

令和4年度(10月期入学)及び令和5年度 金沢大学大学院自然科学研究科 博士前期課程入学試験
解 答 例

専攻名 機械科学専攻(一般選抜)

試験科目名 専門科目 ①材料力学-I

I

問1

$$\sigma^{AB} = \frac{P}{2\sqrt{2}A}, \quad \sigma^{BC} = -\frac{P}{\sqrt{2}A}$$

問2

$$|\lambda^{AB}| = \frac{\sqrt{2}Pl}{4AE}, \quad |\lambda^{BC}| = \frac{\sqrt{2}Pl}{2AE}$$

問3

$$\frac{Pl}{4AE} \quad (\text{上向き})$$

問4

$$\frac{3Pl}{4AE} \quad (\text{右向き})$$

問5

$$\frac{Pl}{7AE} \quad (\text{上向き})$$

問6

$$\frac{5Pl}{7AE} \quad (\text{右向き})$$

令和4年度（10月期入学）及び令和5年度 金沢大学大学院自然科学研究科 博士前期課程入学試験
解 答 例

専攻名 フロンティア工学専攻（一般選抜）

試験科目名 専門科目 (a)機械工学系 ①材料力学（2／24）

II

【1】 $\frac{bh_1^3}{12}$

【2】 $\frac{bh_1^2}{6}$

【3】 $\frac{b(h-h_1)}{h}$

【4】 $\frac{2}{3}h$

【5】 $\frac{b}{3}$

【6】 $\frac{2}{81}bh^2$

【7】 $\frac{q_0l}{6}$

【8】 $\frac{q_0l}{3}$

【9】 $\frac{l}{\sqrt{3}}$

【10】 $\frac{\sqrt{3}}{27}q_0l^2$

【11】 $\frac{3\sqrt{3}}{2} \frac{q_0l^2}{bh^2}$

【12】 $\frac{q_0}{360EI_zl} (3x^5 - 10l^2x^3 + 7l^4x)$

【13】 $\frac{\sqrt{3}}{270} \frac{q_0l^4}{EI_z}$

解答例

専攻名 機械科学専攻（一般選抜）

試験科目名 専門科目 ②振動工学－I

I

問1 バネの自然長からの伸びを y_0 とすると、 $mgr_1 - ky_0r_2 = 0$ というつり合い式から

$$y_0 = \frac{mgr_1}{kr_2}$$

と求められる。

問2 y_0 からのバネの変位を y_1 とすると、 $\frac{x}{r_1} = \frac{y_1}{r_2}$ の関係からバネの伸びは下記のように求められる

$$y = y_0 + y_1 = \frac{mgr_1}{kr_2} + \frac{r_2}{r_1}x$$

問3 慣性モーメントを I とおくと、 $I = \frac{M_1r_1^2 + M_2r_2^2}{2}$ となる。

問4 右図のように、質量 m につながれたひもの張力を T_1 、バネにつながれたひもの張力を T_2 、滑車の回転角度を θ 、とすると

質量 m の運動方程式： $m\ddot{x} = mg - T_1$

滑車の運動方程式： $I\ddot{\theta} = r_1T_1 - r_2T_2 + A \sin \omega t$

バネのつり合い方程式： $T_2 = ky = \frac{mgr_1}{r_2} + \frac{kr_2}{r_1}x$

x と θ の関係： $x = r_1\theta$

が得られる。以上より、系の運動方程式は下記のように求められる。

$$\left(\frac{M_1r_1^2 + M_2r_2^2}{2} + mr_1^2 \right) \ddot{x} + kr_2^2x = Ar_1 \sin \omega t$$

問5 運動方程式は $\left(\frac{M_1r_1^2 + M_2r_2^2}{2} + mr_1^2 \right) \ddot{x} + kr_2^2x = 0$

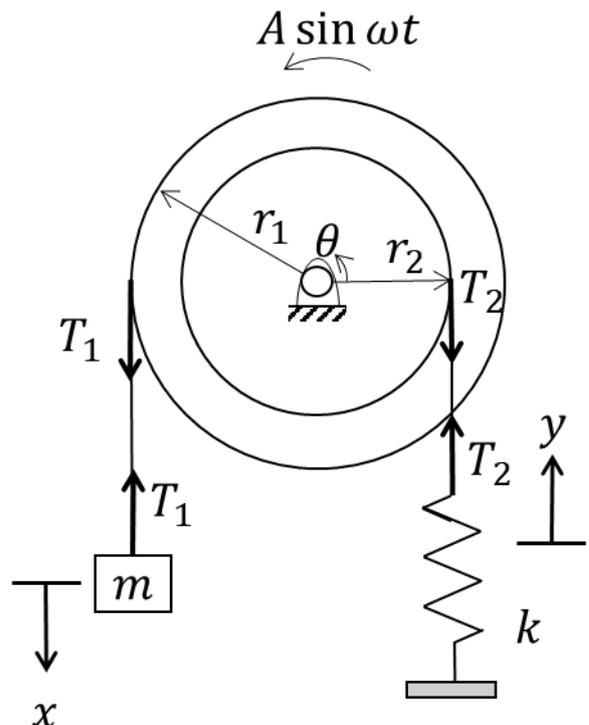
と表されるため、固有角振動数は $\omega_n =$

$$\sqrt{\frac{2kr_2^2}{M_1r_1^2 + M_2r_2^2 + 2mr_1^2}}$$

となる。

問6 問4 で得られた運動方程式から、定常振動解は下記のように求められる。

$$x = \frac{\frac{Ar_1}{kr_2^2} \sin \omega t}{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2} = \frac{2Ar_1}{2kr_2^2 - (M_1r_1^2 + M_2r_2^2 + 2mr_1^2)\omega^2} \sin \omega t$$



専攻名 機械科学専攻（一般選抜）

試験科目名 専門科目 ②振動工学－Ⅱ

Ⅱ

問1 左の重りのつり合い状態からの変位を x とすると、運動方程式は $m\ddot{x} = -\frac{k}{2}x$ となる。よって、固有振動数は $\omega_n = \sqrt{\frac{k}{2m}}$ と求められる。

問2 つり合い状態からの、左の重りの下向きの変位を x_2 とし、右の重りの上向きの変位を x_1 とする。運動方程式は $\begin{cases} m\ddot{x}_2 = -k(x_2 - x_1) \\ m\ddot{x}_1 = -k(x_1 - x_2) \end{cases}$ と表せる。これを解いて、固有振動数は $\omega_n = \sqrt{\frac{2k}{m}}$ と求められる。

問3 上問と同様に変位を表すと、運動方程式は $\begin{cases} m\ddot{x}_2 = -k(x_2 - x_1) \\ m\ddot{x}_1 = -kx_1 - k(x_1 - x_2) \end{cases}$ となる。これを解いて、固有振動数は $\sqrt{\frac{3 \pm \sqrt{5}}{2} \frac{k}{m}}$ と求められる。

問4 上問と同様に変位を表すと、運動方程式は $\begin{cases} m\ddot{x}_2 = -k(x_2 - x_1) \\ m\ddot{x}_1 = -k(x_1 - a \cos \omega t) - k(x_1 - x_2) \end{cases}$ となる。これを解いて、棒が水平のまま動かない（反共振が生じる）角振動数 $\omega = \sqrt{\frac{k}{m}}$ が求まる。

専攻名 機械科学専攻(一般選抜)

試験科目名 専門科目 ③流れ学-I

問1 水の密度 ρ , 重力加速度 g なので, 圧力 $p(z)$ は $p(z) = \rho g z$

答え $p(z) = \rho g z$

問2 深さ z における微小面積 $dA = W dz$ にはたらく全圧力 dF は $dF = \rho g z dA = \rho g z W dz$

答え $dF = \rho g z W dz$

問3 水門にはたらく全圧力 F は dF を 0 から H まで積分することで得られるので,

$$F = \int_0^H \rho g z W dz = \frac{1}{2} \rho g H^2 W$$

あるいは, 全圧力は「図心における静水圧と面積の積」なので

$$F = \rho g \frac{H}{2} HW = \frac{1}{2} \rho g H^2 W$$

答え $F = \frac{1}{2} \rho g H^2 W$

問4 ξ 軸回りのモーメントを考えると

$$F z_{CP} = \int_0^H \rho g z^2 W dz = \frac{1}{3} \rho g H^3 W$$

$$\therefore z_{CP} = \frac{1}{3} \rho g H^3 W / \frac{1}{2} \rho g H^2 W = \frac{2}{3} H$$

あるいは, 圧力中心 z_{CP} と図心 z_g の距離は重心まわりの断面二次モーメント $I_{\xi G} = WH^3/12$ を用いて, 次式で与えられるので,

$$z_{CP} - z_g = \frac{I_{\xi G}}{z_g A}$$

$$\therefore z_{CP} = \frac{WH^3}{12 \left(\frac{H}{2}\right) WH} + \left(\frac{H}{2}\right) = \frac{2}{3} H$$

答え $z_{CP} = \frac{2}{3} H$

問5 水深 $z = \eta \sin \theta$ なので, 圧力 $p(\eta)$ は $p(\eta) = \rho g \eta \sin \theta$

答え $p(\eta) = \rho g \eta \sin \theta$

問6 η における微小面積 $dA' = W d\eta$ にはたらく全圧力 dF' は $dF' = \rho g \eta \sin \theta dA' = \rho g \eta \sin \theta W d\eta$

答え $dF' = \rho g \eta \sin \theta W d\eta$

解 答 例

専攻名 機械科学専攻（一般選抜）

試験科目名 専門科目 ③流れ学－I

問7 水門にはたらく全圧力 F' は η 軸に沿って dF' を c から $c+H$ まで積分することで得られるので、

$$F' = \int_c^{c+H} \rho g \eta \sin \theta W d\eta = \frac{1}{2} \rho g \sin \theta (H^2 + 2Hc)W$$

あるいは、全圧力は「図心における静水圧と面積の積」なので

$$F' = \rho g \left(\frac{H}{2} + c \right) \sin \theta HW = \frac{1}{2} \rho g \sin \theta (H^2 + 2Hc)W$$

答え $\frac{1}{2} \rho g \sin \theta (H^2 + 2Hc)W$

問8 水面を通る ξ 軸まわりのモーメントを考え、圧力中心の η 座標を η_{CP} とすると

$$F' \eta_{CP} = \int_c^{c+H} \eta \cdot \rho g \eta \sin \theta W d\eta = \frac{1}{3} \rho g W \sin \theta \{ (H+c)^3 - c^3 \}$$

$$\therefore \eta_{CP} = \frac{1}{3} \rho g W \sin \theta \{ (H+c)^3 - c^3 \} / \frac{1}{2} \rho g \sin \theta (H^2 + 2Hc)W = \frac{2(H^2 + 3Hc + 3c^2)}{3(H+2c)}$$

あるいは、圧力中心 η_{CP} と図心 η_g の距離は次式で与えられるので、

$$\eta_{CP} - \eta_g = \frac{I_{\xi G}}{\eta_g A} = \frac{WH^3}{12 \left(c + \frac{H}{2} \right) WH}$$

$$\therefore \eta_{CP} = \frac{WH^3}{12 \left(c + \frac{H}{2} \right) WH} + \left(c + \frac{H}{2} \right) = \frac{2(H^2 + 3Hc + 3c^2)}{3(H+2c)}$$

水面からの深さに換算すると

$$z'_{CP} = \eta_{CP} \sin \theta = \frac{2(H^2 + 3Hc + 3c^2)}{3(H+2c)} \sin \theta$$

答え $\boxed{\text{ア}} = H, \boxed{\text{イ}} = Hc, \boxed{\text{ウ}} = c, \boxed{\text{エ}} = \sin \theta$

令和4年度(10月期入学)及び令和5年度 金沢大学大学院自然科学研究科 博士前期課程入学試験
解 答 例

専攻名 機械科学専攻(一般選抜)

試験科目名 専門科目 ③流れ学-II

問1 円管の断面積は S 、断面①の流れの平均速さは V_1 なので、体積流量を Q とすると $Q=SV_1$

答え SV_1

問2 流体の密度は ρ 、断面①の体積流量は $Q=SV_1$ 、断面①の平均速さは V_1 なので、断面①に流入する流体の単位時間当たりの運動量の大きさは、 $\rho QV_1=\rho SV_1^2$

答え ρSV_1^2

問3 円管の断面積は $S=$ 一定である。また、非圧縮性の定常流れなので、体積流量は断面①と断面②で同じである。したがって、断面②の平均速さを V_2 とすると、連続の式から、 $Q=SV_1=SV_2 \therefore V_2=V_1$

答え V_1

問4 ゲージ圧を絶対圧に変換しておく(ゲージ圧のままでも最終解答は同じ)。損失ヘッドを h とすると、損失ヘッドを考慮した「エネルギー保存則へ拡張したベルヌーイの式」は次式で与えられる。

$$\frac{V_1^2}{2g} + \frac{p_1 + \text{大気圧}}{\rho g} = \frac{V_2^2}{2g} + \frac{p_2 + \text{大気圧}}{\rho g} + h \quad \text{ここで、} V_2=V_1 \text{ なので、} h = \frac{p_1 - p_2}{\rho g} \text{ となる。}$$

$p_1 > p_2$ なので、損失ヘッドの大きさも同式で与えられる。

答え $\frac{p_1 - p_2}{\rho g}$

問5 流れ方向を正とする。検査面入口・出口の単位時間当たりの運動量は、断面①・断面②のものと、それぞれ同じである。検査面入口は、問2から、 $\rho QV_1=\rho SV_1^2$ である。また、検査面出口は、断面②について考えればよい。 $S=$ 一定でかつ $V_2=V_1$ なので、 $\rho QV_2=\rho SV_1^2$ である。したがって、検査面入口と出口の単位時間当たりの運動量の差を $\Delta_{\text{運動量}}$ とすると、 $\Delta_{\text{運動量}}=\rho QV_1-\rho QV_2=\rho SV_1^2-\rho SV_1^2=0$

答え 0

問6 p_1 と p_2 はゲージ圧なので、断面①と断面②にはたらく圧力による力のみを考えればよい。流れ方向を正として、検査面境界にはたらく圧力による力の合力 $F_{\text{圧力}}$ を求めると

$F_{\text{圧力}}=p_1S-p_2S=(p_1-p_2)S$ となる。 $p_1 > p_2$ なので、「検査面境界にはたらく圧力による力の合力」の大きさも $(p_1-p_2)S$ となる。

答え $(p_1-p_2)S$

問7 流れ方向を正として、運動量の法則を用いて、円管にはたらく流体力 $F_{\text{流体力}}$ を求めると

$$F_{\text{流体力}} = \Delta_{\text{運動量}} + F_{\text{圧力}} = 0 + (p_1 - p_2)S = (p_1 - p_2)S$$

である。 $p_1 > p_2$ なので、「円管にはたらく流体力」の大きさも同式で与えられる。

答え $(p_1-p_2)S$

問8 円管壁面の面積は $2\pi RL$ なので、「円管にはたらく壁面せん断応力による力」の大きさは $2\pi RL\tau_w$ となる。

答え $2\pi RL\tau_w$

問9 問7と $S=\pi R^2$ から、 $(p_1-p_2)S=(p_1-p_2)\pi R^2$ 。これが問8と等しいとおくと、 $2\pi RL\tau_w = (p_1-p_2)\pi R^2$ である。 $\therefore \tau_w = (p_1-p_2)R/(2L)$

答え $\tau_w = (p_1-p_2)R/(2L)$

令和4年度(10月期入学)及び令和5年度 金沢大学大学院自然科学研究科 博士前期課程入学試験
解答例

専攻名	機械科学専攻(一般選抜)
試験科目名	専門科目 ④熱力学-I

I

問1

1 : b, 2 : c, 3 : a

問2

1→2の可逆断熱過程では $p^{1-\kappa} T^\kappa = \text{一定}$ であるため,

$$p_1^{1-\kappa} T_1^\kappa = (5p_1)^{1-\kappa} T_2^\kappa \rightarrow T_2 = 5^{(\kappa-1)/\kappa} T_1 = 5^{1/3} T_1$$

3→1は等容過程であるため, $p_1/T_1 = p_3/T_3 = 5p_1/T_3 \rightarrow T_3 = 5 T_1$

∴ 状態2 1.71倍 状態3 5.00倍

問3

$$\text{加熱量 } Q_H = Q_{2 \rightarrow 3} = m c_p (T_3 - T_2) = \kappa / (1 - \kappa) \cdot m R (5 - 5^{1/3}) T_1 = 3 (5 - 5^{1/3}) p_1 V_1$$

$$= 3 (5 - 1.71) p_1 V_1 = 9.87 p_1 V_1$$

$$\text{冷却熱量 } Q_L = -Q_{3 \rightarrow 1} = m c_v (T_3 - T_1) = 1 / (1 - \kappa) \cdot m R (5 - 1) T_1 = 8 p_1 V_1$$

$$\text{正味仕事 } L = Q_H - Q_L = \underline{1.87 p_1 V_1}$$

問4

$$\eta = L / Q_H = 1.87 / 9.87 = 0.189 \quad \therefore \underline{19\%}$$

問5

不可逆過程における理想気体のエントロピーの微小変化は以下の式となる.

$$dS = \delta Q / T = (dU + p dV) / T = m c_v dT / T + m R / V \cdot dV$$

これを両辺積分し, 状態 A (T_A, V_A) から状態 B (T_B, V_B) に変化する場合で以下の式が得られる.

$$\Delta S_{A \rightarrow B} = m c_v \ln (T_B / T_A) + m R \ln (V_B / V_A)$$

この式を用いて, 図中のエントロピー変化量を求める.

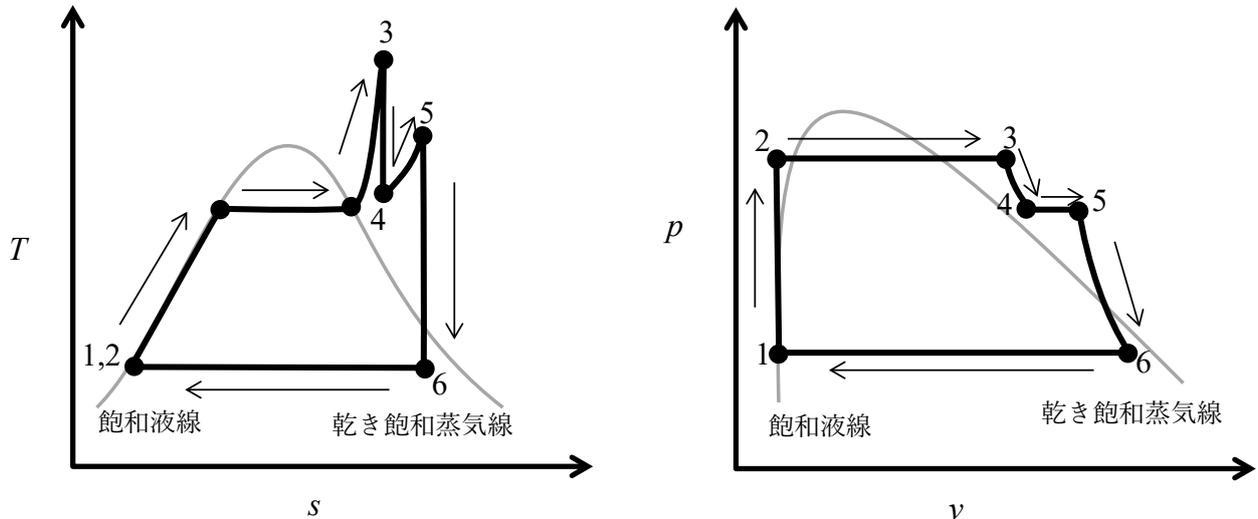
$$\Delta S = -\Delta S_{3 \rightarrow 1} = -m c_v \ln (T_1 / T_3) = m R / (\kappa - 1) \ln 5 = 2 \ln 5 \cdot p_1 V_1 / T_1 = 3.22 p_1 V_1 / T_1$$

$$\therefore \underline{2 \ln 5 \cdot p_1 V_1 / T_1 \quad \text{または} \quad 3.22 p_1 V_1 / T_1}$$

専攻名 機械科学専攻(一般選抜)

試験科目名 専門科目 ④熱力学-II

II
 問1



問2

過程 $4 \Rightarrow 5$ は定圧変化であるから, $p_5 = p_4 = 0.8 \text{ MPa}$

状態5は, 温度 500°C , 圧力 $p_5 = 0.8 \text{ MPa}$ の過熱水蒸気であるため, h_5, s_5 は表1 過熱水蒸気表より,
 $h_5 = 3481.17 \text{ kJ/kg}$,

$$s_5 = 7.8690 \text{ kJ/(kg} \cdot \text{K)}$$

ここで, 過程 $5 \Rightarrow 6$ は断熱膨張なので, $s_6 = s_5 = 7.8690 \text{ kJ/(kg} \cdot \text{K)}$

乾き度 x は $s_6 = (1-x) \cdot s_6' + x \cdot s_6''$ と表せるため, 表3 水の飽和表(温度基準)より,

$$x = \frac{s_6 - s_6'}{s_6'' - s_6'} = \frac{7.8690 - 0.3673}{8.5568 - 0.3673} = 0.9160$$

$$x = 9.16 \times 10^{-1}$$

問3

低圧タービンから得られる水 1kg あたりの仕事 l_{56} は, $l_{56} = h_5 - h_6$ で表される。

$h_6 = (1-x) \cdot h_6' + x \cdot h_6''$ ならびに, 表3 水の飽和表(温度基準)より,

$$h_6 = (1-0.9160) \cdot 104.84 + 0.9160 \cdot 2546.54 = 2341.44 \text{ kJ/kg}$$

よって

$$l_{56} = h_5 - h_6 = 3481.17 - 2341.44 = 1139.73 \text{ kJ/kg}$$

$$= 1140 \text{ kJ/kg} = 1.14 \text{ MJ/kg}$$

専攻名 機械科学専攻（一般選抜）

試験科目名 専門科目 ④熱力学－II

問4

$$\eta = \frac{(h_3-h_4) + (h_5-h_6)}{(h_3-h_2) + (h_5-h_4)} \quad \text{もしくは,} \quad \eta = \frac{(h_3-h_4) + (h_5-h_6)}{(h_3-h_1) + (h_5-h_4)}$$

問5

状態4において乾き飽和蒸気になる圧力が、 p_4 の下限圧力となる。過程3 ⇒ 4は断熱膨張なので、表1 過熱水蒸気表より、 $s_3 = s_4 = 6.9045 \text{ kJ}/(\text{kg}\cdot\text{K})$

状態4は、飽和蒸気とすると、表2水の飽和表（圧力基準）より、状態4の圧力 p_4 は、0.3 MPa～0.4 MPaの範囲にある。線形近似して圧力を導出する。

$$p_4 - 0.3 = \frac{0.4 - 0.3}{6.8954 - 6.9916} \cdot (6.9045 - 6.9916) \quad \text{MPa}$$

$$p_4 = 0.391 \text{ MPa}$$

よって、求める p_4 の条件は、 $p_4 > 3.91 \times 10^{-1} \text{ MPa}$