

Institut für Automatisierungs- und Regelungstechnik
 Übung 2 — Lösungen
 VU Automatisierungstechnik - WS14/15

Beispiel 4: Sowohl die Matrix \mathbf{A}_1 als auch \mathbf{A}_2 haben die Eigenwerte $\lambda_1 = 1$ mit der algebraischen Vielfachheit $n_1 = 2$ und $\lambda_2 = 2$ mit der algebraischen Vielfachheit $n_2 = 1$. Für die geometrische Vielfachheit des Eigenwerts λ_1 der Matrix \mathbf{A}_2 gilt $1 = g_1 < n_1$, so dass hier ein Hauptvektor berechnet werden muss, um die Transformationsmatrix auf Jordansche Normalform zu erhalten. Die Transformationsmatrizen können zum Beispiel wie folgt gewählt werden

$$\mathbf{V}_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & -1 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, \quad \mathbf{V}_2 = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 0 & \frac{1}{2} & -1 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}.$$

Die Jordanschen Normalformen der Matrizen \mathbf{A}_1 und \mathbf{A}_2 ergeben sich dann zu

$$\tilde{\mathbf{A}}_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 2 \end{bmatrix}, \quad \tilde{\mathbf{A}}_2 = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 2 \end{bmatrix}.$$

Beispiel 5:

Für eine einfachere Darstellung werden die Substitutionen $\bar{k} = \frac{k}{m}$ und $\bar{d} = \frac{d}{m}$ eingeführt. Die Transformationsmatrix lautet beispielsweise

$$\mathbf{V} = \begin{bmatrix} \frac{\bar{d}}{2} & \frac{1}{2}\sqrt{4\bar{k} - \bar{d}^2} \\ -\bar{k} & 0 \end{bmatrix}.$$

Das System ergibt sich dann in reeller Jordanscher Normalform zu

$$\begin{aligned} \dot{\mathbf{z}} &= \underbrace{\mathbf{V}^{-1}\mathbf{A}\mathbf{V}}_{\tilde{\mathbf{A}}} \mathbf{z} + \underbrace{\mathbf{V}^{-1}\mathbf{b}}_{\tilde{\mathbf{b}}} u \\ y &= \underbrace{\mathbf{c}^T \mathbf{V}}_{\tilde{\mathbf{c}}^T} \mathbf{z} \end{aligned}$$

mit

$$\begin{aligned} \tilde{\mathbf{A}} &= \begin{bmatrix} -\frac{\bar{d}}{2} & \frac{1}{2}\sqrt{4\bar{k} - \bar{d}^2} \\ -\frac{1}{2}\sqrt{4\bar{k} - \bar{d}^2} & -\frac{\bar{d}}{2} \end{bmatrix} \\ \tilde{\mathbf{b}} &= \begin{bmatrix} -\frac{1}{km} \\ \frac{d}{\sqrt{4\bar{k} - \bar{d}^2} km} \end{bmatrix} \\ \tilde{\mathbf{c}}^T &= \begin{bmatrix} \frac{\bar{d}}{2} & \frac{1}{2}\sqrt{4\bar{k} - \bar{d}^2} \end{bmatrix}. \end{aligned}$$

Hinweis: Bei einer anderen Wahl der Transformationsmatrix (die Eigenvektoren sind nicht eindeutig) können $\tilde{\mathbf{b}}$ und $\tilde{\mathbf{c}}^T$ eine andere Gestalt annehmen.

Beispiel 6:

Die Transitionsmatrix des Systems (1) lautet

$$\Phi(t) = \begin{bmatrix} e^t & 0 & 0 \\ 0 & e^t & -e^{2t} + e^t \\ 0 & 0 & e^{2t} \end{bmatrix}.$$

Die Transitionsmatrix des Systems (2) lautet

$$\Phi(t) = \begin{bmatrix} e^t & 2te^t & 2te^t \\ 0 & e^t & -e^{2t} + e^t \\ 0 & 0 & e^{2t} \end{bmatrix}.$$

Die Lösung $\mathbf{x}(t)$ des Systems (4) für $u(t) = 1 + t$ und $\mathbf{x}_0 = [0 \ 0 \ 1]^T$ folgt zu

$$\mathbf{x}(t) = \begin{bmatrix} 0 \\ -\frac{7}{4}e^{2t} + 3e^t - \frac{1}{2}t - \frac{5}{4} \\ \frac{7}{4}e^{2t} - \frac{1}{2}t - \frac{3}{4} \end{bmatrix}.$$

Die Transitionsmatrix des linearen Feder-Masse-Dämpfer-Systems lautet

$$\Phi = \mathbf{V}\tilde{\Phi}\mathbf{V}^{-1} = e^{-\frac{\bar{d}}{2}t} \begin{bmatrix} \frac{\bar{d} \sin(\frac{1}{2}\sqrt{4\bar{k}-\bar{d}^2}t)}{\sqrt{4\bar{k}-\bar{d}^2}} + \cos(\frac{1}{2}\sqrt{4\bar{k}-\bar{d}^2}t) & \frac{2 \sin(\frac{1}{2}\sqrt{4\bar{k}-\bar{d}^2}t)}{\sqrt{4\bar{k}-\bar{d}^2}} \\ -\frac{2\bar{k} \sin(\frac{1}{2}\sqrt{4\bar{k}-\bar{d}^2}t)}{\sqrt{4\bar{k}-\bar{d}^2}} & -\frac{\bar{d} \sin(\frac{1}{2}\sqrt{4\bar{k}-\bar{d}^2}t)}{\sqrt{4\bar{k}-\bar{d}^2}} + \cos(\frac{1}{2}\sqrt{4\bar{k}-\bar{d}^2}t) \end{bmatrix}$$

und die Lösung ergibt sich für die gegebenen Parameterwerte sowie $u = 0$ und $\mathbf{x}_0^T = [1 \ 0]$ zu

$$\begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} = \exp(-3t) \begin{bmatrix} \cos(t) + 3 \sin(t) \\ -10 \sin(t) \end{bmatrix}.$$

Als Hilfsmittel für die Darstellung der Lösung im Zustandsraum bietet sich der MAPLE-Befehl `DEplot` aus dem Paket `DEtools` an.

Beispiel 7: Die Komponenten der Transitionsmatrix ergeben sich mit

$$d(t) = \frac{1}{7} \left(e^{-3t} - e^{-\frac{t}{2}} \left(\cos \left(\frac{\sqrt{3}}{2} t \right) - \frac{5}{\sqrt{3}} \sin \left(\frac{\sqrt{3}}{2} t \right) \right) \right)$$

zu

$$\begin{aligned} \Phi_{1,1} &= \frac{1}{7} e^{-3t} \left(e^{\frac{5t}{2}} \left(\sqrt{3} \sin \left(\frac{\sqrt{3}}{2} t \right) + 5 \cos \left(\frac{\sqrt{3}}{2} t \right) \right) + 2 \right) \\ \Phi_{1,2} &= -3d(t) \\ \Phi_{1,3} &= \frac{2}{7} e^{-3t} \left(e^{\frac{5t}{2}} \left(2 \cos \left(\frac{\sqrt{3}}{2} t \right) - \sqrt{3} \sin \left(\frac{\sqrt{3}}{2} t \right) \right) - 2 \right) \\ \Phi_{2,1} &= 2d(t) \\ \Phi_{2,2} &= \frac{1}{7} e^{-3t} \left(2e^{\frac{5t}{2}} \left(\sqrt{3} \sin \left(\frac{\sqrt{3}}{2} t \right) + 5 \cos \left(\frac{\sqrt{3}}{2} t \right) \right) - 3 \right) \\ \Phi_{2,3} &= \frac{1}{21} e^{-3t} \left(4e^{\frac{5t}{2}} \left(2\sqrt{3} \sin \left(\frac{\sqrt{3}}{2} t \right) + 3 \cos \left(\frac{\sqrt{3}}{2} t \right) \right) - 12 \right) \\ \Phi_{3,1} &= \Phi_{1,3} \\ \Phi_{3,2} &= -\frac{3}{2} \Phi_{2,3} \\ \Phi_{3,3} &= \frac{1}{7} e^{-3t} \left(8 - e^{\frac{5t}{2}} \left(3\sqrt{3} \sin \left(\frac{\sqrt{3}}{2} t \right) + \cos \left(\frac{\sqrt{3}}{2} t \right) \right) \right). \end{aligned}$$

Für den Verlauf des Ausgangs bei der gegebenen Eingangsgröße erhält man

$$y(t) = \frac{2e^{-\frac{t}{2}}}{21} \left(2\sqrt{3} \sin \left(\frac{\sqrt{3}}{2} t \right) + 3 \cos \left(\frac{\sqrt{3}}{2} t \right) \right) - \frac{2e^{-3t}}{7}.$$

Beispiel 8: Das System $\dot{x} = Ax$ ist nicht asymptotisch stabil (positiver Eigenwert), (7) ist asymptotisch stabil.

Die Eigenwerte des linearen Feder-Masse-Dämpfer-Systems lauten mit $\bar{k} = \frac{k}{m}$ und $\bar{d} = \frac{d}{m}$

$$\lambda_{1,2} = -\frac{\bar{d}}{2} \pm I \frac{1}{2} \sqrt{4\bar{k} - \bar{d}^2}$$

weshalb $d > 0$ für asymptotische Stabilität gelten muss.