



Facultatea de Automatică si Calculatoare

Identificarea sistemelor

Proiect

Identificarea unui sistem bazat pe
răspuns la o intrare sinusoidală

2024-2025

Student: Bogdan Adina-Elena

Grupa: 30133

Coordonator:

Prof.dr.ing Petru Dobra

Cuprins:

1. <u>Identificarea unui model matematic, exploatând fenomenul de rezonanță, a unui sistem de ordinul II (fără zerou).</u>	
1.1. Achiziția și afișarea datelor	3
1.2. Identificarea modelului matematic	4
1.3. Validarea rezultatelor	7
2. <u>Estimarea răspunsului în frecvență al sistemului pe baza semnalului y_1.</u>	
2.1. Estimarea modulului	9
2.2. Calculul fazei	11
3. <u>Identificarea sistemului pe baza metodelor parametrice.</u>	
<u>3.1. Identificarea semnalului y_1 pe baza metodelor parametrice.</u>	
3.1.1. Identificare folosind ARMAX și validare prin autocorelație.....	13
3.1.2. Identificare folosind OE și validare prin intercorelație.....	17
<u>3.2. Identificarea semnalului y_2 pe baza metodelor parametrice.</u>	
3.2.1. Identificare folosind ARMAX și validare prin autocorelație.....	19
3.2.2. Identificare folosind IV și validare prin intercorelație.....	22

1. Identificarea unui model matematic, exploatând fenomenul de rezonanță, a unui sistem de ordinul II (fără zerou).

1.1. Achiziția și afișarea datelor:

În cadrul laboratorului, utilizând aparatura specifică s-au generat semnalele pentru care vom face identificarea. Prin generarea unui semnal de intrare sinusoidal constant vom obține datele experimentale, timpul t , semnalul de intrare $u(t)$ și semnalele de ieșire $y_1(t)$, respectiv $y_2(t)$.

Datele extrase vor fi salvate într-un fișier CSV, fiecare coloană conținând valorile: coloana 1: timpul în secunde, coloana 2: $u(t)$ în volți și coloana 3 respectiv coloana 4: $y_1(t)$, respectiv $y_2(t)$ în volți. Apoi vom introduce în cadrul programului MATLAB setul de date, decalrând t (timpul), y_1 (semnalul de intrare de ordinul 2 fara zerou), y_2 (semnalul de intrare de ordinul II cu zerou) și le vom afișa într-un singur grafic (ușor decalate în scopul observării mai clare a acestora). Pe abscisă este reprezentat timpul în secunde, iar pe ordonată amplitudinea semnalelor.

De asemenea, putem afirma că fenomenul de rezonanță reprezintă tendința unui sistem oscilant, excitat la o anumită frecvență (numită frecvență de rezonanță ω_r) de a atinge o amplitudine mai mare decât la frecvențe normale. Formulată într-o manieră accesibilă, fenomenul de rezonanță are loc atunci când amplitudinea este maximă.

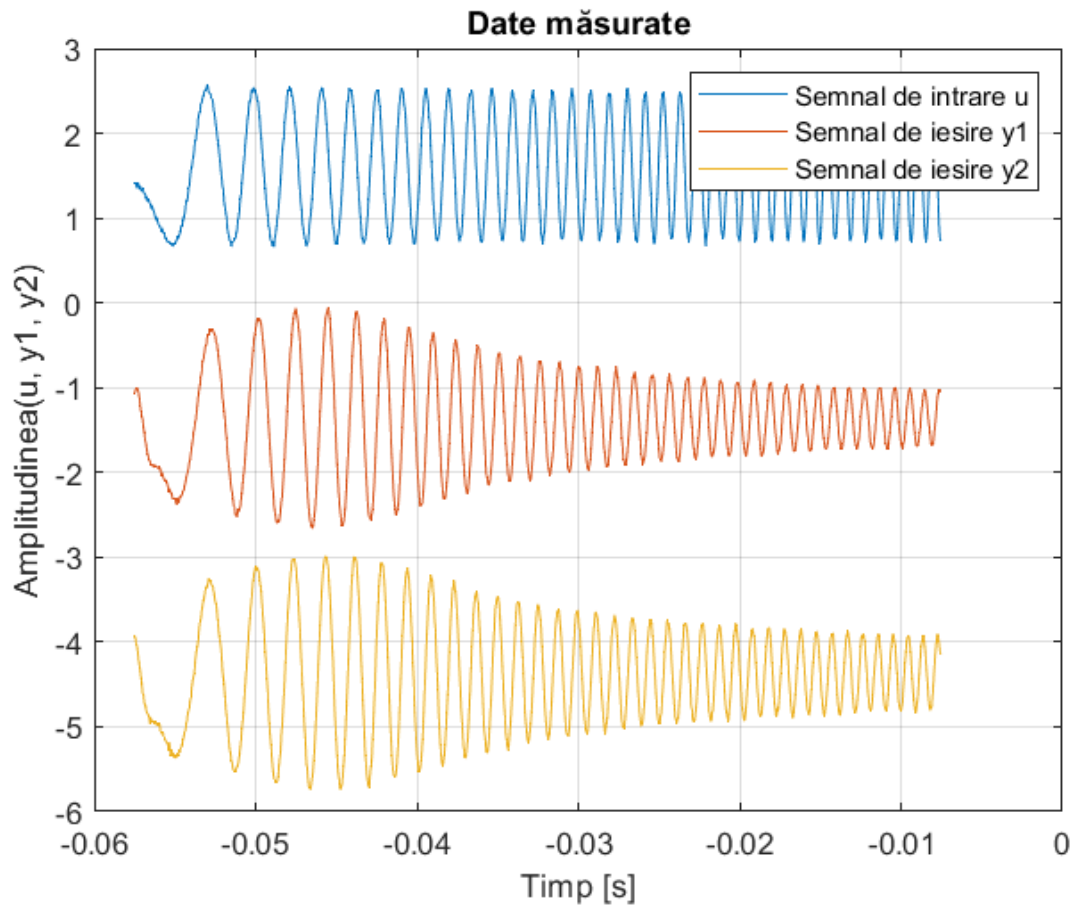


Fig1. Afișarea semnalelor de intrare/iesire (u, y1, y2)

1.2. Identificarea modelului matematic

Pentru a identifica un model matematic de tip funcție de transfer, de ordin II fără zeorou:

$$H(s) = \frac{K\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$

trebuie să identificăm factorul de proporționalitate K, factorul de amortizare zeta ζ , și pulsația naturală de oscilație ω_n [rad/s].

Am ales 4 indici de timp de pe grafic, din zona fenomenului de rezonanță: un maxim și un minim pentru intrare, respectiv un maxim și un minim pentru ieșire(Fig 2):

u_max_idx=194;
u_min_idx=214;
y1_max_idx=201;
y1_min_idx=221

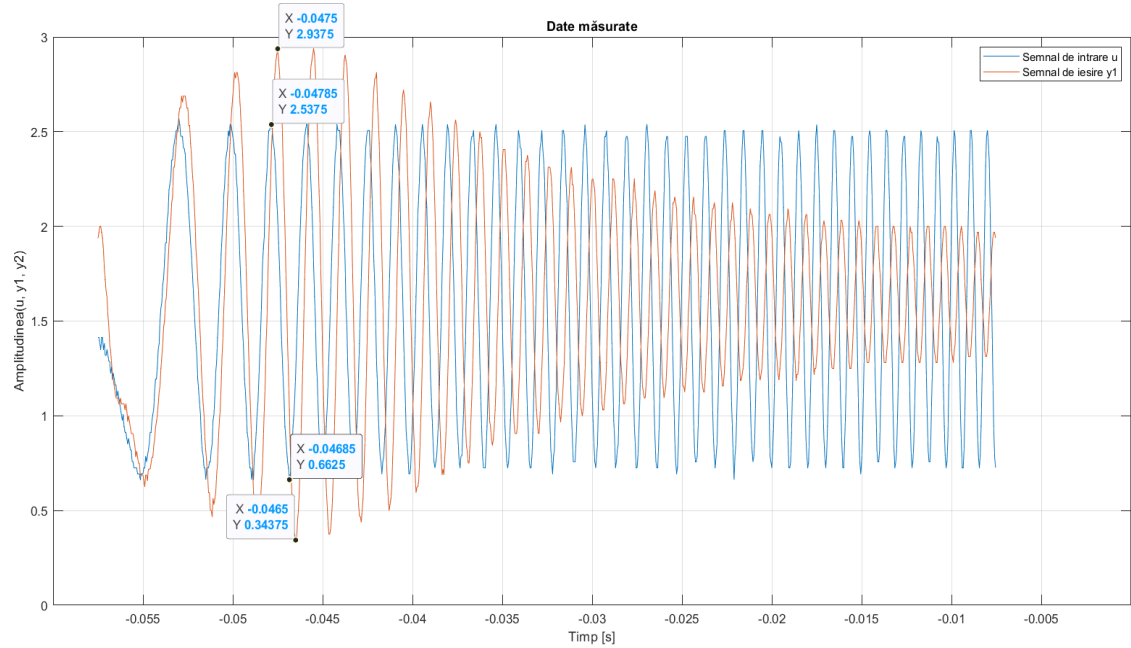


Fig 2. Indicii de pe perioade de timp consecutive în zona de rezonanță

- Factorul de proporționalitate K = reprezintă raportul dintre variația ieșirii și variația intrării:

$$K = \frac{\text{mean}(y1)}{\text{mean}(u)} \Rightarrow K = 1.0162$$

- Modulul de rezonanță M_r = îl regăsim acolo unde amplificarea este maximă și reprezintă raportul dintre amplitudinea semnalului de ieșire și amplitudinea semnalului de intrare:

$$A_{iesire} = y1(y1_max_idx) - y1(y1_min_idx)$$

$$A_{intare}=u(u_{max_idx})-u(u_{min_idx}) \Rightarrow \mathbf{Mr} = \mathbf{1.3833}$$

$$\mathbf{Mr}=A_{iesire}/A_{intare}$$

- Factorul de amortizare zeta = poate fi calculat din formula : $M_r = \frac{1}{2\zeta\sqrt{1-\zeta^2}}$

$$\text{Astfel, } \mathbf{zeta} = \sqrt{((Mr - \sqrt{Mr^2 - 1})) / (2 * Mr)} \Rightarrow \mathbf{zeta} = \mathbf{0.3931}$$

- Perioada de oscilație a semnalului de rezonanță: Trez

$$\mathbf{Trez} = 2 * t(y1_{min_idx}) - t(y1_{max_idx}) \Rightarrow \mathbf{Trez} = \mathbf{0.0020}$$

- Pulsația de rezonanță w_r = reprezintă frecvența unghiulară [rad/s] la care amplitudinea răspunsului unui sistem oscilant atinge valoarea maximă:

$$\mathbf{wr} = (2 * \pi) / Trez \Rightarrow \mathbf{wr} = \mathbf{3.1416e+03} \text{ [rad/s]}$$

- Pulsația naturală de oscilație w_n , se poate calcula din formula:

$$\omega_r = \omega_n \sqrt{1 - 2\zeta^2}$$

$$\text{Și rezultă: } \mathbf{wn} = wr / \sqrt{1 - 2 * zeta^2} \Rightarrow \mathbf{wn} = \mathbf{3.7794e+03} \text{ [rad/s]}$$

Astfel, după determinarea parametrilor și înlocuirea lor în formula funcției de transfer H obținem:

$$\mathbf{H} = \frac{1.451e07}{s^2 + 2971 s + 1.428e07}$$

Pentru simularea unui răspuns la intrare sinusoidală în condiții inițiale nenule este nevoie de modelul de tip spațiul stărilor:

O reprezentare în spațiul stărilor a unui sistem de ordin II este:

$$\frac{dx}{dt} = A \cdot x(t) + B \cdot u(t)$$

$$y(t) = C \cdot x(t) + D \cdot u(t)$$

unde $A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\omega_n^2 & -2 \cdot \zeta \cdot \omega_n \end{bmatrix};$

$$B = \begin{bmatrix} 0 \\ K \cdot \omega_n^2 \end{bmatrix};$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix};$$

$$D = 0;$$

Rezultă:

$$A =$$

	x1	x2
x1	0	1
x2	-1.428e+07	-2971

$$B =$$

	u1
x1	0
x2	1.451e+07

$$C =$$

	x1	x2
y1	1	0

$$D =$$

	u1
y1	0

1.3. Validarea rezultatelor

Validarea modelului se face pe baza comparării semnalului de ieșire y1 cu semnalul identificat în urma modelului matematic obținut.

In fig3. Sunt suprapuse semnalul de iesire y1 si semnalul identificat din spatiul starilor:

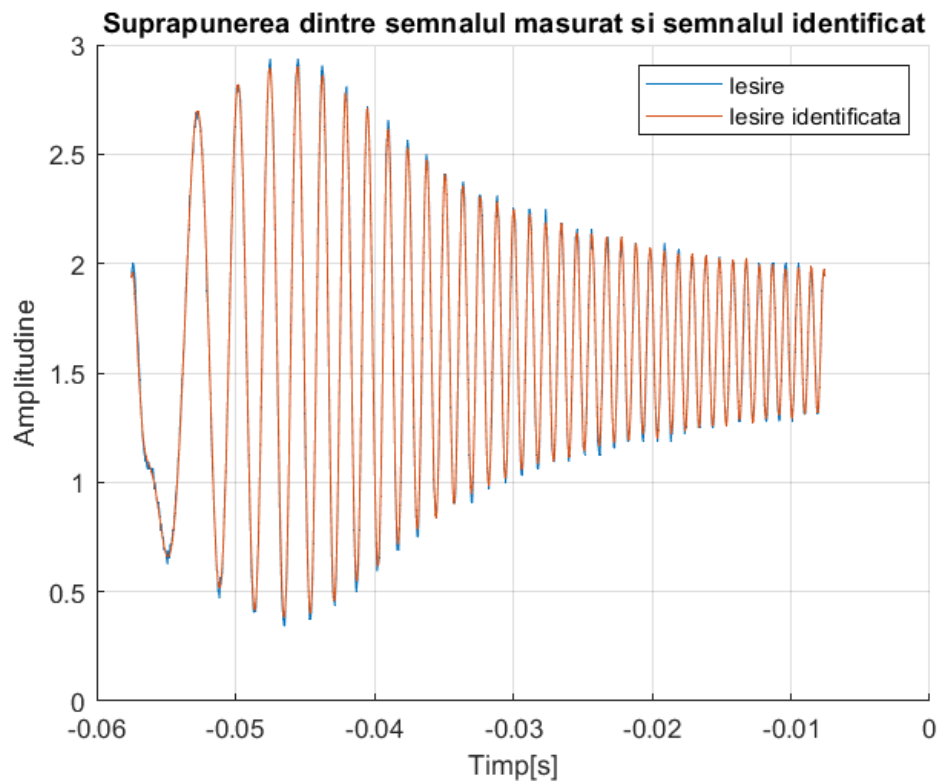


Fig3.

Se calculează valoarea medie patrată (EMP) a erorii dintre ieșirea măsurată și ieșirea calculată, J:

$$\mathbf{J} = \text{norm}(y1 - y_{\text{sim}}) / \text{sqrt}(\text{length}(y1)) \quad \Rightarrow \quad \mathbf{J} = 0.0248$$

Iar, eroarea medie pătratică normalizată (EMPn) este o variantă a EMP, pentru a indica cât de mare este eroarea relativă față de variația semnalului măsurat:

$$\mathbf{Empn} = \text{norm}(y1 - y_{\text{sim}}) / \text{norm}(y1 - \text{mean}(y1)) * 100 \quad \Rightarrow \quad \mathbf{Empn} = 4.2673$$

2. Estimarea răspunsului în frecvență al sistemului pe baza semnalului y1

Estimarea răspunsului în frecvență este un proces esențial în analiza și caracterizarea comportamentului unui sistem din punct de vedere al reacției sale la semnale periodice.

2.1. Estimarea modulului

Pentru a putea estima modulul corect este necesar să calculăm mai întâi anumite frecvențe unghiulare, cum ar fi cele din zonele frecvențelor joase, frecvențelor de rezonanță, frecvențelor medii și a frecvențelor înalte.

Frecvențele unghiulare corespunzătoare diferitelor segmente de date temporale au fost calculate utilizând relația $\omega = \pi/T$, unde T este perioada semnalului extrasă din diferența de timp dintre maxime și minime succesive.

De altfel, caracteristica de modul (m) pentru fiecare interval a fost determinat din raportul dintre variația semnalului de ieșire ($y1$) și variația semnalului de intrare (u).

Astfel pentru frecvențe joase am considerat punctele:

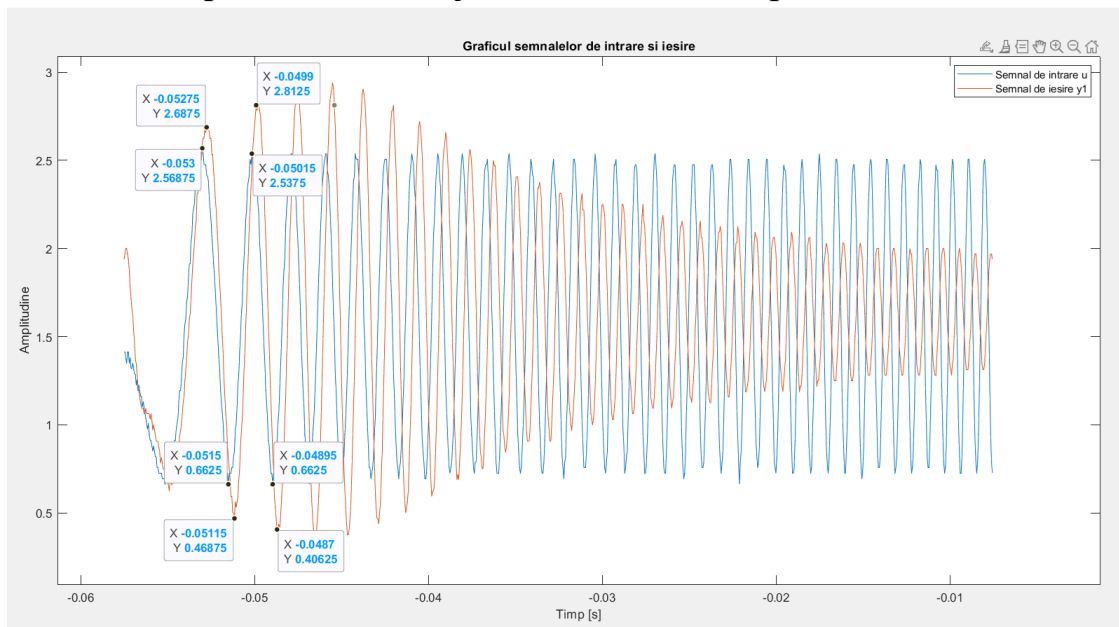


Fig4.

Index minime și maxime consecutive pentru u și y în zona frecvențelor joase

În urma aplicării formulelor rezultă 3 frecvențe unghiulare și 3 caracteristici de modul:

$$w_i = \pi / (t(u_{\max}) - t(u_{\min}))$$

$$m_i = (y(y_{\max}) - y(y_{\min})) / (u(u_{\max}) - u(u_{\min}))$$

$$ph_i = (t(u_{\max}) - t(y_{\max})) * w_i * 180 / \pi$$

w1= 2.0944e+03 [rad/s]	m1= 1.1864
w2= 2.3271e+03 [rad/s]	m2= 1.2333
w3= 2.6180e+03 [rad/s]	m3= 1.2833

Ce rezultă din punctele considerate la frecvențele de rezonanță am calculat deja în prima parte a proiectului, cu metoda neparametrică, avem:

wr= 3.1416e+03 [rad/s] și mr= 1.3833

În zona frecvențelor medii am considerat următoarele puncte:

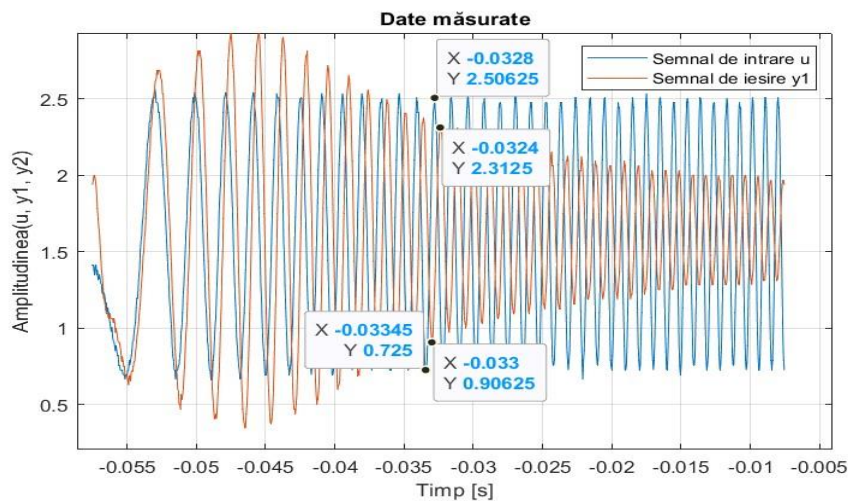


Fig5. Index mininime si maxime consecutive pentru u si y in zona frecventelor medii

În urma aplicării formulelor rezultă următoarea frecvență unghiulară, respectiv caracteristică de modul:

w5= 4.8332e+03 [rad/s]	m5=0.7895
-------------------------------	------------------

Apoi, în zona frecvențelor înalte am considerat următoarele punctele:

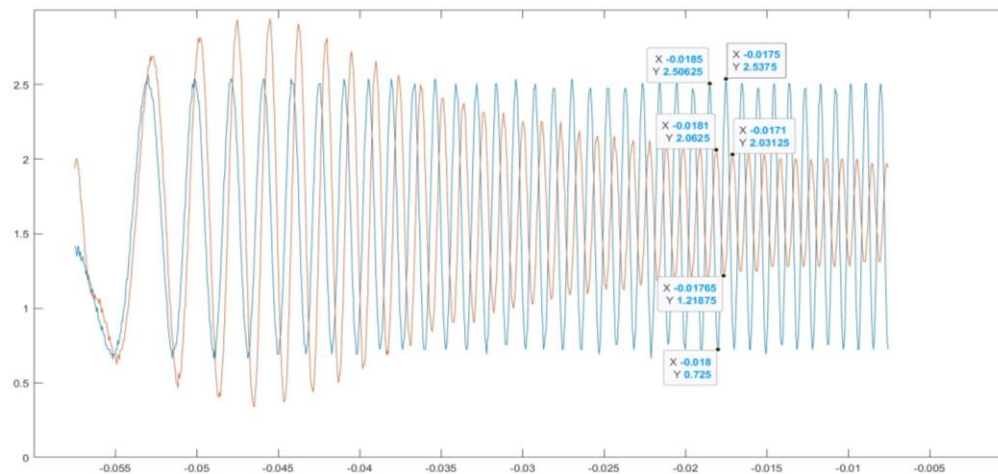


Fig6. Index minime și maxime consecutive pentru u și y în zona frecvențelor înalte

Rezultă alte 2 frecvențe unghilare și 2 caracteristici de modul:

$$\mathbf{w6=6.2832e+03 \text{ [rad/s]}}$$

$$\mathbf{m6=0.4737}$$

$$\mathbf{w7= 6.2832e+03 \text{ [rad/s]}}$$

$$\mathbf{m7= 0.4483}$$

3.2. Calculul fazei

Faza a fost calculată pe baza diferențelor de timp dintre vârful semnalului de intrare respectiv a semnalului de ieșire, folosind relația: $ph=\Delta t \cdot \omega \cdot 180\pi$

Considerând tot aceeași indecșii, în urma a 7 diferențe de timp dintre cele două semnale au rezultat fazele exprimate în grade:

$$\mathbf{ph1= -30.0000}$$

$$\mathbf{ph2= -40.0000}$$

$$\mathbf{ph3= -45.0000}$$

$$\mathbf{ph5= -124.6145}$$

$$\mathbf{ph6= -144.0000}$$

$$\mathbf{ph7= -144.0000}$$

Calculul fazei în zona frecvenței de rezonanță a fost efectuat cu ajutorul indecșilor din fig2., și are valoarea:

$$\text{ph}_r = -63.0000$$

Pentru a verifica rezultatele din urma calculelor pentru modul si fază am suprapus punctele obținute peste diagrama bode a sistemului de ordin II fără zerou, luate pe intervalul $[10^3, 10^4]$. Astfel, am suprapus peste graficul de modul punctele $m_1, m_2, m_3, m_r, m_4, m_5, m_6, m_7$ obținute în funcție de frecvențele unghiulare $w_1, w_2, w_3, w_r, w_4, w_5, w_6, w_7$ și peste graficul de fază am suprapus $ph_1, ph_2, ph_3, ph_r, ph_4, ph_5, ph_6, ph_7$ tot în funcție de frecvențele unghiulare calculate.

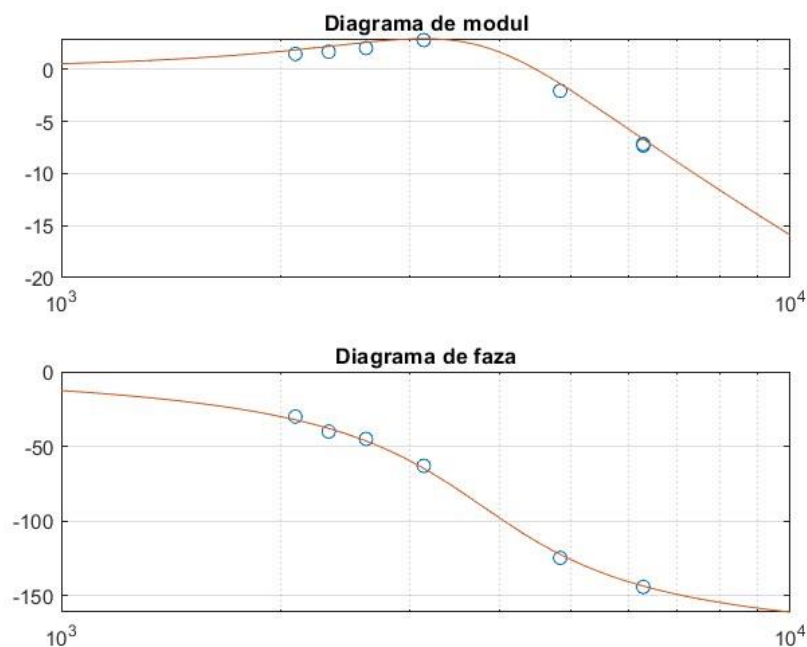


Fig7. Comparația între diagrama bode a modelului și estimarea răspunsului în frecvență a sistemului

3. Identificarea sistemului pe baza metodelor parametrice

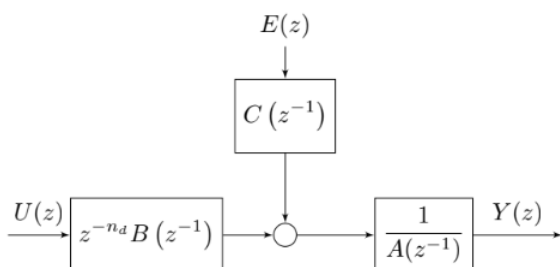
3.1. Identificarea semnalului y_1 pe baza metodelor parametrice

3.1.1. Identificare folosind ARMAX și validare prin autocorelație.

Metoda ARMAX (Auto-Regressive Moving Average method with eXogenous input) sau metoda celor mai mici patrate extinsă (MCMMPPE) a fost dezvoltată din metoda ARX pentru a se putea identifica fără deviație modelele “proces+perturbație”.

Identificarea constă în estimarea coeficienților polinoamelor A, B și C. Semnalul de intrare $u(t)$ și semnalul de ieșire $y(t)$ sunt reprezentate prin transformata \mathcal{Z} . Această structură este reprezentată în MATLAB în structura *idpoly*. Parametrii de structură ai sistemului sunt: $n_A = \deg(A)$, $n_B = \deg(B)$, $n_C = \deg(C)$ și nd care este numărul tactilor de întârziere.

Schema bloc a modelului ARMAX este:



Iar modelul discret de tip ‘proces+perturbație’ corespunzător metodei ARMAX este:

$$A(z^{-1}) Y(z) = z^{-nd} B(z^{-1}) U(z) + C(z^{-1}) E(z)$$

unde:

$$A(z^{-1}) = 1 + a_1 z^{-1} + \dots + a_{n_A} z^{-n_A}$$

$$B(z^{-1}) = b_1 + b_1 z^{-1} + \dots + b_{n_B} z^{-n_B+1}$$

$$C(z^{-1}) = 1 + a_1 z^{-1} + \dots + c_{n_C} z^{-n_C}$$

Pentru a putea lucra cu această metodă, datele de intrare și datele de ieșire trebuie grupate într-un singur obiect de tip *iddata*.

In cazul nostru:

$$n_A=2$$

$$n_B=1$$

$$n_C=2$$

$$n_d=1$$

Rezultă polinoamele:

$$A(z) = 1 - 1.831 z^{-1} + 0.8644 z^{-2}$$

$$B(z) = 0.03363 z^{-1}$$

$$C(z) = 1 - 1.746 z^{-1} + 0.7929 z^{-2}, \text{ cu } C(z) \text{ corespunzător}$$

perturbației

Pe baza polinoamelor A și B, construim un model matematic în discret corespunzător ‘procesului’:

Hz_y1armax =

$$0.03363 z^{-1}$$

$$\frac{\text{-----}}{1 - 1.831 z^{-1} + 0.8644 z^{-2}}$$

Pe care l-am transformat și în continuu prin metoda zoh:

Hs_y1armax =

$$\frac{354.74 (s+4.087e04)}{\text{-----}} \\ (s^2 + 2915s + 1.431e07)$$

Un sistem identificat prin ARMAX trebuie validat prin autocorelație.

Sunt prezentate două metode statistice de validare a modelelor obținute, care se pot realiza cu ajutorul funcției *resid*, iar gradul de suprapunere se poate obține folosind rutina *compare*.

În MATLAB, funcția *resid* este utilizată pentru a analiza reziduurile unui model identificat, adică diferențele dintre răspunsul măsurat al unui sistem și răspunsul estimat de model. Această diagramă prezintă graficul de autocorelație în partea stângă și intercorelație în partea dreaptă.

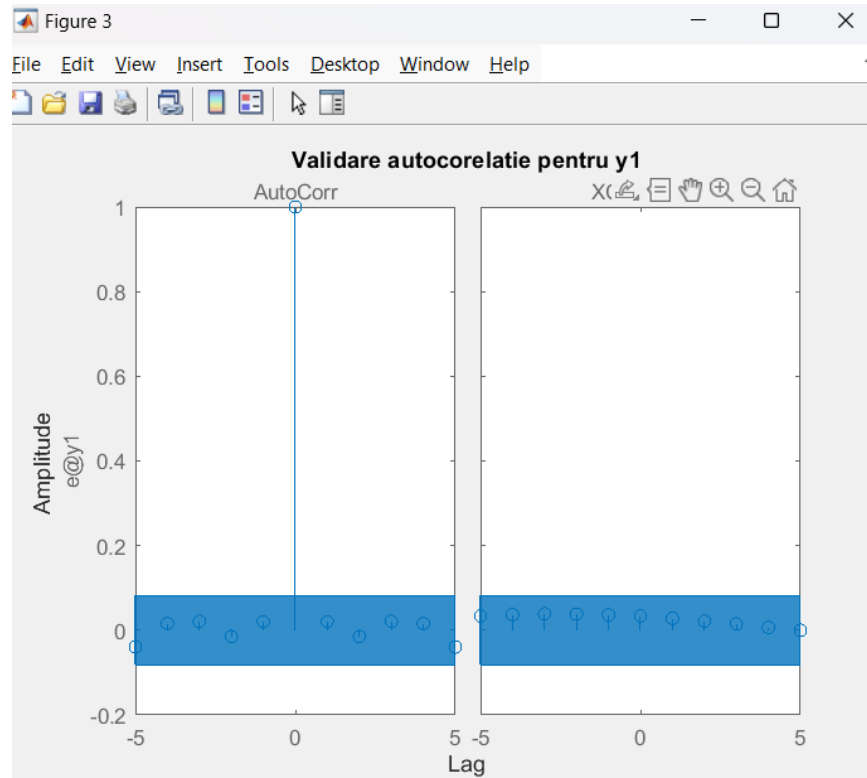


Fig 8. Validarea prin autocorelație cu funcția resid pentru metoda ARMAX

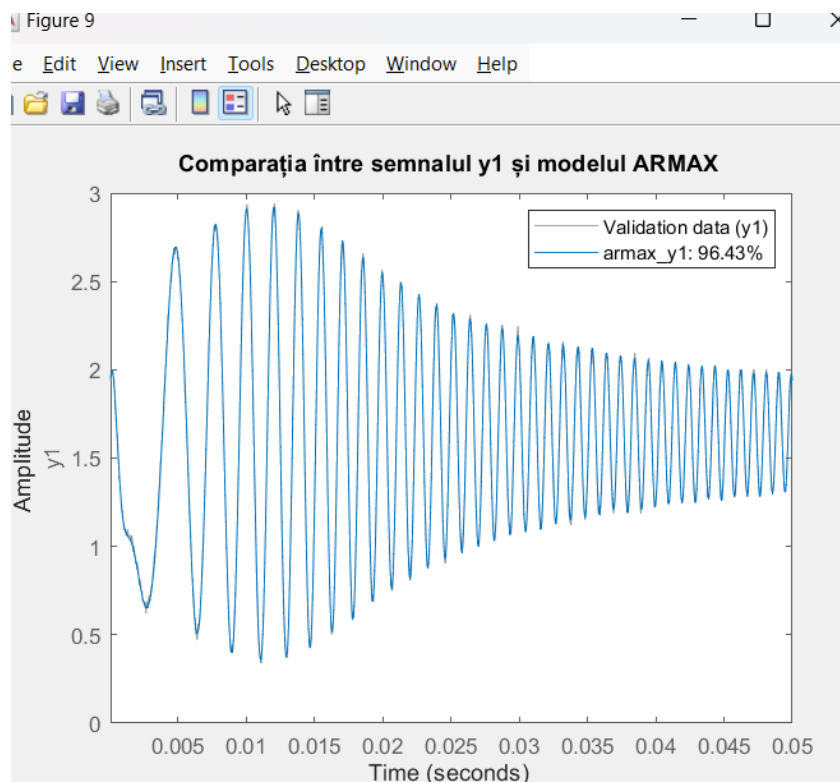


Fig9. Validare cu funcția compare pentru metoda ARMAX

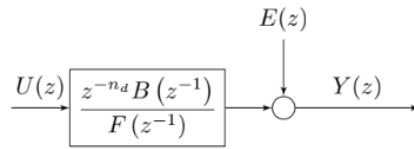
Observam ca modelul identificat este validat prin autocorleție, iar din perspectiva gradului de urmărire, acest model urmărește datele de validare cu un grad de 96.43% (Fig9), de unde rezultă o eroare de 3.57%.

3.1.2. Identificare folosind OE și validare prin intercorelație.

Metoda erorii de ieșire (engl. Output Error – OE) introduce o nouă structură pe baza modelului general descris la început, presupunerea de bază fiind că toată perturbația se găsește nemodelată la ieșire.

Identificarea constă în estimarea coeficienților polinoamelor B și F. Parametrii de structură ai sistemului sunt: $n_B = \deg(B)$, $n_F = \deg(F)$, respectiv n_d numărul taților de întârziere.

Schema bloc corespunzătoare modelului OE este:



De unde rezultă modelul discret corespunzător, cu perturbația nemodelată la ieșire :

$$Y(z) = \frac{z^{-nd} B(z^{-1})}{F(z^{-1})} U(z) + E(z)$$

unde:

$$F(z^{-1}) = 1 + f_1 z^{-1} + \dots + f_{nF} z^{-nF}$$

$$B(z^{-1}) = b_1 + b_2 \cdot z^{-1} + \dots + b_{nB} z^{-nB+1}$$

În cazul nostru:

$$nB=1$$

$$nF=2$$

$$nd=1$$

Rezultă polinoamele:

$$B(z) = 0.03366 z^{-1}$$

$$F(z) = 1 - 1.831 z^{-1} + 0.8644 z^{-2}$$

Pe baza lor construim un model matematic in discret:

Hz_y1oe =

$$0.03366 z^{-1}$$

$$1 - 1.831 z^{-1} + 0.8644 z^{-2}$$

Pe care l-am transformat și în continuu prin metoda zoh:

$$\mathbf{Hs_y1oe} = \frac{355.03 (s+4.087e04)}{(s^2 + 2914s + 1.432e07)}$$

Un sistem identificat folosind metoda OE trebuie validat prin intercorelație.

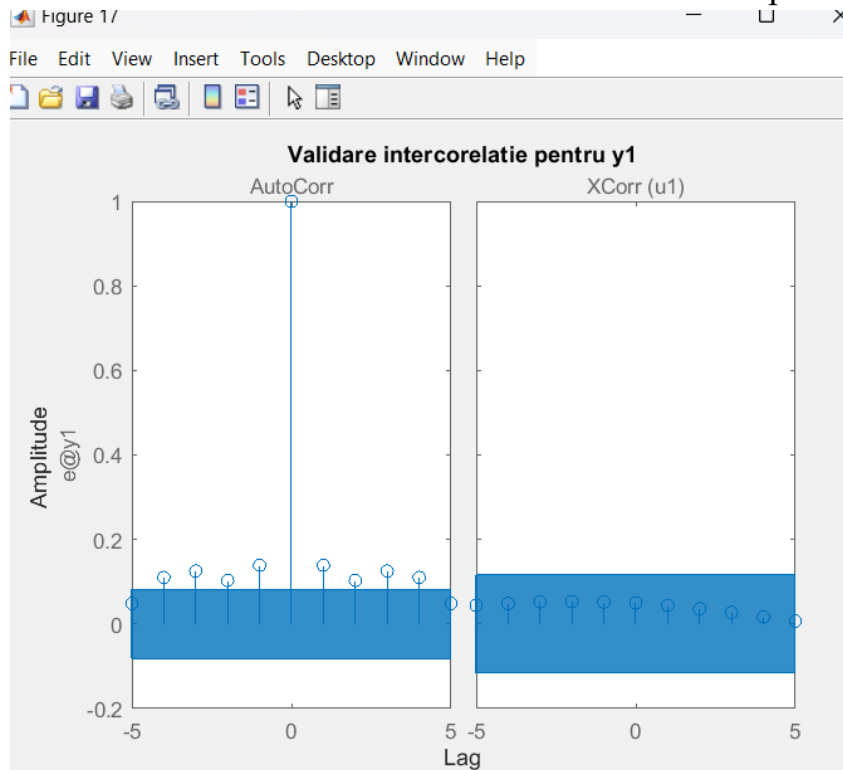


Fig10. Validarea prin intercorelație cu fruncția resid pentru metoda OE

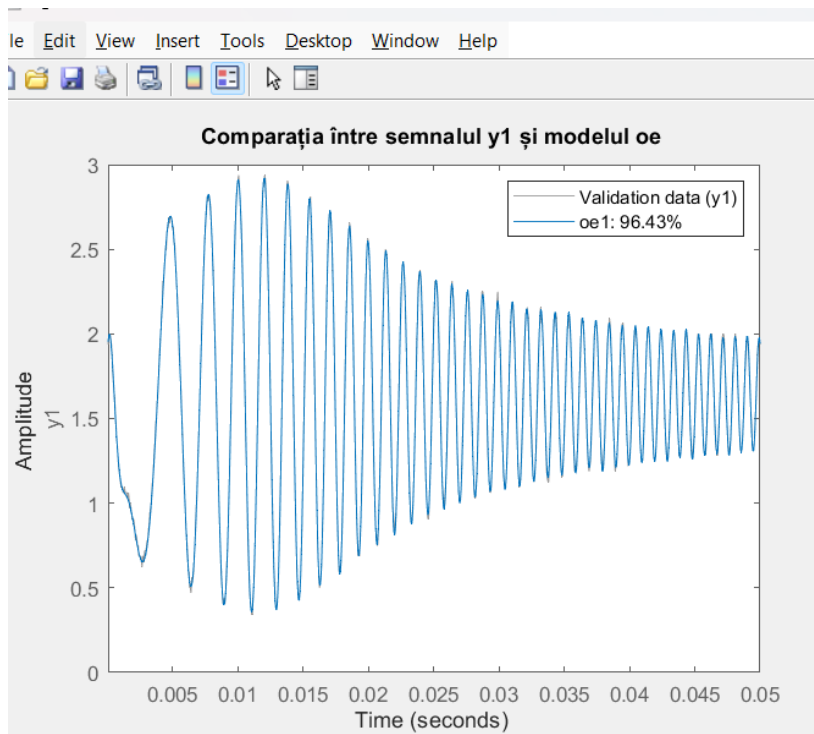


Fig11. Validare cu functia compare pentru metoda OE

Observam ca modelul identificat este validat prin intercorelație, iar din perspectiva gradului de urmărire, acest model urmărește datele de validare tot cu un grad de 96.43% (Fig11.), de unde rezulta o eroare de 3.57%.

3.2. Identificarea semnalului y2 pe baza metodelor parametrice.

3.2.1. Identificare folosind ARMAX și validare prin autocorelație.

Modelul se identifică urmărind aceiași pași ca și la semnalul y1.

Astfel, datele de intrare și datele de ieșire trebuie grupate într-un singur obiect de tip *iddata*.

În cazul nostru:

$$n_A=2$$

$$nB=2$$

$$nC=2$$

$$nd=1$$

Rezultă polinoamele:

$$A(z) = 1 - 1.83 z^{-1} + 0.8613 z^{-2}$$

$$B(z) = 0.1175 z^{-1} - 0.08584 z^{-2}$$

$$C(z) = 1 - 1.525 z^{-1} + 0.619 z^{-2}, \text{ corespunzător}$$

perturbației

Pe baza polinoamelor A și B, construim un model matematic în discret corespunzător ‘procesului’:

$$\mathbf{H_{z_y2armax} =}$$

$$0.1175 z^{-1} - 0.08584 z^{-2}$$

$$1 - 1.83 z^{-1} + 0.8613 z^{-2}$$

Pe care l-am transformat și în continuu prin metoda zoh:

$$\mathbf{H_{s_y2} =}$$

$$2193.4 (s+6241)$$

$$(s^2 + 2987s + 1.353e07)$$

Metoda ARMAX se validează prin autocorelație

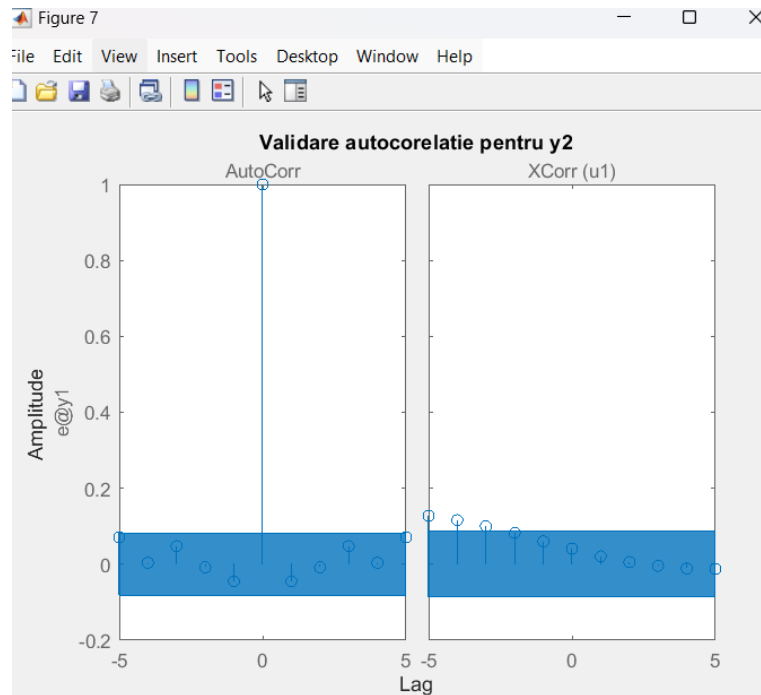


Fig12 . Validarea prin autocorelatie cu functia resid pentru metoda ARMAX

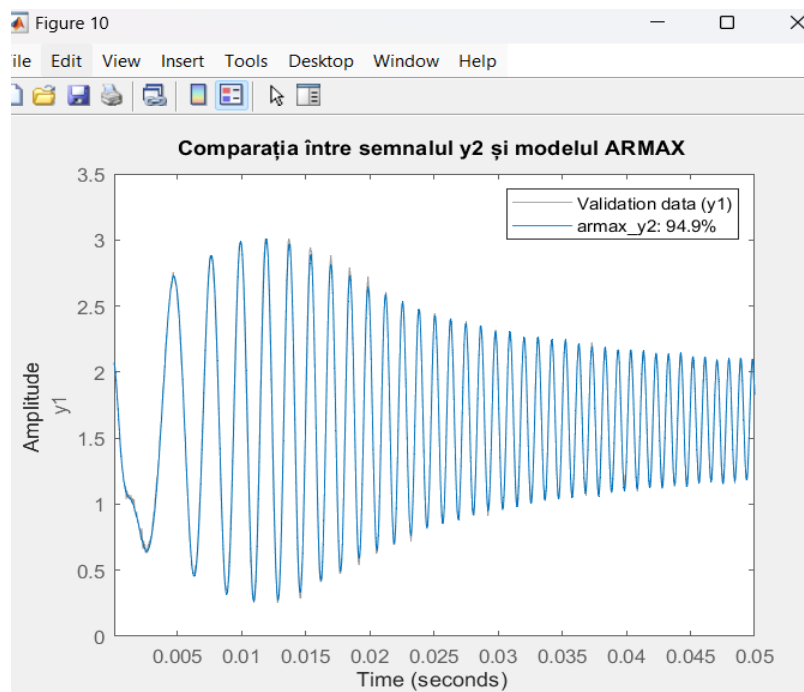
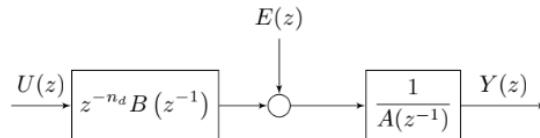


Fig13. Validare cu functia compare pentru metoda ARMAX

Observăm ca modelul identificat este validat prin autocorelație, iar din perspectiva gradului de urmărire, acest model urmărește datele de validare cu un grad de 94.9% (Fig13.), de unde rezulta o eroare de 5.1%.

3.2.2. Identificare folosind IV și validare prin intercorelație.

Metoda IV (engl. Instrumental Variables) prezintă următoarea schemă bloc:



De unde rezultă modelul discret corespunzător:

$$A(z^{-1}) Y(z) = z^{-n_d} B(z^{-1}) U(z) + E(z)$$

unde polinoamele A, B au aceeași structură ca mai sus.

Parametrii:

$$n_A = 2$$

$$n_B = 2$$

$$n_d = 0$$

Rezultă polinoamele:

$$A(z) = 1 - 1.825 z^{-1} + 0.8602 z^{-2}$$

$$B(z) = 0.06936 - 0.03367 z^{-1}$$

Pe baza lor construim un model matematic în discret:

Hz_y1iv =

$$0.06936 - 0.03367 z^{-1}$$

$$1 - 1.825 z^{-1} + 0.8602 z^{-2}$$

Pe care l-am transformat și în continuu prin metoda zoh:

Hs_y1iv =

$$0.069358 (s^2 + 2.673e04s + 2.224e08)$$

$$(s^2 + 3013s + 1.525e07)$$

Un sistem identificat folosind metoda IV trebuie validat prin intercorelație.

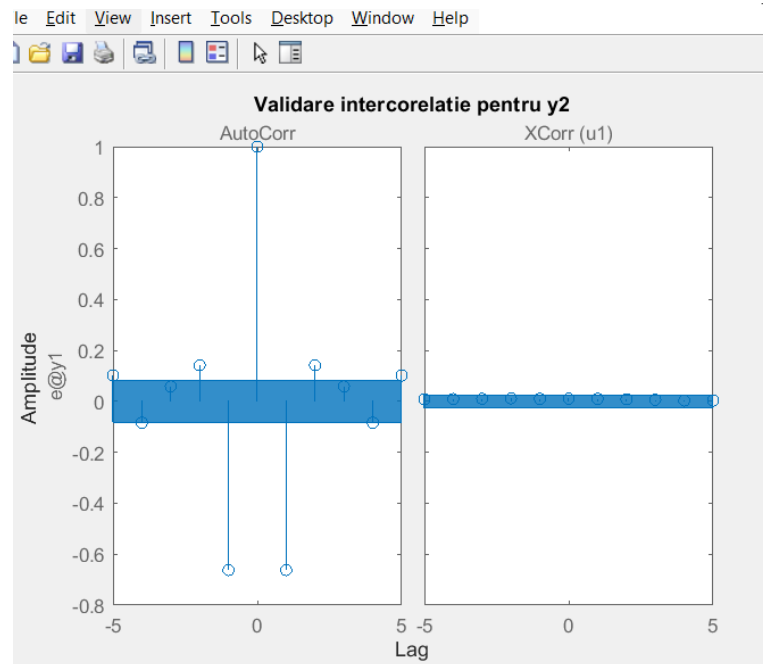


Fig14. Validarea prin intercorelație cu frunctia resid pentru metoda IV

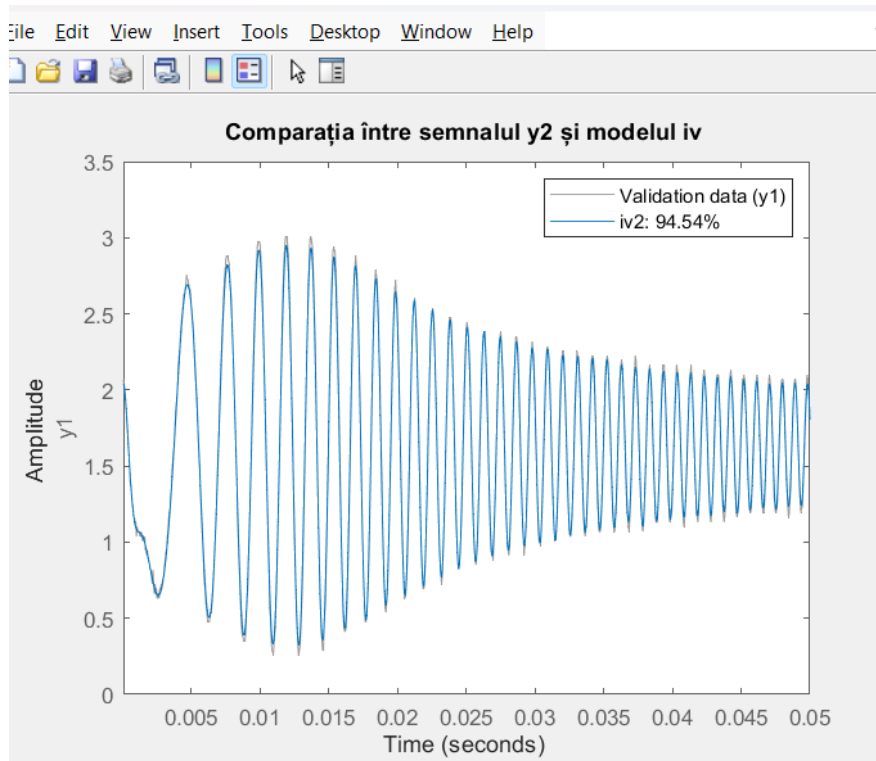


Fig15. Validare cu functia compare pentru metoda IV

Observam ca modelul identificat este validat prin intercorelație, iar din perspectiva gradului de urmărire, acest model urmărește datele de validare cu un grad de 94.54% (Fig15.), de unde rezulta o eroare de 5.46%.