

令和7年度 豊橋技術科学大学第3年次入学者選抜学力検査問題解答例

専門科目（1：機械工学）

(1)

ア. タンク内の液面を基準にパスカルの原理と静水圧の理論を用い,

$$p_1 + \rho g(h-H) = p_0$$

$$p_1 = p_0 - \rho g(h-H)$$

イ. ピストン上下の圧力差に断面積をかけ,

$$\left(\frac{\pi}{4}d_1^2\right)\rho g(h-H)$$

(2)

ア. 体積流量は断面積と速度をかけ算出され,

$$Q = v_1 \left(\frac{\pi}{4}d_1^2\right)$$

イ. 体積流量をシリンダ先端部の断面積で除し,

$$v_2 = v_1 \left(\frac{d_1^2}{d_2^2}\right)$$

ウ. タンク内の液面を基準にベルヌーイの定理を用い,

$$p_1 + \rho g(h-H) + \frac{\rho v_1^2}{2} = p_0$$

$$p_1 = p_0 - \rho g(h-H) - \frac{\rho v_1^2}{2}$$

エ. ピストンを引く力はピストン上下の圧力差より,

$$\left(\frac{\pi}{4}d_1^2\right)(p_0 - p_1) = \left(\frac{\pi}{4}d_1^2\right)\left\{\rho g(h-H) + \frac{\rho v_1^2}{2}\right\}$$

仕事は力と距離の積で表され,

$$\delta W = \rho \delta L \left(\frac{\pi}{4}d_1^2\right)\left\{g(h-H) + \frac{v_1^2}{2}\right\}$$

(1) (c)

$$(2) P_A V_A^\kappa = R_0 T_A$$

(3) $P_A V_A^\kappa = P_B V_B^\kappa$ より, 状態方程式を用いて $T_A V_A^{\kappa-1} = T_B V_B^{\kappa-1}$ が成り立つから,

$$T_B = \left(\frac{V_A}{V_B} \right)^{\kappa-1} T_A = \varepsilon^{\kappa-1} T_A$$

(4) $P_C = P_B$ であることより, $P_B V_B = R_0 T_B$ と $P_B V_C = R_0 T_C$ から P_B を消去すると,

$$T_C = \frac{V_C}{V_B} T_B = \sigma \varepsilon^{\kappa-1} T_A$$

(5) $T_C V_C^{\kappa-1} = T_D V_D^{\kappa-1}$ が成り立つから, $V_D = V_A$ を用いて,

$$T_D = \left(\frac{V_C}{V_D} \right)^{\kappa-1} T_C = \left(\frac{V_C}{V_A} \right)^{\kappa-1} T_C = \left(\frac{V_C}{V_B} \frac{V_B}{V_A} \right)^{\kappa-1} T_C = \frac{\sigma^{\kappa-1}}{\varepsilon^{\kappa-1}} \sigma \varepsilon^{\kappa-1} T_A = \sigma^\kappa T_A$$

(6) 問(3)~問(5)の結果より, $T_C - T_B = \varepsilon^{\kappa-1}(\sigma-1)T_A$, $T_D - T_A = (\sigma^\kappa - 1)T_A$ であるから,

$$\eta = 1 - \frac{Q_0}{Q_i} = 1 - \frac{C_V(T_D - T_A)}{C_P(T_C - T_B)} = 1 - \frac{\sigma^\kappa - 1}{\kappa \varepsilon^{\kappa-1}(\sigma-1)}$$

(7) $\sigma > 1$ および $\kappa > 1$ より $\frac{\sigma^\kappa - 1}{\sigma - 1} > 1$ となり, これは σ の増加に対して単調に

増加する。問(6)の結果から, κ と ε が正の定数であるとき,

$$\eta = 1 - \frac{\sigma^\kappa - 1}{\kappa \varepsilon^{\kappa-1}(\sigma - 1)} < 1$$

これより, σ が増加すると η は単調に減少する。

(1)

ア. $d = d_1 + (d_2 - d_1) \frac{x}{l}$

イ. 微小要素に生じる応力を σ とすると, $\sigma = \frac{4P}{\pi d^2} = \frac{4P}{\pi \left\{ d_1 + (d_2 - d_1) \frac{x}{l} \right\}^2}$

よって, 微小要素の伸び $d\lambda$ は, $d\lambda = \frac{\sigma}{E} dx = \frac{4P}{\pi \left\{ d_1 + (d_2 - d_1) \frac{x}{l} \right\}^2 E} dx$

ウ. したがって, 棒全体の伸び λ は,

$$\begin{aligned} \lambda &= \int_0^l d\lambda = \int_0^l \frac{4P}{\pi \left\{ d_1 + (d_2 - d_1) \frac{x}{l} \right\}^2 E} dx = \frac{4P}{\pi E} \left[-\frac{l}{d_2 - d_1} \left\{ d_1 + (d_2 - d_1) \frac{x}{l} \right\}^{-1} \right]_0^l \\ &= \frac{4P}{\pi E} \left(-\frac{l}{d_2 - d_1} \right) \left\{ (d_1 + d_2 - d_1)^{-1} - (d_1)^{-1} \right\} = \frac{4P}{\pi E} \left(-\frac{l}{d_2 - d_1} \right) \left(\frac{d_1 - d_2}{d_1 d_2} \right) = \frac{4Pl}{\pi d_1 d_2 E} \end{aligned}$$

(2)

ア. 問(1)ウ. の解において, d_2 を $\frac{d_1 + d_2}{2}$ に, l を $\frac{l}{2}$ に, P を P_1 に, 置き換えればよいので,

$$\lambda_1 = \frac{4P_1 \frac{l}{2}}{\pi d_1 \frac{d_1 + d_2}{2} E} = \frac{4P_1 l}{\pi d_1 (d_1 + d_2) E}$$

イ. CB 間の伸びを λ_2 とすると, 問(2)ア. と同様にして, $\lambda_2 = \frac{4P_2 \frac{l}{2}}{\pi \frac{d_1 + d_2}{2} d_2 E} = \frac{4P_2 l}{\pi (d_1 + d_2) d_2 E}$

ここで, $\lambda_1 + \lambda_2 = 0$ より,

$$\frac{4P_1 l}{\pi d_1 (d_1 + d_2) E} + \frac{4P_2 l}{\pi (d_1 + d_2) d_2 E} = 0$$

$$\frac{P_1}{d_1} + \frac{P_2}{d_2} = 0$$

$$P_2 = -\frac{d_2}{d_1} P_1$$

また, $P = P_1 - P_2$ より,

$$P = P_1 - \left(-\frac{d_2}{d_1} P_1 \right) = \frac{d_1 + d_2}{d_1} P_1$$

$$P_1 = \frac{d_1}{d_1 + d_2} P$$

[4]

(1)

記号	ア	イ	ウ	エ	オ
解答 番号	(13) 格子欠陥	(11) 転位	(9) バーガース ベクトル	(1) 加工硬化	(2) 固溶強化

記号	カ	キ	ク	ケ
解答 番号	(12) 結晶粒界	(5) 結晶粒微細 化強化	(15) 結晶粒径	(7) ホール・ペ ッチ

(2)

記号	ア	イ	ウ	エ	オ
解答 番号	(9) 共析	(2) オーステナ イト	(1) フェライト	(3) パーライト	(16) A ₁

記号	カ	キ	ク	ケ	コ
解答 番号	(6) 析出	(18) A ₃	(11) 焼入れ	(5) マルテンサ イト	(12) 焼戻し

記号	サ
解答 番号	(14) 焼ならし