

Dwie poprawne odpowiedzi: pkt. 1, 2, A, 7, 8  
Punkcja: 3 p. za wyczerpującą odpowiedź; 2 p. - 1 poprawna odpowiedź;  
brak odpowiedzi poprawnej.  
Uwaga! Jeśli z pytań należy wykonać. Ocenie będzie podlegało 18 zadań.

→ 1. Orbita układu dynamicznego

- jest zwane krzywą ruchu
- istnieje tylko dla układów dyskretnych w czasie

istnieje jeśli reguła ewolucji jest odwzajemna  
 dla czasu  $t \geq 0$  opisuje trajektorię stanu

→ 2. Model układu o dynamiczce epicyklowej przez równania różniczkowe cząstkowe

- z definicji jest nieliniowy
- może być aproksymowany przez skośnorównanie

liczby równań różniczkowych zwyczajnych

→ 3. Równanie wyjścia dla układu dynamicznego

- przedstawia zależność wyjścia od wejścia oraz stanu
- jest równaniem różnicowym

- nie posiada wejścia
- posiada stan nieskończoność wymiarowy

4. Dany jest planarny układ mechaniczny przedstawiony na rys. 1. Krajek o momencie bezwładności  $J$  i promieniu  $r$  obraca się bez oporu. Na krajek nawiązana jest meważka lina, która wykazuje zachowanie sprężyste. Na jej końcu przyczepiony jest cięciak o masie  $m$ , który przesuwa się w prowadnicy wypełnionej cieczą. Linka i krajek poruszają się względem siebie bez polizmu. Zakładając, że model sprężystości i sił oporów są liniowe a wejściem jest moment siły  $\tau$ , wybrać jedno z podanych równań różniczkowych, które poprawnie opisują dynamikę układu

$$(1) \dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -\frac{g}{r} & \frac{1}{r} & 0 & -\frac{h}{r} \\ \frac{h}{r} & 0 & -\frac{1}{r} & 0 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ -R \end{bmatrix} u$$

$$(2) \dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ -\frac{g}{r} & 0 & \frac{1}{r} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ \frac{h}{r} & 0 & -\frac{1}{r} & 0 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ -R \end{bmatrix} u$$

$$(3) \dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ -\frac{g}{r} & 0 & \frac{1}{r} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ \frac{h}{r} & 0 & -\frac{1}{r} & -R \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ -R \end{bmatrix} u$$

$$(4) \dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -\frac{h}{r^2} & \frac{1}{r^2} & 0 & 0 \\ \frac{h}{r} & 0 & -\frac{1}{r} & 0 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ -R \end{bmatrix} u$$

5. Dany jest układ liniowy o transmitancji

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

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

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

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

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

$$\begin{aligned} x_1 &= x_2 \\ x_2 &= x_3 \\ x_3 &= -x_1 - \frac{1}{2}x_2 + u \end{aligned}$$

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

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. Spółród podanych równań wskazać prawidłowe:

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

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

$$(2) \dot{x} = \begin{bmatrix} -\alpha & 0 \\ 0 & -\alpha \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} \frac{1}{\alpha} \\ -\frac{1}{\alpha} \end{bmatrix} u, y = [1 \ 0] x$$

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



7. Dany jest układ autonomiczny o równaniu

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

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

$$\dot{V} = -x_1x_2 - x_1^2$$

W celu zbadania jego stabilności zaproponowano funkcję

$$V = x^\top \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & \frac{1}{2} \end{bmatrix} x.$$

$$\dot{V} = -x_1x_2 - x_1^2$$

V jest funkcją Lapunowa o pochodnej półujemnie określonej

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

V jest funkcją Lapunowa o pochodnej ujemnie określonej

największy zbiór dodatnio niezmiennej  $M$ , 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 ciągły, 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  $\Sigma$   
 dla dowolnego  $u = \text{const.}$ , jeśli  $f(\bar{x}) = 0$

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

układ  $\Sigma$  zawsze posiada co najmniej jeden punkt równowagi  
 dla  $u = 0$

układ  $\Sigma$  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

osiągalny

niesterowalny do zera

nieosiągalny

10. Dany jest układ nieliniowy

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} x_3 - 3x_2^2 \\ x_1 + x_2^2 + (1+u^2)u \end{bmatrix}, y = [1 \ 0] x.$$

W otoczeniu punktu równowagi  $x_0 = [0 \ 0]^\top$  określonego dla  $u_0 = 0$

układ jest obserwowałny w sensie Kalmana:

układ jest nieobserwowałny

nie można określić obserwowałności na podstawie warunków Kalmana

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

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

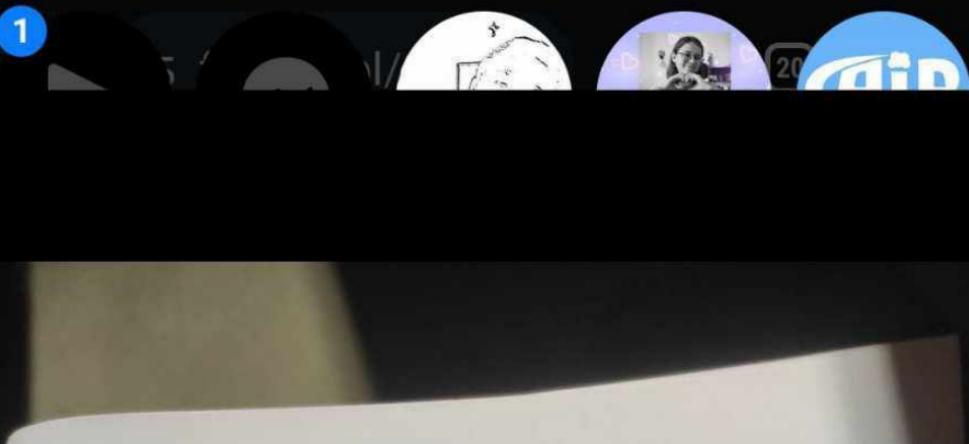
$$OB = \begin{bmatrix} C \\ D \end{bmatrix}$$

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

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

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

$$\det(OB) = \frac{1}{1-a_1} \neq 0$$



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-wjście  $G(s) = Y(s)/U(s)$  w postaci:

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

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

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

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 wzmacnienia:  $I_1 = -10, I_2 = 1$ . Algorytm estymacji stanu jest:

na granicy stabilności       asymptotycznie stabilny

niestabilny

zmniejszona

15. Dany jest pewien proces liniowy drugiego rzędu o jednym wyjściu zastosowano filtr Kalmana. Do syntezy filtra 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 **variancja szumu pomiarowego zmieniała się skokowo i na tej podstawie aktualizowano wartość współczynnika R**. Na podstawie zarejestrowanych przebiegów wzmacnień filtra przedstawionych na rys. 3 można stwierdzić, że po czasie 50 s wartość współczynnika R została

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 Lapunowa       jeżeli układ jest stabilny w sensie BIBO to jest on stabilny w sensie BIBS

jeżeli układ autonomiczny  $\dot{x} = Ax$  jest stabilny w sensie La-       jeżeli układ autonomiczny  $\dot{x} = Ax$  jest asymptotycznie sta-  
pułowa, to jest on stabilny w sensie BIBO      bilny, 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 odsprzęgania:  $u = Fx + Gv$ , gdzie  $v \in \mathbb{R}$  jest nowym wejściem. Dynamika wyjścia otrzymana w wyniku odsprzęgania ma postać:

$\ddot{y} = v$

$\ddot{y} = v$

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

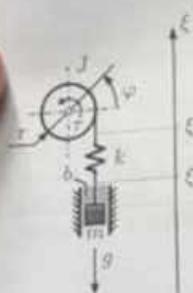
$$u = u_t - \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix}}_{k^T \in \mathbb{R}^{1 \times 2}} (x - x_t).$$

Algorytm zapewnia asymptotyczne śledzenie trajektorii dla:

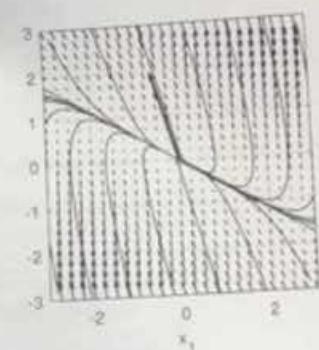
$x_t = [\frac{1}{2}r - \frac{1}{4}\dot{r}]^T, u_t = \frac{1}{4}\ddot{r} + \dot{r} + r$         $x_t = [\frac{1}{2}r - \dot{r}]^T, u_t = \frac{1}{2}\ddot{r} + 2\dot{r} + 2r$         $x_t = [r - \dot{r}]^T, u_t = \ddot{r} + \dot{r} + r$   
  $x_t = [r - \frac{1}{2}\dot{r}]^T, u_t = \frac{1}{2}\ddot{r}$

19. Dана є дискретна представлення простору стану, як показано на рис. 4. Кожен керувальний зразок визначає оптимальну траекторію дискретного перехіду з стану A до K. Вписать значення коштів в кожен стан:

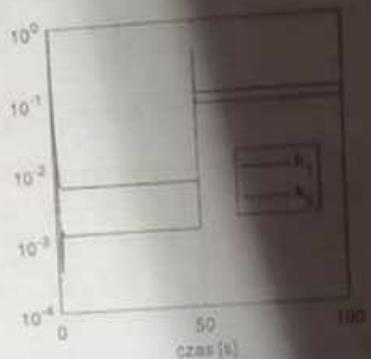
$$\begin{array}{ll}
 V_A = \dots & 5 \\
 V_B = \dots & 4 \\
 V_C = \dots & 4 \\
 V_E = \dots & 3 \\
 V_H = \dots & 2 \\
 V_K = \dots & 0 \\
 & \\
 V_G = \dots & 3 \\
 V_I = \dots & 1 \\
 V_J = \dots & 3 \\
 V_D = \dots & 6
 \end{array}$$



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 wzmacnienia filtra Kalmana.

