

試験日 : 2025年2月22日

入試種別 : 2025年度大学院(修士課程)入学試験問題

学部・研究科: 先端理工学研究科 機械工学・ロボティクスコース

科目名 : 専門

解答又は解答例

材料力学

I.

$$(1) \sigma_1 = -\frac{P}{A_1} = -\frac{1}{A_1} \cdot \frac{E\delta}{\left(\frac{l_1}{A_1} + \frac{l_2}{A_2}\right)} \quad \sigma_2 = -\frac{P}{A_2} = -\frac{1}{A_2} \cdot \frac{E\delta}{\left(\frac{l_1}{A_1} + \frac{l_2}{A_2}\right)}$$

$$(2) \varepsilon_1 = -\frac{\sigma_1}{E} = -\frac{1}{A_1} \cdot \frac{\delta}{\left(\frac{l_1}{A_1} + \frac{l_2}{A_2}\right)} \quad \varepsilon_2 = -\frac{\sigma_2}{E} = -\frac{1}{A_2} \cdot \frac{\delta}{\left(\frac{l_1}{A_1} + \frac{l_2}{A_2}\right)}$$

$$(3) \alpha(l_1 + l_2)\Delta t$$

$$(4) \sigma_1 = -\frac{1}{A_1} \cdot \frac{\alpha E(l_1 + l_2)\Delta t}{\left(\frac{l_1}{A_1} + \frac{l_2}{A_2}\right)} \quad \sigma_2 = -\frac{1}{A_2} \cdot \frac{\alpha E(l_1 + l_2)\Delta t}{\left(\frac{l_1}{A_1} + \frac{l_2}{A_2}\right)}$$

機械力学

I.

$$(1) J\ddot{\theta}(t) + cl_1^2\dot{\theta}(t) + kl_2^2\theta(t) = 0$$

(2) 不減衰固有角振動数 $\omega_0$ は,

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{kl_2^2}{J}}$$

(3) 減衰比 $\zeta$ は,

$$\zeta = \frac{cl_1^2}{2\sqrt{Jkl_2^2}}$$

II.

$$(1) \begin{cases} m\ddot{x}_1(t) + 3kx_1(t) - kx_2(t) = 0 \\ 2m\ddot{x}_2(t) - kx_1(t) + kx_2(t) = F \sin \omega t \end{cases}$$

(2) 固有角振動数  $\omega_1, \omega_2$  は,

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{(7-\sqrt{33})k}{4m}}, \quad \omega_2 = \sqrt{\frac{(7+\sqrt{33})k}{4m}}$$

熱力学

(1) 状態変化 1→2 ④ 断熱変化

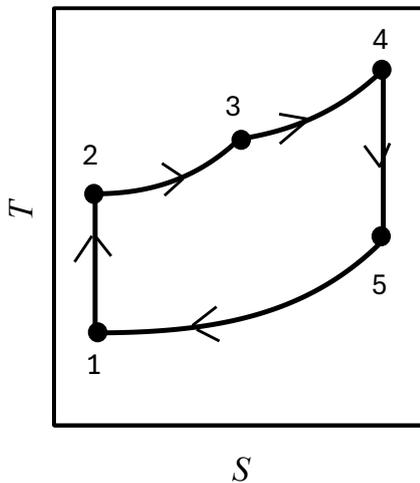
状態変化 2→3 ① 定積変化

状態変化 3→4 ② 定圧変化

状態変化 4→5 ④ 断熱変化

状態変化 5→1 ① 定積変化

(2)



$$(3) \quad Q_1 = mC_V(T_3 - T_2) + mC_P(T_4 - T_3)$$

$$Q_2 = mC_V(T_5 - T_1)$$

$$W = Q_1 - Q_2 = mC_V(T_3 - T_2 - T_5 + T_1) + mC_P(T_4 - T_3)$$

$$(4) \quad \eta = 1 - \left(\frac{1}{\varepsilon}\right)^{\kappa-1} \frac{\zeta\rho^{\kappa-1}}{\zeta-1+\kappa\zeta(\rho-1)}$$

### 流体力学

(1)

バルブ位置でのベルヌーイの定理よりバルブにかかる圧力  $P_v$  は

$$p + \frac{1}{2}\rho v^2 + \rho g(H+h) = P_v$$

水面位置は変化せず  $v=0$  であるためバルブにかかる圧力は

$$P_v = p + \rho g(H+h)$$

(2)

水面での速度  $v=0$  としたバルブ出口でのベルヌーイの定理は

$$p + \rho g(H+h) = \frac{1}{2}\rho v^2$$

この式からバルブ出口での速度  $v$  を求めると

$$v = \sqrt{\frac{2p}{\rho} + 2g(H+h)}$$

体積流量は断面積  $S = \pi d^2/4$  を用いて

$$Q = vS = \frac{\pi d^2}{4} \sqrt{\frac{2p}{\rho} + 2g(H+h)}$$

(3)

円管入口の速度, 管断面平均速度とバルブ出口速度を用いて各損失ヘッドを表すと

$$\text{タンク底面から円管への損失: } \xi_1 \frac{v_a^2}{2g}$$

$$\text{管摩擦による損失: } \lambda \frac{l}{d} \frac{v_b^2}{2g}$$

$$\text{バルブでの損失: } \xi_2 \frac{v_v^2}{2g}$$

全圧力損失  $\Delta P$  は

$$\Delta P = \rho g \left( \xi_1 \frac{v_a^2}{2g} + \lambda \frac{h}{d} \frac{v_b^2}{2g} + \xi_2 \frac{v_v^2}{2g} \right) = \frac{1}{2} \rho \left( \xi_1 v_a^2 + \lambda \frac{h}{d} v_b^2 + \xi_2 v_v^2 \right)$$

II.

(1)

レイノルズ数は以下のように求まる。

$$\text{Re} = \frac{\rho v d}{\mu} = \frac{v d}{\nu} = \frac{5 \cdot 0.01}{1.0 \times 10^{-6}} = 5.0 \times 10^4$$

$\text{Re} > 4000$  が乱流の条件であり, 閾値より十分大きいことから流れは乱流である。

(2)

最初に出口における流量  $Q$  を求める。円管の断面積  $A$  は

$$A = \frac{\pi d^2}{4} = \frac{3.14 \cdot 0.01^2}{4} = 7.85 \times 10^{-5} \text{ m}^2$$

流量  $Q$  は

$$Q = Av = 7.85 \times 10^{-5} \cdot 5 = 3.93 \times 10^{-4} \text{ m}^3/\text{s}$$

平板に作用する力は運動量変化で表せる。

$$F = \rho Q v \sin \theta = 1000 \cdot 3.93 \times 10^{-4} \cdot 5.0 \cdot \frac{1}{2} = 0.9825 \cong 0.98 \text{ N}$$

制御工学

I.

$$(1) g = 20 \log \frac{10}{\sqrt{(4-\omega^2)^2 + 4\omega^2}}$$

$$\varphi = -\tan^{-1} \frac{2\omega}{4-\omega^2}$$

(ただし  $\omega$  は角周波数.)

$$(2) \omega_p = \sqrt{2}, \quad g_p = 20 \log \frac{5\sqrt{3}}{3}$$

II.

$$(1) \text{一巡伝達関数} : \frac{K}{s(1+10s)(1+s)}$$

$$\text{閉ループ伝達関数} : \frac{K(1+s)}{s(1+10s)(1+s)+K}$$

$$(2) 0$$

$$(3) K = 1.1$$