

解答例

専攻名 機械科学専攻（一般選抜，出身学部等限定特別選抜）

試験科目名 専門科目 ①材料力学－I

I

問1

(1)

$$\delta_P = \frac{3 P \ell}{2 S E}, \quad \delta_F = -\frac{5 F \ell}{2 S E}$$

(2)

$$F = \frac{3}{5} P, \quad \sigma_B = \frac{1 P}{5 S}, \quad \sigma_C = -\frac{3 P}{5 S}$$

問2

(1)

$$T_1 = \frac{G \pi d^4}{32 \ell} \phi_0, \quad T_2 = \frac{G \pi (d_0^4 - d^4)}{96 \ell} \phi_0$$

(2)

$$d_0 = \sqrt{2} d, \quad T_0 = \frac{G \pi d^4}{16 \ell} \phi_0$$

専攻名 機械科学専攻（一般選抜，出身学部等限定特別選抜）

試験科目名 専門科目 ①材料力学－II

II

問1

(1)

$$M_1(x) = -(\ell - x)P \quad (\text{はりを下に凸に曲げようとする曲げモーメントを正とした場合})$$

(2)

$$\theta_1(x) = \frac{P}{2EI} x(2\ell - x)$$

(3)

$$\theta_{1C} = \frac{3P\ell^2}{8EI}, \quad w_{1C} = \frac{5P\ell^3}{48EI}$$

(4)

$$\theta_{1B} = \frac{P\ell^2}{2EI}, \quad w_{1B} = \frac{P\ell^3}{3EI}$$

問2

(1)

$$w_{2C} = \frac{5P\ell^3}{48EI} - \frac{R\ell^3}{24EI}$$

(2)

$$w_{2B} = \frac{P\ell^3}{3EI} - \frac{5R\ell^3}{48EI}$$

問3

(1)

$$R_C = \frac{5P}{4}$$

(2)

$$w_{3C} = \frac{5P\ell^3}{96EI}$$

(3)

$$w_{3B} = \frac{13P\ell^3}{64EI}$$

解 答 例

専攻名 機械科学専攻(一般選抜, 出身学部等限定特別選抜)

試験科目名 専門科目 ②振動工学-I

I

問1

$$-a^2k\theta$$

問2

$$-mgL\theta$$

問3

$$mL^2$$

問4

$$mL^2\ddot{\theta} = -(a^2k + mgL)\theta$$

問5

$$\omega = \sqrt{\frac{a^2k + mgL}{mL^2}}$$

$$A = \theta_0$$

専攻名 機械科学専攻(一般選抜, 出身学部等限定特別選抜)

試験科目名 専門科目 ②振動工学-II

II

- 問1 バネ1(バネ定数 k_1)の自然長からの伸びを δ_1 とすると, $\delta_1 = mg/k_1$
 バネ2(バネ定数 k_2)の自然長からの伸びを δ_2 とすると, $\delta_2 = mg/k_2$

- 問2 1次と2次の固有角振動数 ω_1, ω_2

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{k_2 + k_1 + k_2}{2m + M} \mp \sqrt{\left\{\frac{k_2 + k_1 + k_2}{2m + M}\right\}^2 - \frac{2k_1 k_2}{Mm}}}$$

- 問3 定常振動解は,

$$x = \frac{F(3k_1 - m\omega^2)}{(2k_1 - m\omega^2)(3k_1 - m\omega^2) - 4k_1^2} \cos \omega t = \frac{F(3k_1 - m\omega^2)}{m^2 \left(\frac{5 - \sqrt{17}}{2} \frac{k_1}{m} - \omega^2 \right) \left(\frac{5 + \sqrt{17}}{2} \frac{k_1}{m} - \omega^2 \right)} \cos \omega t$$

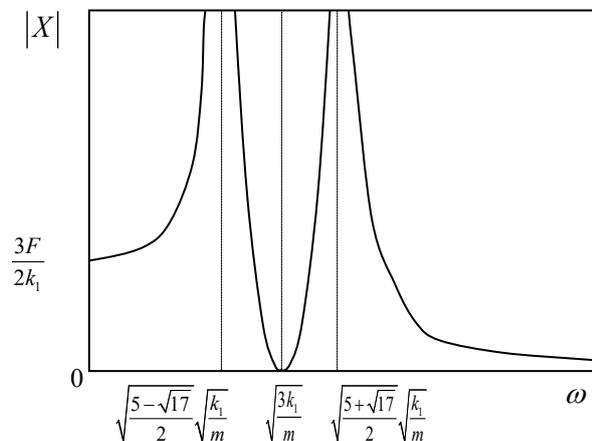
- 問4

$$|X| = \left| \frac{F(3k_1 - m\omega^2)}{(2k_1 - m\omega^2)(3k_1 - m\omega^2) - 4k_1^2} \right|$$

または

$$|X| = \left| \frac{F(3k_1 - m\omega^2)}{m^2 \left(\frac{5 - \sqrt{17}}{2} \frac{k_1}{m} - \omega^2 \right) \left(\frac{5 + \sqrt{17}}{2} \frac{k_1}{m} - \omega^2 \right)} \right|$$

として, 右図のとおり。



解答例

専攻名 機械科学専攻（一般選抜，出身学部等限定特別選抜）

試験科目名 専門科目 ③流れ学－I

I

問1 断面①における平均流速 v_1 は，体積流量を断面①の断面積で除することにより求まる。 $v_1 = \frac{4Q}{\pi d_1^2}$ [m/s]

問2 断面②における平均流速 v_2 は，体積流量を断面②の断面積で除することにより求まる。 $v_2 = \frac{4Q}{\pi d_2^2}$ [m/s]

問3 検査体積に単位時間に流入する運動量の x 方向成分は $\rho Q v_1$ ，流出する運動量の x 方向成分は $\rho Q v_2 \sin \theta$ であるから，次のように求まる。

$$\rho Q v_1 - \rho Q v_2 \sin \theta = \frac{4\rho Q^2}{\pi} \left(\frac{1}{d_1^2} - \frac{\sin \theta}{d_2^2} \right) \quad [\text{N}]$$

問4 検査体積に単位時間に流入する運動量の y 方向成分は 0N ，流出する運動量の y 方向成分は $-\rho Q v_2 \cos \theta$ であるから，次のように求まる。

$$0 - (-\rho Q v_2 \cos \theta) = \frac{4\rho Q^2 \cos \theta}{\pi d_2^2} \quad [\text{N}]$$

問5 検査体積の境界面において，断面①以外はゲージ圧が 0Pa であることから，断面①にはたらくゲージ圧 p_1 に断面①の断面積を乗じて次のように求まる。

$$\frac{p_1 \pi d_1^2}{4} \quad [\text{N}]$$

問6 検査体積の境界面において，断面①以外はゲージ圧が 0Pa であり，断面①は y 方向と平行であることから次のように求まる。

$$0 \quad \text{N}$$

問7 運動量保存則より，問3と問5の結果を用いて次のように求まる。

$$F_x = \frac{4\rho Q^2}{\pi} \left(\frac{1}{d_1^2} - \frac{\sin \theta}{d_2^2} \right) + \frac{p_1 \pi d_1^2}{4} \quad [\text{N}]$$

問8 運動量保存則より，問4と問6の結果を用いて次のように求まる。

$$F_y = \frac{4\rho Q^2 \cos \theta}{\pi d_2^2} \quad [\text{N}]$$

専攻名 機械科学専攻（一般選抜，出身学部等限定特別選抜）

試験科目名 専門科目 ③流れ学－I

問9 合力ベクトル \mathbf{F} の大きさは次のように表せる。

$$|\mathbf{F}| = \sqrt{F_x^2 + F_y^2} \quad [\text{N}]$$

問10 合力ベクトル \mathbf{F} と x 軸のなす角度は次のように表せる。

$$\alpha = \tan^{-1}\left(\frac{F_y}{F_x}\right) \quad [\text{rad}]$$

問11 内径 r ，外径 $r + dr$ の微小円管の面積は微小距離 dr の2次以上の項を無視すると $\pi(r + dr)^2 - \pi r^2 \approx 2\pi r dr$ となるから，次のように表せる。

$$Q = \int_0^R u(r) 2\pi r dr = 2\pi u_{\max} \int_0^R \left\{1 - \left(\frac{r}{R}\right)^2\right\} r dr = \frac{\pi R^2 u_{\max}}{2} = \frac{\pi d_1^2 u_{\max}}{8} \quad [\text{m}^3/\text{s}]$$

専攻名	機械科学専攻（一般選抜，出身学部等限定特別選抜）
試験科目名	専門科目 ③流れ学－Ⅱ

Ⅱ

問1 体積流量は一定なので

$$Q = \frac{\pi}{4} d_1^2 v_1 = \frac{\pi}{4} d_2^2 v_2, \quad \therefore \frac{v_1}{v_2} = \frac{d_2^2}{d_1^2}$$

問2 ベルヌーイの式より

$$\frac{p_0}{\rho} + gH = \frac{1}{2} v_2^2 + \frac{p_2}{\rho}, \quad \therefore p_2 - p_0 = \rho gH - \frac{1}{2} \rho v_2^2 \quad [\text{Pa}]$$

問3 体積流量は一定で，タービンの出入口の径が等しいので流速も等しい。ゆえに，エネルギー保存則として機械仕事を考慮したベルヌーイの式をタービンの出入口に適用すると

$$\frac{1}{2} v_2^2 + \frac{p_2}{\rho} - W = \frac{1}{2} v_2^2 + \frac{p_0}{\rho}, \quad \therefore W = \frac{1}{\rho} (p_2 - p_0) \quad [\text{J/kg}]$$

問4 問3と問2から

$$W = \frac{1}{\rho} (p_2 - p_0) = gH - \frac{1}{2} v_2^2$$

なので，動力 L_p は

$$L_p = \rho Q W = \rho Q \left(gH - \frac{1}{2} v_2^2 \right) \quad [\text{W}]$$

問5

$$h_f = \lambda_1 \frac{L_1}{d_1} \frac{v_1^2}{2g} + \lambda_2 \frac{L_2}{d_2} \frac{v_2^2}{2g} \quad [\text{m}]$$

問6

$$h_m = (K_{\text{ent}} + 2K_{\text{bnd}} + K_{\text{SE}}) \frac{v_1^2}{2g} \quad [\text{m}]$$

問7 水面とタービン出口に流体損失を考慮したベルヌーイの式を適用すると

$$\frac{p_0}{\rho g} + H = \frac{1}{2g} v_2^2 + \frac{p_0}{\rho g} + h_t + h_f + h_m, \quad \therefore h_t = H - \left(\frac{v_2^2}{2g} + h_f + h_m \right) \quad [\text{m}]$$

問8 水面とタービン入口に流体損失を考慮したベルヌーイの式を適用すると

$$\frac{p_0}{\rho g} + H = \frac{1}{2g} v_2^2 + \frac{(p'_2 + p_0)}{\rho g} + h_f + h_m, \quad \therefore p'_2 = \rho g \left(H - \frac{v_2^2}{2g} - h_f - h_m \right) = \rho g h_t \quad [\text{Pa}]$$

専攻名 機械科学専攻（一般選抜，出身学部等限定特別選抜）

試験科目名 専門科目 ④熱力学－I

I

問1

1→2は断熱変化であるので，

$$\frac{T}{p^{\frac{\kappa}{\kappa-1}}} = \text{const.}$$

よって，

$$\frac{T_1}{p_1^{\frac{\kappa}{\kappa-1}}} = \frac{T_2}{p_2^{\frac{\kappa}{\kappa-1}}} \quad \therefore \frac{T_2}{T_1} = (p_2/p_1)^{\frac{\kappa-1}{\kappa}} = \alpha^{\frac{\kappa-1}{\kappa}}$$

同様にして

$$\frac{T_3}{p_3^{\frac{\kappa}{\kappa-1}}} = \frac{T_4}{p_4^{\frac{\kappa}{\kappa-1}}} \quad \therefore \frac{T_3}{T_4} = (p_3/p_4)^{\frac{\kappa-1}{\kappa}} = \alpha^{\frac{\kappa-1}{\kappa}}$$

問2

熱効率 η は，サイクルにおける入熱量を q_H ，放熱量を q_L ，定圧比熱を C_p とすると，

$$\eta = 1 - \frac{q_L}{q_H} = 1 - \frac{C_p(T_4 - T_1)}{C_p(T_3 - T_2)} = 1 - \frac{T_4 - T_1}{T_3 - T_2}$$

ここで，

$$T_2 = T_1 \times \alpha^{\frac{\kappa-1}{\kappa}}, \quad T_3 = T_4 \times \alpha^{\frac{\kappa-1}{\kappa}}$$

$$\therefore \eta = 1 - \frac{T_4 - T_1}{T_4 \alpha^{\frac{\kappa-1}{\kappa}} - T_1 \alpha^{\frac{\kappa-1}{\kappa}}} = 1 - \frac{1}{\alpha^{\frac{\kappa-1}{\kappa}}} = 1 - (1/\alpha)^{\frac{\kappa-1}{\kappa}}$$

問3

1→2は断熱変化であるので，

$$p_1 v_1^{\kappa} = p_2 v_2^{\kappa}$$

$$\therefore \alpha = \frac{p_2}{p_1} = (v_1/v_2)^{\kappa} = \varepsilon^{\kappa} = 6^{14} = 12.286$$

よって，熱効率 η は，

$$\therefore \eta = 1 - (1/\alpha)^{\frac{\kappa-1}{\kappa}} = 1 - (1/12.286)^{\frac{14-1}{14}} = 0.512$$

専攻名 機械科学専攻（一般選抜，出身学部等限定特別選抜）

試験科目名 専門科目 ④熱力学－I

問4

2→3は等圧過程であるので，

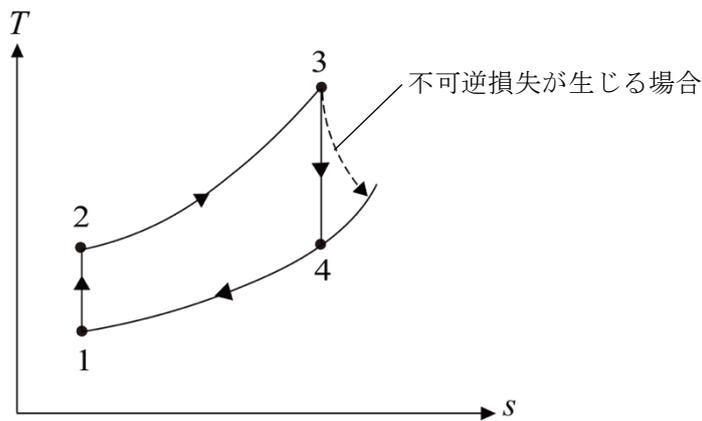
$$\frac{T_2}{v_2} = \frac{T_3}{v_3}$$

よって，エントロピー変化は

$$\begin{aligned} \Delta s &= C_p \ln(T_3/T_2) = \frac{\kappa}{\kappa-1} R \ln(v_3/v_2) = \frac{\kappa}{\kappa-1} R \ln(0.7v_1/(1/6)v_1) \\ &= \frac{1.4}{1.4-1} R \ln(4.2) = 5.02R \end{aligned}$$

問5

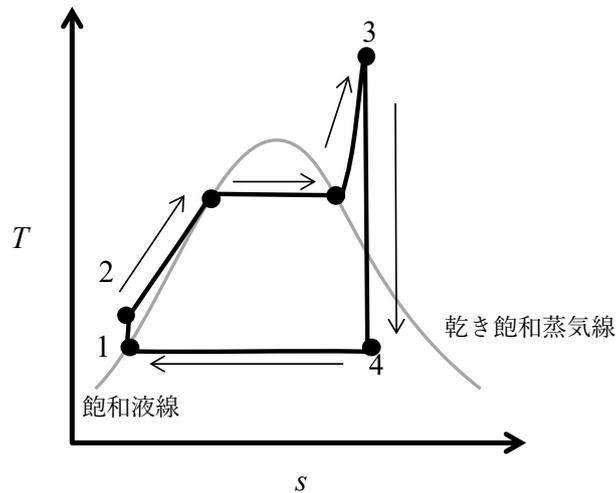
不可逆損失が生じるとエントロピーが増大するので， $T-s$ 線図に記入した経路となる。



専攻名 機械科学専攻(一般選抜, 出身学部等限定特別選抜)

試験科目名 専門科目 ④熱力学-II

II
 問1



問2

発電電力に対する熱効率 η_c は,

$$\eta_c = \eta_t \cdot \frac{(h_3 - h_4) - (h_2 - h_1)}{h_3 - h_2} = 0.8 \cdot \frac{(3380 - 2010) - (150 - 138)}{3380 - 150} = 0.8 \cdot \frac{1358}{3230} = 0.336$$

よって, 33.6% (0.336でも可)

問3

外気温度 $T_0 = 278$ K, 室内温度 $T_r = 308$ K, ストーブ燃焼温度 $T_s = 2000$ K より,
 ストーブ熱源より発生する熱量 Q のエクセルギー E_1 は,

$$E_1 = Q \left(1 - \frac{T_0}{T_s} \right)$$

熱量 Q で暖房した室温が T_r に維持されているとすれば, 暖房した部屋のエクセルギー E_2 は

$$E_2 = Q \left(1 - \frac{T_0}{T_r} \right)$$

よって, エクセルギー効率 η_c は,

$$\eta_c = \frac{E_2}{E_1} = \frac{Q \left(1 - \frac{T_0}{T_r} \right)}{Q \left(1 - \frac{T_0}{T_s} \right)} = \frac{1 - \frac{278}{308}}{1 - \frac{278}{2000}} = 0.113$$

よって, 11.3% (0.113でも可)

専攻名 機械科学専攻（一般選抜，出身学部等限定特別選抜）

試験科目名 専門科目 ④熱力学－Ⅱ

問4

Q_{in} の発熱量の燃料から得られる熱量 Q_{hp} は，

$$Q_{hp} = Q_{in} \cdot \eta_c \cdot \varepsilon$$

である。

問5

ストーブではすべて室内の加熱に利用されるため発熱量 Q_{st} は燃料発熱量 Q_{in} の時，

$$Q_{st} = Q_{in}$$

である。

$$Q_{hp} > Q_{st}$$
$$Q_{in} \cdot \eta_c \cdot \varepsilon > Q_{in}$$

が必要であるため，COP の条件は，

$$\varepsilon > 1/\eta_c$$

となる。