

Dwie poprawne odpowiedzi: pyt. 1. 1 p., 2. 1 p., 3. 1 p., 4. 1 p., 5. 1 p.
Punktacja: 3 p. za wyczerpującą odpowiedź; 2 p. - 1 poprawna odpowiedź; 1 p. - brak odpowiedzi poprawnej.
Uwaga! Jedno z pytań należy wykreślić. Ocenie będzie podlegało 18 zadań.

→ 1. Orbita układu dynamicznego

- ☐ jest zawsze krzywą zamkniętą
- ☐ istnieje tylko dla układów dyskretnych w czasie

→ 2. Model układu o dynamice opisywanej przez równania różniczkowe cząstkowe

- ☐ z definicji jest nieliniowy
- ☐ może być aproksymowany przez skończoną liczbę równań różniczkowych zwyczajnych

→ 3. Równanie wyjścia dla układu dynamicznego

- ☐ przedstawia zależność wyjścia od wejścia oraz stanu
- ☐ jest równaniem różnicowym
- ☐ opisuje dynamikę układu
- ☒ jest równaniem algebraicznym

4. Dany jest **planarny układ mechaniczny** przedstawiony na rys. 1. Kształt o momencie bezwładności J i promieniu r obraca się bez oporów. Na krążek nawinięta jest nieważka linka, która wykazuje zachowanie sprężyste. Na jej końcu przyczepiony jest ciężarek o masie m , który przesuwa się w prowadnicy wypełnionej cieczą. Linka i krążek poruszają się względem siebie bez poślizgu. Zakładając, że model sprężystości i sił oporów są liniowe a wejściem jest moment siły u , wybrać **jedno z podanych równań różniczkowych**, które poprawnie opisuje dynamikę układu

$$\begin{aligned} \text{[1]} \quad \dot{x} &= \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -\frac{g}{m} & \frac{1}{m} & 0 & 0 \\ 0 & -\frac{1}{m} & 0 & -\frac{h}{m} \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ -K \end{bmatrix} u + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \\ \text{[2]} \quad \dot{x} &= \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -\frac{g}{m} & 0 & \frac{1}{J} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} u + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{[3]} \quad \ddot{x} &= \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ -\frac{g}{m} & 0 & \frac{1}{m} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & -\frac{1}{m} & -\frac{h}{m} \end{bmatrix} \dot{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ -K \end{bmatrix} u + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \\ \text{[4]} \quad \ddot{x} &= \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -\frac{g}{m} & \frac{1}{m} & 0 & 0 \\ -\frac{1}{m} & 0 & 0 & -\frac{h}{m} \end{bmatrix} \dot{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ -K \end{bmatrix} u + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

5. Dany jest układ liniowy o transmitancji

$$G(s) = \frac{s^2 + 1}{2s^3 + s^2 + 2}$$

$$B = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} \quad C = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -\frac{1}{2} \end{bmatrix}$$

Napisać (bez wyprowadzania) równanie stanu i równanie wyjścia w postaci normalnej sterowalnej.

$$\begin{aligned} \frac{s^2 + 1}{2s^3 + s^2 + 2} &= \frac{1}{2} + \frac{-\frac{1}{2}s}{2s^3 + s^2 + 2} = \frac{1}{2} + \frac{-\frac{1}{2}s}{2(s^3 + \frac{1}{2}s^2 + 1)} = \frac{1}{2} + \frac{-\frac{1}{4}s}{s^3 + \frac{1}{2}s^2 + 1} \end{aligned}$$

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ -1 & 0 & -\frac{1}{2} \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} u$$

$$y = \begin{bmatrix} 0 & 0 & -\frac{1}{4} \end{bmatrix} x$$

6. Układ o transmitancji

$$G(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{1}{s^2 + \alpha s}$$

gdzie $\alpha \neq 0$ przedstawiono z użyciem zmiennych stanu w postaci modalnej. Spośród podanych równań wskazać prawidłowe:

$$\text{[1]} \quad \dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & -\alpha \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ -\frac{1}{\alpha} \end{bmatrix} u, y = \begin{bmatrix} 1 & 1 \end{bmatrix} x$$

$$\text{[4]} \quad \dot{x} = \begin{bmatrix} -\alpha & 0 \\ 0 & -\alpha \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} \frac{1}{\alpha} \\ -\frac{1}{\alpha} \end{bmatrix} u, y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} x$$

$$\text{[1]} \quad \dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & -\alpha \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} \frac{1}{\alpha} \\ -\frac{1}{\alpha} \end{bmatrix} u, y = \begin{bmatrix} 1 & 1 \end{bmatrix} x$$

$$\text{[1]} \quad \dot{x} = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -\alpha \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 1 \\ -\frac{1}{\alpha} \end{bmatrix} u, y = \begin{bmatrix} 1 & 1 \end{bmatrix} x$$

1

7. Dany jest układ autonomiczny o równaniu

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -1 \end{bmatrix} x.$$

$$\dot{V} = 2x_1 \dot{x}_1 + x_2 \dot{x}_2$$

$$\dot{V} = -x_1 x_2 - x_2^2$$

W celu zbadania jego stabilności zaproponowano funkcję

$$V = x^T \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} x.$$

☒ V jest funkcją Lapunowa o pochodnej półujemnie określonej

☐ V jest funkcją Lapunowa o pochodnej ujemnie określonej

☐ zbiór E, dla którego $\dot{V} = 0$ jest określony przez:
 $E = \{x \in \mathbb{R}^2 : x_1 = 0\}$

☒ największy zbiór dodatnio niezmienniczy M, dla którego $\dot{V} = 0$ ma postać: $E = \{x \in \mathbb{R}^2 : x_1 = 0, x_2 = 0\}$

8. Dany jest pewien układ nieliniowy

$$\Sigma: \dot{x} = f(x) + G(x)u,$$

zdefiniowany w czasie ciągłym, przy czym $x \in \mathbb{R}^n, u \in \mathbb{R}^m$. Wybrać prawidłowe stwierdzenia dotyczące jego punktów równowagi:

☒ stan $x = \bar{x}$ jest punktem równowagi układu Σ dla dowolnego $u = \text{const}$, jeśli $f(\bar{x}) = 0$

☒ jeśli układ Σ nie posiada dryfu, to dowolny $\bar{x} \in \mathbb{R}^n$ jest punktem równowagi przy zerowym sygnale wejściowym, tj. $u = 0$

☐ układ Σ zawsze posiada co najmniej jeden punkt równowagi dla $u = 0$

☐ układ Σ może posiadać więcej niż jeden punkt równowagi przy $u = 0$

9. Dany jest układ DT LTI w postaci

$$x(n) = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ \alpha & 0 \end{bmatrix} x(n-1) + \begin{bmatrix} 0 \\ \beta \end{bmatrix} u(n-1),$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ \alpha & 0 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 0 \\ \beta \end{bmatrix}$$

gdzie $\alpha \neq 0$ i $\beta \neq 0$ są stałymi parametrami. Układ jest

☒ sterowalny do zera

☒ niesterowalny do zera

☐ osiągalny

☒ nieosiągalny

10. Dany jest układ nieliniowy

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} x_2 - 3x_2^2 \\ x_1 + x_2^2 + (1 + u^2)u \end{bmatrix}, y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} x.$$

W otoczeniu punktu równowagi $x_0 = \begin{bmatrix} 0 & 0 \end{bmatrix}^T$ określonego dla $u_0 = 0$

☒ układ jest obserwowalny w sensie Kalmana

☐ układ jest nieobserwowalny

☐ nie można określić obserwowalności na podstawie warunków Kalmana

11. Wykazać, że układ CT LTI w postaci normalnej obserwowalnej o jednym wyjściu jest obserwowalny dla dowolnych parametrów.

$$A = \begin{bmatrix} 0 & -a_1 \\ 1 & -a_2 \end{bmatrix}$$

$$b = \begin{bmatrix} c \\ d \end{bmatrix}$$

$$c = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$cA = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & -a_1 \\ 1 & -a_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & -a_1 \end{bmatrix}$$

$$ob: \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & -a_1 \end{bmatrix}$$

$$\det(ob) = \frac{1}{-1} \neq 0$$

1

12. Dla układu autonomicznego $\dot{x} = Ax$ uzyskano rodzinę trajektorii stanu przedstawioną na rys. 2. Macierz stanu tego układu ma postać:

$$[] A = \begin{bmatrix} 0 & -2 \\ 2 & 0 \end{bmatrix}$$

$$[] A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -4 \end{bmatrix}$$

$$[] A = \begin{bmatrix} -2 & 0 \\ 0 & -4 \end{bmatrix}$$

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

→ 13. Pewien układ liniowy przedstawiono w postaci normalnej Kalmana

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \\ \dot{x}_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ -2 & -5 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & -2 & -4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} u, y = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 2 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix}$$

Realizacja minimalna tego układu ma transmitancję toru wyjście-wejście $G(s) = Y(s)/U(s)$ w postaci:

$$[] G(s) = \frac{s+1}{s^2+5s+2}$$

$$[] G(s) = \frac{2s^2+s+1}{s^3+5s+2}$$

$$[] G(s) = \frac{2s^2+s+1}{s^4+4s^3+2s^2+5s+2}$$

$$[] G(s) = \frac{2s^2+s+1}{s^3+3s^2+5s+2}$$

14. Dla układu

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & 0 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u, y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} x,$$

zaprojektowano obserwator Luenbergera o wartościach wzmocnień: $l_1 = -10, l_2 = 1$. Algorytm estymacji stanu jest:

[X] niestabilny

[] na granicy stabilności

[] asymptotycznie stabilny

15. Dla pewnego procesu liniowego drugiego rzędu o jednym wyjściu zastosowano filtr Kalmana. Do syntezy filtru przyjęto macierz kowariancji procesu $Q \in \mathbb{R}^{2 \times 2}$ o stałych współczynnikach, natomiast współczynnik $R \in \mathbb{R}$, określano na podstawie właściwości statystycznych szumu pomiarowego. Podczas procesu estymacji stanu wariancja szumu pomiarowego zmieniła się skokowo i na tej podstawie zaktualizowano wartość współczynnika R . Na podstawie zarejestrowanych przebiegów wzmocnień filtru przedstawionych na rys. 3 można stwierdzić, że po czasie 50 s wartość współczynnika R została

[X] zwiększona

[] zmniejszona

16. Dany jest pewien układ CT LTI: $\dot{x} = Ax + Bu, y = Cx + Du$. Wskazać prawdziwe stwierdzenia dotyczące jego stabilności:

[] jeżeli układ jest stabilny w sensie BIBS, to jest stabilny w sensie BIBO

[X] jeżeli układ jest stabilny w sensie BIBO to jest on stabilny w sensie BIBS

[] jeżeli układ autonomiczny $\dot{x} = Ax$ jest stabilny w sensie Lapunowa, to jest on stabilny w sensie BIBO

[X] jeżeli układ autonomiczny $\dot{x} = Ax$ jest asymptotycznie stabilny, to jest on stabilny w sensie BIBO

17. Dany jest układ liniowy

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -1 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u, y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} x,$$

dla którego zastosowano algorytm odspzęgania: $u = Fx + Gv$, gdzie $v \in \mathbb{R}$ jest nowym wejściem. Dynamika wyjścia otrzymana w wyniku odspzęgania ma postać:

[] $\ddot{y} = v$

[X] $\dot{y} = v$

18. Dla układu SISO

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 2 \\ -2 & -4 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u, y = \begin{bmatrix} 2 & 0 \end{bmatrix} x$$

zaprojektowano sterownik z modelem referencyjnym w celu śledzenia zadanej trajektorii wyjścia $r(t)$. Algorytm sterowania określono w postaci

$$u = u_t - \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix}}_{k^T \in \mathbb{R}^{1 \times 2}} (x - x_t).$$

Algorytm zapewnia asymptotyczne śledzenie trajektorii dla:

$$[X] x_t = \begin{bmatrix} \frac{1}{2}r & \frac{1}{2}\dot{r} \end{bmatrix}^T, u_t = \frac{1}{2}\ddot{r} + \dot{r} + r$$

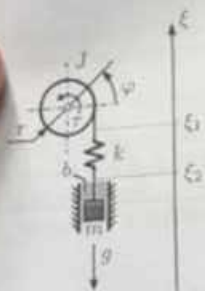
$$[] x_t = \begin{bmatrix} \frac{1}{2}r & \dot{r} \end{bmatrix}^T, u_t = \frac{1}{2}\ddot{r} + 2\dot{r} + 2r$$

$$[] x_t = \begin{bmatrix} r & \dot{r} \end{bmatrix}^T, u_t = \ddot{r} + \dot{r} + r$$

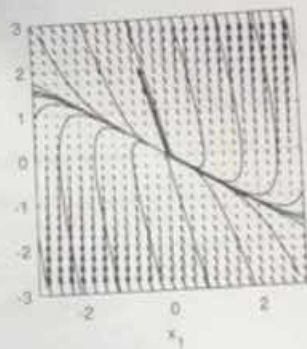
$$[] x_t = \begin{bmatrix} r & \frac{1}{2}\dot{r} \end{bmatrix}^T, u_t = \frac{1}{2}\ddot{r}$$

19. Dana jest dyskretna reprezentacja przestrzeni stanu przedstawiona na rys. 4. Koszty sterowania określone na krawędziach grafu. Korzystając z metody programowania dynamicznego znaleźć i zaznaczyć na rysunku optymalną trajektorię dyskretną przy przejściu ze stanu A do K. Wypełnić wartości kosztów w każdym stanie:

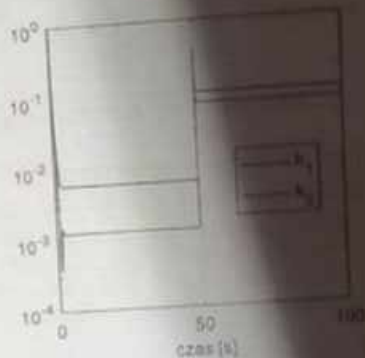
$$\begin{aligned}
 V_A &= 5 & V_C &= 4 & V_D &= 6 \\
 V_B &= 4 & V_E &= 3 & V_G &= 3 \\
 V_K &= 3 & V_F &= 1 & V_I &= 3 \\
 V_H &= 2 & V_J &= 1 & V_L &= 3 \\
 V_K &= 0
 \end{aligned}$$



Rysunek 1: Schemat układu mechanicznego. Parametry elementu sprężystego i tłumika wynoszą odpowiednio k i b .



Rysunek 2: Rodzina trajektorii liniowego układu swobodnego II rzędu.



Rysunek 3: Przebiegi wzmocnień filtra Kalmana.

