

## 3.2. Descrierea internă a sistemelor multivariabile

### 3.2.1.1. Ecuatii vectorial matriceale de stare ale sistemelor multivariabile netede

Metoda variabilelor de stare permite aproximarea comportării dinamice a unei largi clase de sisteme. Aceasta metoda se aplica și pentru analiza sistemelor liniare multivariabile cu parametri concentrați (invariante în timp).

*Exemplul 3.4.* Se considera un **motor de curent continuu cu excitație separată, comandat pe indus și inductor**, fig. 3.18.

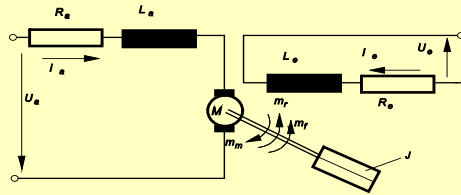


Fig. 3.19

Funcționarea motorului este descrisă de următoarele ecuații

- ecuația de tensiuni a indusului

$$u_a = R_a i_a + L_a \frac{di_a}{dt} + e; \quad (3.123)$$

- ecuația de tensiuni a inductorului

$$u_e = R_e i_e + L_e \frac{di_e}{dt}; \quad (3.124)$$

- ecuația de echilibru a cuplurilor

$$m_m = m_r + m_f + J \frac{d\omega}{dt}; \quad (3.125)$$

- **caracteristica neliniară a dependenței fluxului magnetic inductor  $\varphi$  de curentul de excitație  $i_e$ ,  $\varphi(i_e)$ .**

Tensiunea electromotoare indusă  $e$ , cuplul electromagnetic  $m_m$  și cuplul de frecări  $m_f$  se determină cu relațiile

$$e = k\phi\omega, m_m = k\phi i_a; m_f = k_f \omega \quad (3.126)$$

unde  $k$  si  $k_f$  sunt constante de proportionalitate.

În regim stationar, toate marimile sunt constante si ecuatiile (3.123) - (3.126) devin

$$U_a = R_a I_a + E, E = k\phi\Omega$$

$$U_e = R_e I_e \quad (3.127)$$

$$M_m = k\phi I_a = M_r + M_f, M_f = k_f \Omega.$$

În regimurile tranzitorii, fiecare marime  $x$  variaza în jurul valorii stationare  $X$  cu o mica variatie  $\Delta x$

$$x = X + \Delta x. \quad (3.128)$$

De exemplu  $u_a = U_a + \Delta u_a, i_a = I_a + \Delta i_a, \omega = \Omega + \Delta\omega$ , etc.

În expresiile tensiunii electromotoare induse  $e$  si a cuplului electromagnetic  $m_m$  apar produse de variabile :

$$e = k\phi\omega = k(\phi + \Delta\phi)(\Omega + \Delta\omega) =$$

$$= k\phi\Omega + k\phi\Delta\omega + k\Omega\Delta\phi + k\Delta\phi\Delta\omega \cong E + k\phi\Delta\omega + k\Omega\Delta\phi \quad (3.129)$$

$$m_m = k\phi i_a = k(\phi + \Delta\phi)(I_a + \Delta i_a) =$$

$$= k\phi I_a + k\phi\Delta i_a + k I_a \Delta\phi + k\Delta\phi\Delta i_a \cong M_m + k\phi\Delta i_a + k I_a \Delta\phi. \quad (3.130)$$

În relatiile (3.129), (3.130) s-au neglijat produsele micilor variatii  $\Delta\phi\Delta\omega \approx 0$  ;  $\Delta\phi\Delta i_a \approx 0$  .

Se considera ca variatia fluxului de excitatie  $\Delta\phi$  este proportionala cu variatia curentului de excitatie  $\Delta i_e$

$$\Delta\phi = k_I \Delta i_e. \quad (3.131)$$

Tinând seama de relatiile (3.127) - (3.131) pentru mici variatii ale marimilor care intervin, ecuatiile (3.123) - (3.125) devin

$$\Delta u_a = R_a \Delta i_a + L_a \frac{d\Delta i_a}{dt} + k\Omega k_l \Delta i_e + k\phi \Delta \omega \quad (3.132)$$

$$\Delta u_e = R_e \Delta i_e + L_e \frac{d\Delta i_e}{dt} \quad (3.133)$$

$$k\phi \Delta i_a + k I_a k_l \Delta i_e = \Delta m_r + k_f \Delta \omega + J \frac{d\Delta \omega}{dt} \quad (3.134)$$

Se aleg ca variabile de stare variațiile mărimilor ce intervin prin derivatele lor în ecuațiile (3.132) - (3.134)

$$x_1 = \Delta i_a; x_2 = \Delta i_e; x_3 = \Delta \omega . \quad (3.135)$$

Ca mărimi de intrare (de comandă) se consideră variațiile tensiunilor aplicate indusului  $\Delta u_a$  și inductorului  $\Delta u_e$ . Variația cuplului rezistent  $\Delta m_r$  (mărimia perturbatoare) se consideră nulă.

$$u_1 = \Delta u_a; u_2 = \Delta u_e; u_3 = \Delta m_r = 0 . \quad (3.136)$$

Cu notațiile (3.135), (3.136) ecuațiile (3.132) - (3.134) constituie ecuațiile intrare-stare ale motorului de curent continuu și pot fi aduse la forma

$$\begin{aligned} \dot{x}_1 &= -\frac{R_a}{L_a} x_1 - \frac{k\Omega k_l}{L_a} x_2 - \frac{k\phi}{L_a} x_3 + \frac{1}{L_a} u_1 \\ \dot{x}_2 &= -\frac{R_e}{L_e} x_2 + \frac{1}{L_e} u_2 \\ \dot{x}_3 &= \frac{k\phi}{J} x_1 + \frac{k I_a k_l}{J} x_2 - \frac{k_f}{J} x_3 . \end{aligned} \quad (3.137)$$

Se consideră mărimi de ieșire variațiile curenților din indus  $\Delta i_a$ , din inductor  $\Delta i_e$  și variația turației  $\Delta \omega$

$$y_1 = \Delta i_a, y_2 = \Delta i_e, y_3 = \Delta \omega . \quad (3.138)$$

Ecuțiile (3.137) și (3.138) se pot scrie sub formă matriceală

$$\begin{aligned}\dot{x} &= Ax + Bu \\ y &= Cx\end{aligned}\quad (3.139)$$

unde  $x \in \mathbf{R}^3$  este vectorul mărimilor de stare;  $u \in \mathbf{R}^2$  - vectorul mărimilor de comandă;  $y \in \mathbf{R}^3$  - vectorul mărimilor de ieșire.

$$x = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix}; \quad u = \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \end{bmatrix}; \quad y = \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \\ y_3 \end{bmatrix}\quad (3.140)$$

unde  $A \in \mathbf{R}^{3 \times 3}$  este matricea de evoluție a sistemului;  $B \in \mathbf{R}^{3 \times 2}$  - matricea de comandă;  $C \in \mathbf{R}^{3 \times 3}$  - matricea de ieșire.

$$A = \begin{bmatrix} \frac{R_a}{L_a} & -\frac{k\Omega k_l}{L_a} & -\frac{k\Phi}{L_a} \\ 0 & -\frac{R_e}{L_e} & 0 \\ \frac{k\Phi}{J} & \frac{kI_a k_l}{J} & -\frac{k_f}{J} \end{bmatrix}; \quad B = \begin{bmatrix} \frac{1}{L_a} & 0 \\ 0 & \frac{1}{L_e} \\ 0 & 0 \end{bmatrix}; \quad C = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}\quad (3.141)$$

Deci motorul de curent continuu comandat pe indus și inductor este un sistem caracterizat de ecuațiile vectorial-matriceale intrare-stare-ieșire (3.139) - (3.141) și poate fi reprezentat prin schema din fig. 3.19.

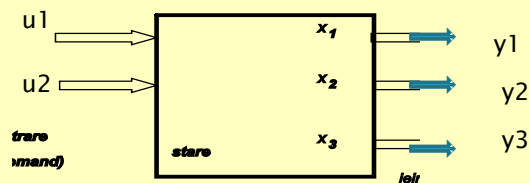


Fig. 3.19

În cazul general, un sistem linear multivariabil continuu în timp poate fi reprezentat prin ecuațiile vectorial matriceale de stare de forma

$$\dot{x} = Ax + Bu \quad \text{ecuația intrare-stare,} \quad (3.142)$$

$$y = Cx + Du \quad \text{ecuația de ieșire} \quad (3.143)$$

$x(\tau)$  - condiție inițială dată

cu  $x \in X \subset \mathbf{R}^n$  - vectorul de stare ( $n \times 1$ );  $u \in U \in \mathbf{R}^m$  - vectorul de intrare, ( $m \times 1$ );  $y \in Y \in \mathbf{R}^p$  - vectorul de ieșire, ( $p \times 1$ );  $A \in \mathbf{R}^{n \times n}$  - matricea de evoluție (matricea de stare), ( $n \times n$ );  $B \in \mathbf{R}^{n \times m}$  - matricea de comandă (de intrare), ( $n \times m$ );  $C \in \mathbf{R}^{p \times n}$  - matricea de ieșire, ( $p \times n$ );  
 $D \in \mathbf{R}^{p \times m}$  - matricea de cuplaj, ( $p \times m$ );  $x(\tau)$  - vectorul condițiilor inițiale ( $n \times 1$ );

Se observă că

- ecuațiile de stare au aceeași structură atât pentru sistemele monovariabile cât și pentru sistemele multivariabile;
- mărimile de ieșire depind linear de variabilele de stare și de intrare;
- ecuațiile (3.143) se pot reprezenta prin schema bloc din fig. 3.20, unde  $u_i(t)$ ,  $x_i(t)$  și  $y_i(t)$  corespund respectiv evoluției unei intrări, a unei stări și a unei ieșiri oarecare;

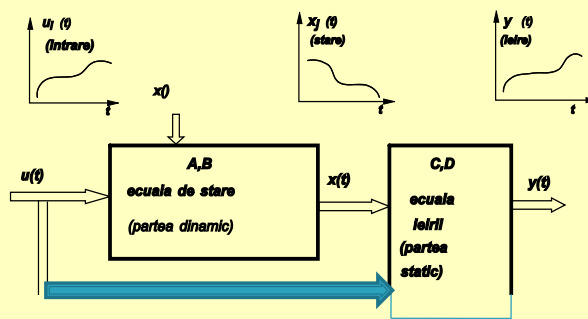


Fig. 3.20

### 3.2.1.2. Ecuația omogenă. Matricea de tranziție

Ecuația omogenă corespunzătoare ecuației de stare (3.142) este de forma

$$\dot{x}(t) = A x(t). \quad (3.144)$$

Fie  $M(t)$  o matrice pătratică ( $n \times n$ ) constituită din coloanele  $M^{[1]}, M^{[2]}, \dots, M^{[n]}$  care satisface ecuația de stare omogenă (3.144)

$$\dot{M}(t) = A M(t) \quad (3.145)$$

Fiecare coloană  $M^{[i]}$  verifică de asemenea ecuația omogenă

$$\dot{M}^{[i]} = A M^{[i]}. \quad (3.146)$$

Determinantul matricei  $M$  este presupus diferit de zero

$$\det M \neq 0. \quad (3.147)$$

**Matricea  $M(t)$**  se numește **matrice-soluție sau matrice fundamentală.**

Se consideră o schimbare a vectorului de stare definită de relația

$$x(t) = M(t) \tilde{x}(t). \quad (3.148)$$

unde  $x(t)$  este soluția ecuației omogene (3.144).

Din această ecuație rezultă

$$\dot{M}(t) \tilde{x}(t) + M(t) \dot{\tilde{x}}(t) = A M(t) \tilde{x}(t) \quad (3.149)$$

Ținând seama că  $\dot{M}(t) = A M(t)$  din (3.149) se obține

$$M(t) \dot{\tilde{x}}(t) = 0. \quad (3.150)$$

Deoarece  $\det M \neq 0$  rezultă  $\dot{\tilde{x}}(t) = 0$ . (3.151)

Deci  $\tilde{x}(t)$  este un vector constituit din constante arbitrare,  
 $\tilde{x}(t)$  este un vector constant

$$\tilde{x}(t) = c = \text{constant} \quad (3.152)$$

Relația (3.148) devine acum

$$x(t) = M(t)c. \quad (3.153)$$

Din (3.153) rezultă că  $x(t)$ , **soluția generală a ecuației omogene de stare**, este o **combinație liniară a coloanelor matricei  $M(t)$  cu coeficienți arbitrari**.

**Coloanele matricei  $M(t)$  sunt liniar independente și formează un sistem fundamental de soluții.**

Se consideră o matrice soluție  $\Phi(t, \tau)$  astfel ca

$$\phi(\tau, \tau) = I, \dot{\phi}(t, \tau) = A \phi(t, \tau). \quad (3.154)$$

Deoarece  $\det \Phi(\tau, \tau) = 1$ , **coloanele matricei  $\Phi(t, \tau)$  sunt liniar independente** (constituie un sistem fundamental de soluții) și **soluția ecuației omogene (3.144) este**

$$x(t) = \phi(t, \tau) c. \quad (3.155)$$

Impunând ca această soluție să satisfacă condițiile inițiale  $x(\tau)$ , din (3.154), (3.155) se obține

$$x(\tau) = \phi(\tau, \tau) c = c. \quad (3.156)$$

Ca urmare soluția particulară a ecuației omogene (3.144) definită prin condiții inițiale este

$$x(t) = \phi(t, \tau) x(\tau). \quad (3.157)$$

Soluția ecuației omogene reprezintă componenta liberă  $x_f(t)$  a funcției de tranziție a stărilor sistemului (când  $u(t) = 0, t \geq \tau$ ).

Matricea  $\Phi(t, \tau)$  care exprimă componenta liberă  $x_i(t)$  în funcție de condițiile inițiale se numește **matrice de tranziție**.

Fiecărui termen  $\Phi_{ij}$  al matricei de tranziție  $i$  se poate atribui un anumit **sens fizic**. Se presupune că vectorul condițiilor inițiale  $x(\tau)$  are numai linia  $i$  diferită de zero

$$x_1(\tau) = 0, x_2(\tau) = 0, x_i(\tau) = 1, \dots, x_n(\tau) = 0$$

$$x(\tau) = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \dots \\ 1 \\ \dots \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \text{ linia } i. \quad (3.158)$$

Atunci relația (3.157) devine

$$\begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ \dots \\ x_i(t) \\ \dots \\ x_n(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \phi_{11}(t) & \phi_{12}(t) & \dots & \phi_{1i}(t) & \dots & \phi_{1n}(t) \\ \phi_{21}(t) & \phi_{22}(t) & \dots & \phi_{2i}(t) & \dots & \phi_{2n}(t) \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ \phi_{i1}(t) & \phi_{i2}(t) & \dots & \phi_{ii}(t) & \dots & \phi_{in}(t) \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ \phi_{n1} & \phi_{n2} & \dots & \phi_{ni} & \dots & \phi_{nn} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \dots \\ 1 \\ \dots \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \phi_{1i}(t) \\ \phi_{2i}(t) \\ \dots \\ \phi_{ii}(t) \\ \dots \\ \phi_{ni}(t) \end{bmatrix} \quad (3.159)$$

Relația (3.159) arată că un element oarecare  $\Phi_{ki}$ ,  $k = \overline{1, n}$  al matricei de tranziție reprezintă regimul liber al variabilei de stare  $x_k(t)$   $k = \overline{1, n}$  în condițiile

$$x_1(\tau) = 0, x_2(\tau) = 0, x_i(\tau) = 1, x_{i+1}(\tau) = 0, \dots, x_n(\tau) = 0; i = \overline{1, n}$$



Pentru sistemele dinamice liniare invariante în timp, așa cum s-a arătat și în capitolul 1 (relația 1.196) matricea de tranziție  $\Phi(t, \tau)$  satisface relațiile

$$\phi(t, \tau) = \phi(t - \tau, 0) = \phi(0, \tau - t). \quad (3.160)$$

Matricea de tranziție  $\Phi(t - \tau, 0)$  a sistemului invariant (3.142), (3.143) se exprimă cu ajutorul funcției de matrice de forma  $e^{A(t-\tau)}$  denumită și eponențială matricială

$$\phi(t - \tau, 0) = e^{A(t-\tau)} \quad (3.161)$$

**Demonstrație** Datorită invarianței în timp matricea soluție satisface relația

$$\phi(t, \tau) = \phi(t - \tau, 0) = M(t - \tau). \quad (3.162)$$

Se alege matricea soluție  $M(t - \tau)$  sub forma unei serii de puteri

$$M(t - \tau) = I + M_1(t - \tau) + M_2(t - \tau)^2 + \dots + M_k(t - \tau)^k. \quad (3.163)$$

unde  $I$  este matricea unitate.

Dar matricea  $M(\cdot)$  satisface ecuația omogenă (3.145). Introducând  $M(t - \tau)$  din (3.163) în (3.145) se obține

$$\begin{aligned} M_1 + 2M_2(t - \tau) + \dots + kM_k(t - \tau)^{k-1} = \\ = A + AM_1(t - \tau) + AM_2(t - \tau)^2 + \dots + AM_k(t - \tau)^k \end{aligned} \quad (3.164)$$

Prin identificare rezultă matricele  $M_1, M_2, \dots, M_k$

$$M_1 = A$$

$$M_2 = \frac{AM_1}{2} = \frac{A^2}{2!}$$

$$\begin{aligned}
 M_3 &= \frac{AM_2}{3} = \frac{A^3}{3!} \\
 &\vdots \\
 M_k &= \frac{AM_{k-1}}{k} = \frac{A^k}{k!}.
 \end{aligned}
 \tag{3.165}$$

Înlocuind matricele  $M_1, M_2, \dots, M_k$  din (3.165) în (3.163) se observă că matricea soluție  $M(t-\tau)$  este o serie infinită de puteri care se poate reprezenta prin funcția exponențială matriceală  $e^{A(t-\tau)}$ :

$$\begin{aligned}
 M(t-\tau) &= I + A(t-\tau) + \frac{A^2(t-\tau)^2}{2!} + \dots + \frac{A^n(t-\tau)^n}{n!} = \\
 &= \sum_{i=0}^{\infty} \frac{A^i(t-\tau)^i}{i!} = e^{A(t-\tau)}.
 \end{aligned}
 \tag{3.166}$$

Fiind dat că  $\Phi(\tau, \tau) = \Phi(0, 0) = M(0) = I$ , din (3.162), (3.166) rezultă (3.161), q.e.d.

Soluția ecuației omogene (3.144) pentru sisteme invariante în timp devine

$$x(t) = \Phi(t - \tau, 0) x(\tau) = e^{A(t-\tau)} x(\tau). \tag{3.167}$$

**Matricea de tranziție explicită** funcția de tranziție a stărilor, pentru  $\omega = 0$

$$x(t) = \varphi(t, \tau, x, 0) = \Phi(t, \tau) x(\tau) = \Phi(t - \tau, 0) x(\tau) \tag{3.168}$$

Ca urmare, **matricea de tranziție satisface proprietățile funcției de tranziție a stărilor**

**a) proprietatea de directivitate**, conform căreia matricea de tranziție  $\Phi(t-\tau, 0)$  este definită pentru orice  $t \geq \tau$ .

b) proprietatea de consistență. Conform acestei proprietati rezulta

$$\phi(\tau, \tau, x, 0) = \Phi(\tau - \tau, 0) x(\tau) = x(\tau)$$

$$\text{respectiv} \quad (3.169)$$

$$\Phi(0, 0) = e^{A(\tau - \tau)} = I.$$

c) Proprietatea de compozabilitate

Pentru  $t_1 < t_2 < t_3$  rezultă că

$$\phi(t_3 - t_1, 0) = \phi(t_3 - t_2, 0) \phi(t_2 - t_1, 0) \quad (3.170)$$

$$e^{A(t_3 - t_1)} = e^{A(t_3 - t_2)} e^{A(t_2 - t_1)}$$

O consecință a proprietății de compozabilitate este relația

$$\Phi(t - \tau, 0) \Phi(\tau - t, 0) = I; \quad e^{A(t - \tau)} e^{A(\tau - t)} = I \quad (3.171)$$

care se obtine formal din (3.170) pentru  $t_3 = t_1 = t$  si  $t_2 = \tau$ .

Din (3.171) rezulta imediat

$$\Phi(t - \tau, 0) = \Phi^{-1}(\tau - t, 0); \quad e^{A(t - \tau)} = e^{-A(\tau - t)} \quad (3.172)$$

Matricea de tranzitie satisface ecuatiile

$$\begin{aligned} \dot{\Phi}(t - \tau, 0) &= A\Phi(t - \tau, 0) = I; & (e^{A(t - \tau)})' &= Ae^{A(t - \tau)} \\ \dot{\Phi}(t - \tau, 0) &= \Phi(t - \tau, 0)A = I; & (e^{A(t - \tau)})' &= e^{A(t - \tau)}A \end{aligned} \quad (3.173)$$

Aceste ecuatii se verifica usor utilizând dezvoltarea în serie de puteri a matricei de tranzitie data de (3.161), (3.166).

### 3.2.1.3. Determinarea matricei de tranzitie $e^{A(t-\tau)}$

Matricea de tranzitie se utilizeaza pentru determinarea raspunsurilor temporale ale sistemelor netede. Ea îndeplineste acelasi rol ca si functia pondere în cazul sistemelor monovariabile descrise în limbaj intrare-iesire.

Metode pentru determinarea matricei de tranzitie  $e^{A(t-\tau)}$

- dezvoltarea în serie a exponentialei matriceale;
- aplicarea teoremei Cayley-Hamilton;
- transformata Laplace inversa;
- diagonalizarea matricei de stare.

Se va considera momentul initial  $\tau$  egal cu 0, pentru simplificarea scrierii.

#### a) Dezvoltarea în serie

Pentru orice matrice patratica  $A$  se poate scrie

$$e^{At} = I + At + \frac{A^2 t^2}{2!} + \frac{A^3 t^3}{3!} + \dots = \sum_{i=0}^n \frac{A^i t^i}{i!} \quad (3.175)$$

Pentru fiecare valoare a lui  $t$  se poate evalua expresia (3.175) printr-o suma finita de  $k$  termeni; Elementele matricei rezultat obtinuta sunt numere si nu expresii analitice.

#### b) Aplicarea teoremei Cayley - Hamilton

Aplicând transformata Laplace în ecuatia omogena (3.144) cu conditii initiale  $x(\tau)$  se obtine

$$sX(s) - x(\tau)e^{-s\tau} = AX(s) \quad (3.176)$$

$$(sI - A)X(s) = x(\tau)e^{-s\tau} \quad (3.176)$$

Daca  $\det(sI - A) \neq 0$  din (3.176) rezulta

$$X(s) = (sI - A)^{-1} e^{-s\tau} x(\tau) \quad (3.177)$$

Matricea  $sI - A$  (3.178)

se numeste **matricea caracteristica** asociata sistemului dinamic (3.142), (3.143).

Polinomul de grad  $n$ ,  $\Delta(s)$  se numeste **polinom caracteristic**.

$$\Delta(s) = \det(sI - A) = s^n + \alpha_{n-1}s^{n-1} + \dots + \alpha_1s + \alpha_0 = 0 \quad (3.179)$$

Ecuatia  $\Delta(s) = s^n + \alpha_{n-1}s^{n-1} + \dots + \alpha_1s + \alpha_0 = 0$

se numeste **ecuatie caracteristica**.

Radacinile ecuatiei caracteristice se numesc **valori proprii** (sau caracteristice) **ale matricei A**.

**Teorema Cayley-Hamilton** - enunt

Orice matrice patratica de ordin  $n$  satisface propria sa ecuatie caracteristica, adica

$$\Delta(A) = A^n + \alpha_{n-1}A^{n-1} + \dots + \alpha_1A + \alpha_0I = 0 \quad (3.181)$$

în care  $I = A^0$ , iar  $O$  este matricea nula.

Cunoscând  $A, A^2, \dots, A^{(n-1)}$ , se poate calcula matricea  $A$  la orice putere intrega

$$A^n = -(\alpha_{n-1}A^{n-1} + \dots + \alpha_1A + \alpha_0I) = \alpha_{n-1}^0A^{n-1} + \dots + \alpha_1^0A + \alpha_0^0I$$

$$A^{n+1} = AA^n = -(\alpha_{n-1}A^n + \alpha_{n-2}A^{n-1} + \dots + \alpha_1A^2 + \alpha_0A) =$$

$$= \alpha_{n-1}^1A^{n-1} + \alpha_{n-2}^1A^{n-2} + \dots + \alpha_1^1A + \alpha_0^1I$$

si pentru  $r = n + q > n$ ,  $q = 1, 2, \dots$

$$A^r = A^{n+q} = \alpha_{n-1}^q A^{n-1} + \alpha_{n-2}^q A^{n-2} + \dots + \alpha_1^q A + \alpha_0^q I \quad (3.183)$$

Orice functie de matrice patratica sub forma unei serii de puteri, deci si functia  $e^{At}$  (3.175) se poate exprima sub forma unei combinatii liniare a matricelor  $I, A, A^2, \dots, A^{(n-1)}$

$$f(A) = e^{At} = \beta_0 I + \beta_1 A + \beta_2 A^2 + \dots + \beta_{n-1} A^{n-1} \quad (3.184)$$

Coeficientii  $\beta_0, \beta_1, \dots, \beta_{n-1}$  sunt functii de timp

Fie  $\lambda_k$ ,  $k=1, \dots, n$ , valorile proprii distincte ale matricei  $A$ . Se demonstreaza ca orice valoare proprie  $\lambda_k$  verifica ecuatiile (3.184). Adica

$$f(\lambda_k) = e^{\lambda_k t} = \beta_0 + \beta_1 \lambda_k + \beta_2 \lambda_k^2 + \dots + \beta_{n-1} \lambda_k^{n-1}; \quad k = \overline{1, n}$$

(3.185)

Se obtine în acest fel un sistem de  $n$  ecuatii algebrice liniare cu  $n$  necunoscute:  $\beta_0, \beta_1, \dots, \beta_{n-1}$ .

Sub forma matriceala acest sistem devine

$$\begin{bmatrix} 1 & \lambda_1 & \lambda_1^2 & \dots & \lambda_1^{n-1} \\ 1 & \lambda_2 & \lambda_2^2 & \dots & \lambda_2^{n-1} \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 1 & \lambda_{n-1} & \lambda_{n-1}^2 & \dots & \lambda_{n-1}^{n-1} \\ 1 & \lambda_n & \lambda_n^2 & \dots & \lambda_n^{n-1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \beta_0 \\ \beta_1 \\ \dots \\ \beta_{n-2} \\ \beta_{n-1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} e^{\lambda_1 t} \\ e^{\lambda_2 t} \\ \dots \\ e^{\lambda_{n-1} t} \\ e^{\lambda_n t} \end{bmatrix} \quad (3.186)$$

Determinantul matricei din (3.186) este diferit de zero (este un determinant Vandermonde) daca valorile proprii  $\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_n$  sunt distincte. În acest caz sistemul (3.186) are solutie unica.

*Exemplul 3.5.* Sa se determine  $f(A) = e^{At}$  pentru sistemul cu matricea  $A$

$$A = \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ 2 & 4 \end{bmatrix}$$

Deoarece  $n = 2$ ,  $n-1 = 1$  si, conform teoremei Cayley-Hamilton, se poate scrie

$$f(A) = e^{At} = \beta_0 I + \beta_1 A$$

$$\det(sI - A) = \begin{bmatrix} s-1 & 1 \\ -2 & s-4 \end{bmatrix} = s^2 - 5s + 6 = 0$$

Aceasta ecuatie are solutiile  $\lambda_1 = 2$ ,  $\lambda_2 = 3$ , care sunt valorile proprii ale matricei  $A$ .

Sistemul (3.186) devine în acest caz

$$\begin{bmatrix} 1 & 2 \\ 1 & 3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \beta_0 \\ \beta_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} e^{2t} \\ e^{3t} \end{bmatrix} \quad \text{sau} \quad \begin{aligned} \beta_0 + 2\beta_1 &= e^{2t} \\ \beta_0 + 3\beta_1 &= e^{3t} \end{aligned}$$

$$\text{si are solutiile} \quad \beta_0 = 3e^{2t} - 2e^{3t}; \quad \beta_1 = e^{3t} - e^{2t}$$

si atunci

$$f(A) = e^{At} = (3e^{2t} - 2e^{3t}) \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} + (e^{3t} - e^{2t}) \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ 2 & 4 \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} 2e^{2t} - e^{3t} & e^{2t} - e^{3t} \\ 2(-e^{2t} + e^{3t}) & -e^{2t} + 2e^{3t} \end{bmatrix}$$

Daca **matricea  $A$  are valori proprii multiple** atunci **determinantul Vandermonde al matricei sistemului (3.186) are linii identice**. Acest **determinant este nul** si din (3.186) **nu se obtin solutii unice** pentru  $\beta_0, \beta_1, \dots, \beta_{n-1}$

Fie  $\lambda_1$  o **valoare proprie de multiplicitate  $q$  a matricei  $A$** . Atunci  $\lambda_1$  va fi radacina si pentru  $f(\lambda_1)$  si pentru **derivatele acestei functii pâna la ordinul  $q-1$** .

Cele  $q$  linii corespunzatoare valorii proprii  $\lambda_1$  din matricea sistemului (3.186) se completeaza astfel: pe prima linie se trec coeficientii termenilor cu necunoscutele  $\beta_0, \beta_1, \dots, \beta_{q-1}$  ai functiei  $f(\lambda_1)$ , pe a doua linie se trec coeficientii functiei  $df(\lambda_1)/d\lambda_1$  si asa mai departe, pe linia  $q$  se trec coeficientii functiei

$$\frac{d^{q-1}f(\lambda_1)}{d\lambda_1^{q-1}}$$

În membrul drept din (3.186) aceleasi linii se completeaza respectiv cu:  $f(\lambda_1), df(\lambda_1)/d\lambda_1, \dots, d^{q-1}f(\lambda_1)/d\lambda_1^{q-1}$

*Exemplul 3.6.* Sa se determine  $f(A) = e^{At}$  pentru un sistem cu o matrice  $A$  de ordin 4.

care admite o valoare proprie  $\lambda_1$  de ordin de multiplicitate 3 si o valoare proprie simpla  $\lambda_2$ . Conform teoremei Cayley-Hamilton  $f(A)$  va fi de forma

$$f(A) = e^{At} = \beta_0 I + \beta_1 A + \beta_2 A^2 + \beta_3 A^3$$

$$f(\lambda_1) = e^{\lambda_1 t} = \beta_0 + \beta_1 \lambda_1 + \beta_2 \lambda_1^2 + \beta_3 \lambda_1^3$$

$$\frac{df(\lambda_1)}{d\lambda_1} = t e^{\lambda_1 t} = \beta_1 + 2\beta_2 \lambda_1 + 3\beta_3 \lambda_1^2$$

$$\frac{d^2 f(\lambda_1)}{d\lambda_1^2} = t^2 e^{\lambda_1 t} = 2\beta_2 + 6\beta_3 \lambda_1$$

$$f(\lambda_2) = e^{\lambda_2 t} = \beta_0 + \beta_1 \lambda_2 + \beta_2 \lambda_2^2 + \beta_3 \lambda_2^3$$

Ca urmare sistemul (3.186) devine în acest caz de forma



$$\begin{bmatrix} 1 & \lambda_1 & \lambda_1^2 & \lambda_1^3 \\ 0 & 1 & 2\lambda_1 & 3\lambda_1^2 \\ 0 & 0 & 2 & 6\lambda_1 \\ 1 & \lambda_2 & \lambda_2^2 & \lambda_2^3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \beta_0 \\ \beta_1 \\ \beta_2 \\ \beta_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} e^{\lambda_1 t} \\ te^{\lambda_1 t} \\ t^2 e^{\lambda_1 t} \\ e^{\lambda_2 t} \end{bmatrix}$$

Din acest sistem se determina coeficientii  $\beta_0, \beta_1, \beta_2, \beta_3$  care se înlocuiesc în expresia funcției  $f(A)$ .

### **c) Utilizarea transformatei Laplace inversa pentru determinarea matricei de tranzitie**

Aplicând transformata Laplace directa ecuatiei omogene (3.144) se obtine ecuatia (3.177) în care se pune în evidenta matricea

$$\Phi(s) = (sI - A)^{-1} e^{-s\tau} = \frac{\text{adj}(sI - A)}{\Delta(s)} e^{-s\tau} \quad (3.188)$$

care se numeste **matrice rezolvanta** a sistemului (3.142), (3.143).

Matricea rezolvanta este **transformata Laplace directa a matricei de tranzitie** a acestui sistem, adica

$$\Phi(s) = L\{\Phi(t - \tau, 0)\} = L\{e^{A(t-\tau)}\} \quad (3.189)$$

Din (3.188) rezulta ca elementele matricei  $(sI - A)^{-1}$  sunt functii rationale cu numitorul de grad  $n$  si numaratorul de grad cel mult  $n - 1$ .

Aplicând transformata Laplace inversa în (3.177), tinând seama de (3.188) si de solutia (3.167) a ecuatiei omogene, rezulta

$$\Phi(t-\tau, 0) = e^{A(t-\tau)} = L^{-1}\{\Phi(s)\} = L^{-1}\{(sI - A)^{-1}e^{-s\tau}\} \quad (3.190)$$

Deci, matricea de tranziție se obține calculând matricea  $(sI - A)^{-1}$ , inversa matricei  $(sI - A)$ .

*Exemplul 3.7.* Utilizând transformata Laplace inversa sa se determine matricea de tranziție pentru sistemul cu matricea de evoluție  $A$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & -2 & -3 \end{bmatrix}$$

Se determina  $(sI - A)^{-1}$  care este de forma

$$(sI - A)^{-1} = \frac{1}{s(s+1)(s+2)} \begin{bmatrix} (s+1)(s+2) & (s+3) & 1 \\ 0 & s(s+3) & s \\ 0 & -2s & s^2 \end{bmatrix}$$

Pentru  $\tau = 0$ , calculând originalul fiecărui element al matricei  $(sI - A)^{-1}$  se obține matricea de tranziție  $e^{At}$

$$e^{At} = L^{-1}\{(sI - A)^{-1}\} = \begin{bmatrix} 1 & \frac{3}{2} - 2e^{-t} + \frac{1}{2}e^{-2t} & \frac{1}{2}e^{-t} + \frac{1}{2}e^{-2t} \\ 0 & 2e^{-t} - e^{-2t} & e^{-t} - e^{-2t} \\ 0 & -2e^{-t} + 2e^{-2t} & -e^{-t} + 2e^{-2t} \end{bmatrix}$$

*Algoritmul lui Leverrier (metoda lui Fadeev)*

Algoritmul lui Leverrier (sau metoda lui Fadeev) permite, cunoscând matricea  $A$ , să se calculeze expresia matriceala  $(sI - A)^{-1}$  sub forma polinomială, fără să se efectueze inversa matricei.

**Principiul metodei**

Se scrie

$$(sI - A)^{-1} = \frac{\text{adj}(sI - A)}{\Delta(s)} = \frac{B(s)}{\Delta(s)}$$

$$B(s) = B_{n-1}s^{n-1} + B_{n-2}s^{n-2} + \dots + B_1s + B_0 \quad (3.192.)$$

$B(s)$  este un polinom de matrici.

$\Delta(s)$  este un polinom de grad  $n$ , egal cu ordinul matricei  $A$ , dat de relatia (3.180). Scopul algoritmului este **de a calcula** într-un **mod recursiv coeficientii**  $\alpha_p$   $i = 0, 1, \dots, (n-1)$  ai polinomului caracteristic si **matricele**  $B_p$   $i = 0, 1, \dots, (n-1)$ , componente ale matricei adjunte  $adj(sI - A)$  cu **relatiile de recurenta**

$$\begin{aligned} B_{n-1} &= I & \alpha_{n-1} &= -tr(AB_{n-1}) = -tr(A) \\ B_{n-2} &= AB_{n-1} + I\alpha_{n-1} & \alpha_{n-2} &= -\frac{1}{2}tr(AB_{n-2}) \\ (a) \quad B_{n-3} &= AB_{n-2} + I\alpha_{n-2} & b) \quad \alpha_{n-3} &= -\frac{1}{3}tr(AB_{n-3}) \\ B_{n-i} &= AB_{n-i+1} + I\alpha_{n-i+1} & \alpha_{n-i} &= -\frac{1}{i}tr(AB_{n-i}) \\ B_0 &= AB_1 + I\alpha_1 & \alpha_1 &= -\frac{1}{n-1}tr(AB_1) \\ & & \alpha_0 &= -\frac{1}{n}tr(AB_0) \end{aligned} \quad (3.193)$$

(3.195) Deci 
$$B_i = AB_{i+1} + I\alpha_{i+1}; \quad i < n-1, \quad B_{n-1} = I$$

$$\alpha_i = -\frac{1}{n-i}tr(AB_i), \quad i \leq n-1 \quad (3.194)$$

În relatiile (3.193), (3.194) **tr(.)** este **urma unei matrice**, adica **suma elementelor sale diagonale**.

Relatiile (3.193.a) se obtin din relatia (3.191) care are forma:

$$B(s) = B_{n-1}s^{n-1} + B_{n-2}s^{n-2} + \dots + B_1s + B_0 = (sI - A)^{-1}\Delta(s) \quad (3.195)$$

Amplificând în (3.195) la stânga cu  $(sI - A)$  si înlocuind  $\Delta(s)$  din (3.180) rezulta

$$(sI - A)(B_{n-1}s^{n-1} + B_{n-2}s^{n-2} + \dots + B_1s + B_0) = I(s^n + \alpha_{n-1}s^{n-1} + \dots + \alpha_1s + \alpha_0) \quad (3.196)$$

Efectuând în (3.196) înmultirile si identificând după puterile lui  $s$  se obtine sirul de egalitati

$$\begin{aligned}
 B_{n-1} &= I \\
 -AB_{n-1} + B_{n-2} &= I\alpha_{n-1} \\
 -AB_{n-2} + B_{n-3} &= I\alpha_{n-2} \\
 &\text{-----} \\
 -AB_1 + B_0 &= I\alpha_1 \\
 -AB_0 &= I\alpha_0
 \end{aligned} \tag{3.197}$$

*Exemplul 3.8.* Se considera matricea  $A$  utilizata si în exemplul precedent

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & -2 & -3 \end{bmatrix}$$

Să se calculeze  $(sI - A)^{-1}$  aplicând algoritmul Leverrier-Fadeev. Calculul este ușor, ordinul  $n$  fiind aici egal cu 3. Se scrie succesiv

$$\begin{aligned}
 B_2 = I &= \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} & \alpha_2 = -\text{tr}(AB_2) = -\text{tr} \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & -2 & -3 \end{bmatrix} = 3 \\
 B_1 = AB_2 + I\alpha_2 &= \begin{bmatrix} 3 & 1 & 0 \\ 0 & 3 & 1 \\ 0 & -2 & 0 \end{bmatrix} & \alpha_1 = -\frac{1}{2}\text{tr}(AB_1) = -\frac{1}{2}\text{tr} \begin{bmatrix} 0 & 3 & 1 \\ 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & -2 \end{bmatrix} = 2 \\
 B_0 = AB_1 + I\alpha_1 &= \begin{bmatrix} 2 & 3 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} & \alpha_0 = -\frac{1}{3}\text{tr}(AB_0) = -\frac{1}{3}\text{tr} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = 0.
 \end{aligned}$$

Rezultă deci

$$(sI - A)^{-1} = \frac{B(s)}{\Delta(s)} = \frac{I}{s^3 + 3s^2 + 2s} \left\{ \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} s^2 + \begin{bmatrix} 3 & 1 & 0 \\ 0 & 3 & 1 \\ 0 & -2 & 0 \end{bmatrix} s + \begin{bmatrix} 2 & 3 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \right\}$$

După efectuarea calculelor se obține aceeași expresie pentru  $(sI - A)^{-1}$  indicată în exemplul 3.7.