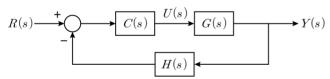
자동제어

- 문 1. 피드백(feedback) 제어시스템에 대한 설명으로 옳지 않은 것은?
 - ① 상태변수는 제어대상의 상태를 설명하는데 필요한 임의의 최소 변수들의 집합이다.
 - ② 제어대상의 출력은 센서로부터 측정되어야만 하는 상태변수이다.
 - ③ 제어입력은 제어대상의 출력 값을 활용하여 제어대상에 인가되는 제어기의 출력이다.
 - ④ 피드백 제어는 제어대상의 출력과 기준입력의 차이를 감소시킬 수 있는 제어 방법이다.
- 문 2. 안정한 선형 시불변(time invariant) 시스템에 대한 설명으로 옳은 것만을 모두 고르면?
 - ㄱ. 안정한 영점(zero)이 $j\omega$ 축에 가까울수록 계단(step) 응답의 오버슈트(overshoot)를 증가시키는 경향이 있다.
 - ㄴ. 극점(pole)의 실수부가 0보다 클 수도 있다.
 - ㄷ. 전달함수가 $\frac{1}{Ts+1}$ 로 주어지는 1차 시스템에서 T를 증가시키면 계단응답의 상승시간(rising time)이 줄어든다.
 - ㄹ. 대역폭(bandwidth)이 크면 일반적으로 응답이 빠르다.
 - ① 7. ⊏

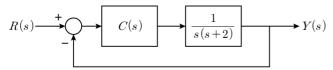
② 7. =

③ ∟, ⊏

- ④ ㄴ, ㄹ
- 문 3. 다음 블록선도에서 입력 R(s)와 U(s) 간의 전달함수 $\frac{U(s)}{R(s)}$ 는?

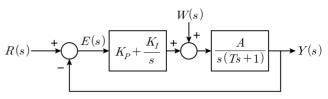


- 문 4. 다음 피드백 제어시스템에서 제어기를 C(s)=9로 사용하다가 C(s)=4s+9로 변경하였을 때, 단위계단(unit step) 응답의 변화에 대한 설명으로 옳은 것은?



- ① 정상상태오차(steady state error)가 작아진다.
- ② 오버슈트가 사라진다.
- ③ 정착시간(settling time)이 짧아진다.
- ④ 발산한다.

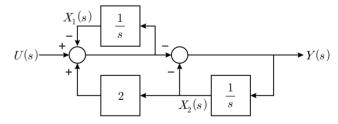
문 5. 다음 선형 제어시스템에서 단위계단 입력 R(s)에 대한 (W(s)=0로 가정) 정상상태오차 e_{ssR} 와 단위램프(unit ramp) 외란 W(s)에 대한 (R(s)=0로 가정) 정상상태오차 e_{ssW} 는? $(단,\ K_P,\ K_I,\ A,\ T$ 는 양수이다)



- $\begin{array}{ccc}
 \underline{e_{ssR}} & & \underline{e_{ssW}} \\
 \hline
 & 0 & & 0
 \end{array}$
- ③ ∞ 0
- $\textcircled{4} \quad \infty \qquad \qquad -\frac{1}{K_I}$
- 문 6. 다음 폐루프(closed loop) 전달함수 T(s)를 갖는 제어시스템에서 입력 $r(t) = 20\sin(3t + 30^\circ)$ 에 대한 정상상태 출력 y(t)는?

$$T(s) = \frac{6(s+3\sqrt{3})}{(s+3)(s+\sqrt{3})}$$

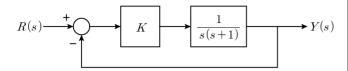
- ① $120\sin(3t-45^{\circ})$
- ② $20\sqrt{6}\sin(3t-15^{\circ})$
- ③ $120\sin(3t-15^{\circ})$
- $4 20\sqrt{6}\sin(3t-45^{\circ})$
- 문 7. 다음 제어시스템에서 가제어성(controllability)과 가관측성 (observability)에 대한 설명으로 옳은 것은? (단, $X_1(s)$, $X_2(s)$ 는 상태변수의 라플라스 변환이다)



- ① 가제어하고 가관측하다.
- ② 가제어하나 가관측하지 않다.
- ③ 가제어하지 않으나 가관측하다.
- ④ 가제어하지 않고 가관측하지 않다.
- 문 8. 선형 시불변 시스템에서 단위임펄스(unit impulse) 입력과 단위계단 입력이 동시에 적용되었을 때, 제어시스템의 출력 $y_i(t)+y_u(t)=e^{-2t}$ $(t\geq 0)$ 을 얻기 위한 전달함수는? (단, 모든 초기조건은 0이고, $y_i(t)$ 는 단위임펄스 입력에 대한 출력, $y_u(t)$ 는 단위계단 입력에 대한 출력을 나타낸다)
- $2 \frac{1}{e+2}$
- $3 \frac{s+1}{s(s+2)}$
- $\frac{1}{s(s+2)}$

문 9. 다음 피드백 제어시스템에서 단위램프 입력에 대한 정상상태오차

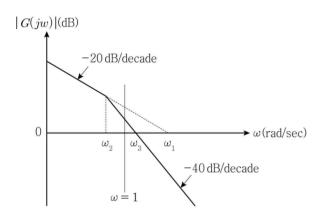
 $e_{ss}=rac{1}{\sqrt{2}}$ 이 되는 K와 위상여유(phase margin)는?



<u>K</u> 위상여유

- ① 1 30°
- ② 1 45°
- $3 \sqrt{2}$ 45°
- (4) $\sqrt{2}$ 60°

문 10. 다음의 보드선도(bode diagram)를 갖는 단위 피드백 제어시스템에 대한 설명으로 옳지 않은 것은?



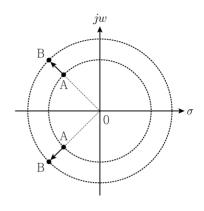
- ① 정적속도오차상수(static velocity error constant) $K_v = \omega_1$ 이다.
- ② 개루프 전달함수 $G(s) = \frac{\omega_1}{s(s+\omega_2)}$ 이다.
- ③ 폐루프 전달함수의 고유주파수(undamped natural frequency) $\omega_n = \sqrt{\omega_1 \omega_2} \, \text{이다}.$
- ④ 폐루프 전달함수의 감쇠비(damping ratio) $\zeta = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\omega_2}{\omega_1}}$ 이다.

문 11. 다음 미분방정식으로 표현된 시스템에 대한 설명으로 옳지 않은 것은?

$$\dot{y}(t) + 30y(t) = 20x(t)$$

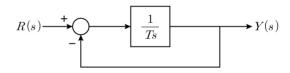
- ① 시스템의 극점은 -30이며 안정하다.
- ② 크기가 유헌(bounded)한 입력신호에 대하여 출력신호는 유한하다.
- ③ 선형 시불변 시스템이다.
- ④ 단위계단 입력에 대한 정상상태 출력은 1이며 과도응답(transient response)에 진동파형을 포함한다.

문 12. 공액 복소수(complex conjugate) 형태를 갖는 2차 폐루프 시스템 에서 극점이 제어를 통해 A에서 B로 이동할 때, 동특성의 변화로 적합하지 않은 것은?



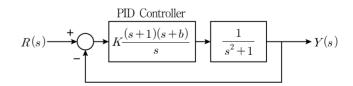
- ① 감쇠비가 감소한다.
- ② 상승시간이 단축된다.
- ③ 정착시간이 단축된다.
- ④ 지연시간(delay time)이 단축된다.

문 13. 다음 피드백 제어시스템의 상대안정도에 대한 설명으로 옳지 않은 것은? (단, T>0이다)



- ① 이득여유(gain margin)는 ∞이다.
- ② 위상여유는 90°이다.
- ③ 위상교차 주파수(phase crossover frequency)는 존재하지 않는다.
- ④ 이득교차 주파수(gain crossover frequency)는 T[rad/sec]이다.

문 14. PID(Proportional Integral Derivative) 제어기가 사용된 제어시스템 에서 제어대상의 주요 폐루프 극점이 $s=-1\pm j\sqrt{3}$ 이 되기 위한 K와 b의 관계는?



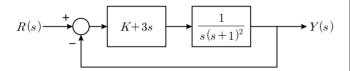
- ① $K = \frac{1}{1-b}$
- $3 K = \frac{1}{1+b}$
- $4 K = \frac{b}{1+b}$

문 15. 다음 2차 제어시스템에서 PD 제어기의 제어입력 $u(t) = -K_{P}y(t) - K_{D}\dot{y}(t)$ 를 이용하여 시스템을 안정시키려 한다. 피드백 제어시스템의 근의 실수부를 항상 -1보다 작게 하는 이득 K_P , K_D 의 범위는? (단. y(t)는 출력, $x_1(t)$, $x_2(t)$ 는 상태변수이다)

$$\begin{split} \dot{x}_1(t) &= x_2(t) \\ \dot{x}_2(t) &= -x_1(t) - 2x_2(t) + u(t) \\ y(t) &= x_1(t) \end{split}$$

- ① $K_P > 1$, $K_D > 0$
- ② $K_P > 0$, $K_D > 0$
- $(3) K_P > K_D > 0$
- (4) $K_P > 0$, $K_D > -0.5$

문 16. 다음 피드백 제어시스템에서 이득 K값이 0에서 $+\infty$ 로 변할 때, 시간응답이 지속적인 무감쇠 정현파 형태로 진동하는 주파수 ω [rad/sec]는?



- ① 1
- ② 2
- ③ 3
- 4

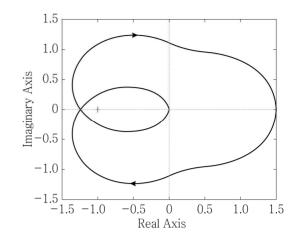
문 17. 다음 시스템에서 s평면의 좌반면과 우반면, 그리고 $j\omega$ 축 상에 존재하는 극점의 수는?

$$\begin{vmatrix} \dot{x}_1(t) \\ \dot{x}_2(t) \\ \dot{x}_3(t) \end{vmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 3 & 1 \\ 2 & 8 & 1 \\ -10 & -5 & -2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} u(t)$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix}$$

<u> </u>	<u> 우반면</u>	<u>jω축</u>	
① 3	0	0	
② 2	1	0	
③ 1	1	1	
4 0	2	1	

문 18. 다음은 음의 단위 피드백을 갖는 제어시스템의 나이퀴스트(Nyquist) 선도이다. 적합한 개루프 전달함수 G(s)는?



- ① $\frac{6}{(s+2)^2}$
- $2 \frac{15}{s^2 + s + 10}$
- $3 \frac{15}{(s+1)(s^2+s+10)} \qquad 4 \frac{30}{(s+1)(s+2)(s+3)}$

문 19. 다음 제어시스템에서 추정오차 $\mathbf{e}(t) = \mathbf{x}(t) - \hat{\mathbf{x}}(t)$ 에 대한 특성 방정식의 근이 -1, -2가 되기 위한 이득벡터 L의 값은? (단.

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 4 \end{bmatrix}, \; \mathbf{B} = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \; \mathbf{C} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix}, \; \mathbf{L} = \begin{bmatrix} l_1 \\ l_2 \end{bmatrix}$$
이다)

○ 제어시스템: $\dot{\mathbf{x}}(t) = \mathbf{A}\mathbf{x}(t) + \mathbf{B}\mathbf{u}(t)$

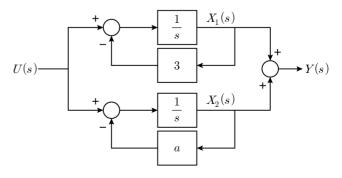
y(t) = Cx(t)

 \bigcirc 상태관측기: $\hat{\mathbf{x}}(t) = \mathbf{A}\hat{\mathbf{x}}(t) + \mathbf{B}\mathbf{u}(t) + \mathbf{L}(\mathbf{y}(t) - \mathbf{C}\hat{\mathbf{x}}(t))$

 l_1 l_2

- ① 1
- ② 1 29
- 3 7
- 4 7 29

문 20. 다음 시스템을 제어가능하게 설계하기 위한 상수 a의 값은? $(단, X_1(s), X_2(s)$ 는 상태변수의 라플라스 변환이다)



- ① $a \neq 1$ 인 모든 상수
- ② $a \neq 2$ 인 모든 상수
- ③ $a \neq 3$ 인 모든 상수
- ④ *a* ≠ 4인 모든 상수