funkcja wymierna (wyr.algebraiczne)  
`G4 = syslin('c',H4)` - transmitancja  $G_4$

`G1 = tf (1, [4 4 1]);` - transmitancja  $G_1$

`s = tf('s');`  
`G2 = 1/(4*s^2+4*s+1)` - transmitancja  $G_2$   
`G3 = 1/((1+2*s)^2)` - transmitancja  $G_3$

`G4 = zpkl([], [-0.5 -0.5], 1/4)` - transmitancja  $G_4$



Przykłady szczególnych przypadków transmitancji:  $G_p(s) = 3$ ,  $G_r(s) = s$ ,  $G_o(s) = e^{-s}$



`Gp = 3` - wzmocnienie jako prosta zmienna  
`Gp = syslin('c',3/1)` - niepoprawne  
`Gp = syslin('c',3/(0*s+1))` - wzmocnienie (istnieje zmienna s)

~~`Gp = syslin('c',s)`~~ - niepoprawne  
`Gr = syslin('c',s/(0*s+1))` - cz.różniczkujący (istnieje zmienna s)

`Gp = 3` - wzmocnienie jako prosta zmienna  
`Gp = tf(3)` - wzmocnienie  
`Gp = 3/(0*s+1);` - wzmocnienie (istnieje zmienna s)

`Gp = s` - cz.różniczkujący (istnieje zmienna s)  
`Gp = tf(s)` - jw

`Go = exp(-5*s);` - opóźnienie (istnieje zmienna s)



Typowe transmitancje mają postać funkcji wymiernych, w których stopień licznika jest mniejszy (lub  $\leq$ ) niż stopień mianownika. Transmitancje, które nie spełniają tego założenia mają ograniczony zakres przetwarzania, więc w razie konieczności dla tych szczególnych przypadków stosuje się przybliżenia:

$$G_p(s) = k_p \rightarrow \frac{k_p}{T_r s + 1}$$

człon proporcjonalny rzeczywisty

$$G_r(s) = s \rightarrow \frac{s}{T_r s + 1}$$

człon różniczkujący rzeczywisty

$$G_o(s) = e^{-sT_o} \rightarrow \frac{1 - sT_o / 2}{1 + sT_o / 2}$$

aproxymacja Padé

### 8.1.2 Operacje na modelach

Elementarne modele zdefiniowane na podstawie równań stanu i transmitancji są obiektami, które mogą być przedmiotem dalszego przetwarzania, a w szczególności konwersji typu modelu oraz konstrukcji schematów blokowych.

**1. Konwersja modelu** umożliwia przekształcenie równań stanu na transmitancje i odwrotnie.



`ss2tf, tf2ss` - funkcje konwersji

`ss, tf, zpkl` - funkcje definicji zastosowane do konwersji  
`ss2tf, ss2zpkl, tf2ss, tf2zpkl, zpkl2ss, zpkl2tf` - funkcje konwersji



Załóżmy że model mSS to równania stanu, model mTF to transmitancja oparta na wielomianach, wówczas:



`mTF = ss2tf(mSS)`  
`mSS = tf2ss(mTF)`  
`[off, WN, WD] = ss2tf(mSS)`

`mTF = tf(mSS)`  
`mSS = ss(mTF)`  
`[N,D] = ss2tf(A, B, C, D, nr_wejscia)`  
`[A,B,C,D] = TF2SS(N,D)`





gdzie: WN, WD – wielomian licznika i mianownika (funkcje s)

gdzie: N, D – wektory współczynników licznika i mianownika

Możliwości konwersji w Matlabie są szersze ze względu na transmitancje zdefiniowane przez zera i bieguny (model mZPK). Funkcje zpk oraz ss2zpk i tf2zpk można zastosować nie tylko do zmiany typu modelu ale pośrednio do wyznaczenia zer i biegunów liniowych modeli

**2. Konstrukcja schematów blokowych** na bazie obiektów zdefiniowanych wcześniej opiera się na kilku podstawowych operacjach i funkcjach, które realizują połączenie równoległe (+), szeregowe (\*), ze sprzężeniem zwrotnym (/).

	S1 + S2	S1 * S2;	parallel(S1,S2 [,wej,wyj])	
	S1 * S2	S1 \ S2;	series(S1,S2 [,wej,wyj])	
	S1 / S2	-----	feedback(S1,S2 [,wej,wyj])	
	-----	-----	connect(S1,S2,wej,wyj)	
	-----	S1 \ S2 oraz S1 / S2	inv(S1) * S2 oraz S1 * inv(S2)	



Można łączyć modele różnych typów, ważny może być jedynie rozmiar modelu, czyli ilość wejść i wyjść. Rozmiar każdego modelu prostego czy złożonego można sprawdzić za pomocą funkcji size(nazwa\_modelu).

### 8.2 Podstawowe badania obiektów liniowych

Badania dynamicznych własności obiektów wchodzi w obszar narzędzi CACSD<sup>1</sup> i w najprostszym przypadku polegają na zarejestrowaniu odpowiedzi skokowej lub impulsowej oraz wyznaczeniu charakterystyk częstotliwościowych obiektu [1].

#### 8.2.1 Charakterystyki czasowe



Odpowiedź skokowa jest reakcją obiektu na skok jednostkowy (od 0 do 1) podawany w stanie równowagi w zerowych warunkach początkowych. Analogicznie odpowiedź impulsowa jest reakcją na impuls Diraca w takich samych warunkach. Takie eksperymenty realizują następujące funkcje:

	<b>csim</b> - odpowiedzi czasowe układów liniowych	<b>step</b> - odpowiedź skokowa układu liniowego	
		<b>impulse</b> - odpowiedź impulsowa układu liniowego	



Tylko dla modeli SISO. Funkcja zwraca wektor wartości.

Modele SISO i MIMO. Funkcje tworzą wykres lub zwracają wartości.

W przykładzie poniżej zdefiniowano prosty człon inercyjny i wyznaczono jego odpowiedzi czasowe - skokową i impulsową.

	<pre>s=poly(0,'s'); S1=syslin('c', 1/(2*s+1)); t=0:0.05:5; subplot(2, 1, 1) plot(t,csim('step', t, S1));           //wyznacz i rysuj odp.skokową subplot(2, 1, 2) odpi = csim('impulse', t, S1);        // wyznacz odp.impulsową plot(t, odpi);                       // rysuj odp.impulsową</pre>	<pre>s = tf('s'); S1 = 1/(2*s+1); subplot(2, 1, 1) step(S1,5)                            % wyznacz i rysuj odp.skokową subplot(2, 1, 2) [odpi, t] = impulse(S1,5);            % wyznacz odp.impulsową plot(t, odpi);                       % rysuj odp.impulsową</pre>	
---	--	--	---

W kolejnym przykładzie wyznaczono odpowiedzi dwuwymiarowego modelu opartego na równaniach stanu

	<pre>A=[-1,1; 2,-3];B=[1,0; 2, 1];C=[1,0; 0,1]; D=[0,0; 0,0]; S2=syslin('c', A, B, C); S2t=ss2tf(S2); t=0:0.05:5; - Ze względu na ograniczenie do modeli SISO należałoby robić badania poszczególnych transmitancji z modelu S2t</pre>	<pre>A=[-1,1; 2,-3];B=[1,0; 2, 1];C=[1,0; 0,1]; D=[0,0; 0,0]; S2=ss(A, B, C, D); subplot(2, 1, 1) step(S2,5)                            % wyznacz i rysuj odp.skokową subplot(2, 1, 2); hold on; ylabel('x1'); xlabel('u1 i u2'); [odpi, t] = impulse(S2,5);            % wyznacz odp.impulsową plot(t, odpi(:,1,1)); plot(t, odpi(:,1,2)); % rysuj x1(u1) i x1(u2)</pre>	
---	--	---	---

<sup>1</sup> Computer Aided Control System Design

## 8.2.2 Charakterystyki częstotliwościowe


W badaniach układów dynamiki duże znaczenie mają charakterystyki częstotliwościowe [1][7]. Punktem wyjścia dla nich jest opis modelu za pomocą transmitancji, w której zastosowano podstawienie  $s=j\omega$ , a następnie wykorzystano własności liczb zespolonych:

$$G(j\omega) = \frac{L(j\omega)}{M(j\omega)} = P(\omega) + jQ(\omega) = A(\omega)e^{j\varphi(\omega)}$$

Fizyczna interpretacja zmiennej  $\omega$ <sup>1</sup> i różne postacie transmitancji są podstawą do konstrukcji kilku typów charakterystyk:

- charakterystyki części rzeczywistej  $P(\omega)$  i części urojonej  $Q(\omega)$  transmitancji,
- charakterystyka amplitudowo-fazowa  $P(Q)$  – wykres Nyquista,
- charakterystyka amplitudowa  $A(\omega)$  i charakterystyka fazowa  $\varphi(\omega)$ ,
- logarytmiczna charakterystyka modułu  $M(\omega) = 20 \lg A(\omega)$  i fazy  $\varphi(\omega)$  - wykresy Bodego,
- logarytmiczna charakterystyka amplitudowo-fazowa  $M(\varphi)$ .

Najczęściej stosowane charakterystyki mają wsparcie w następujących funkcjach:

 bode, gainplot	- ch. Bodego (oś częstotliwości w <b>Hz</b> )	bode, bodemag	- ch. Bodego (oś częstotliwości w <b>rad/sek</b> )
nyquist	- ch. Nyquista	nyquist	- ch. Nyquista
black	- ch. Nicholsa (Black-Nichols)	nichols	- ch. Nicholsa
nicholschart	- siatka do ch. Nicholsa		
g_margin, p_margin	- charakterystyczne parametry ch. częstotliw.	allmargin, margin	- charakterystyczne parametry ch. częstotliw.
repfreq	- odpowiedź częstotliwościowa	freqresp	- odpowiedź częstotliwościowa
Tylko dla modeli SISO i SIMO. Funkcja zwraca wektor wartości.		Modele SISO i MIMO. Funkcje tworzą wykres lub zwracają wartości.	



## 8.2.3 Projektowanie układów sterowania

Narzędzia typu CACSD obejmują wiele specjalistycznych funkcji przeznaczonych do projektowania układów sterowania. Wśród nich znajdują się narzędzia związane z operacjami na macierzach i sterowaniem liniowo-kwadratowy-Gaussa (LQG – ang. *Linear-quadratic-Gaussian*), które jest fundamentalnym zagadnieniem sterowania optymalnego. Regulator LQG jest kombinacją filtra Kalmana z regulatorem liniowo-kwadratowym (LQ). Problem LQ dotyczy sterowania układem dynamicznym opisanych przez układ liniowych równań różniczkowych, które minimalizuje koszt opisany funkcjonalem kwadratowym. Rozwiązanie tego problemu można z łatwością obliczyć za pomocą komputera dysponując na przykład funkcjami:

ricc	- równanie Riccatiego	care	- równanie Riccatiego
linmeq	- równania Sylvester and Lyapunov	lyap	- równanie Lyapunova
lqe	- linear quadratic estimator (Kalman Filter)	kalman	- estimator Kalmana
lqr	- kompensator LQ	lqr	- regulator LQ
lqg	- kompensator LQG	lqg	- synteza sterowania LQG

## 8.2.4 Definicja i własności podstawowych członów dynamiki

Dla ilustracji badań układów liniowych w poniższych skryptach zdefiniowano kilka członów dynamiki i wyznaczono ich charakterystyki czasowe i częstotliwościowe. Przy okazji w komentarzach zaznaczono ograniczenia w definicji lub w badaniach szczególnych przypadków transmitancji, gdy stopień licznika jest większy niż stopień mianownika.

<sup>1</sup>  $\omega$  to pulsacja [rad/sek];  $\omega=2\pi f$ , gdzie  $f$  to częstotliwość [Hz]