



2023年10月, 2024年4月入学 (October 2023 and April 2024 Admission)  
 広島大学大学院先進理工系科学研究科博士課程前期 (一般選抜) 専門科目入学試験問題  
 Graduate School of Advanced Science and Engineering (Master's Course), Hiroshima University  
 Entrance Examination Booklet (General Selection)

(2023年8月24日実施 / August 24, 2023)

試験科目 Subject	機械工学(専門科目 I) Mechanical Engineering I	プログラム Program	機械工学 Mechanical Engineering	受験番号 Examinee's Number	M
-----------------	--	------------------	--------------------------------	---------------------------	---

**[問題用紙]**

**I - 1 (数学) (Mathematics) [1/3]**

問題 1 (Question 1)

1. 行列  $A = \begin{pmatrix} -0.6 & 0.8 & 0 \\ 0.8 & 0.6 & 0 \\ 0 & 0 & 0.4 \end{pmatrix}$  について以下の問いに答えよ。

- (a) 行列  $A$  の固有値と固有ベクトルを求めよ。
- (b) 行列  $A$  の逆行列を求めよ。
- (c) 行列  $A^n$  を計算せよ。  $n$  は自然数である。

(d) 非零実ベクトルを  $\mathbf{u} = \begin{pmatrix} u \\ v \\ w \end{pmatrix}$  とするとき、  $\lim_{n \rightarrow \infty} A^{2n} \mathbf{u}$  を計算せよ。

2. 行列  $B = \begin{pmatrix} 1 & 1 & b^2 \\ 1 & b^2 & 1 \\ b^2 & 1 & 1 \end{pmatrix}$  の階数を求めよ。なお  $b$  は実数である。

1. Answer the following questions about the matrix  $A = \begin{pmatrix} -0.6 & 0.8 & 0 \\ 0.8 & 0.6 & 0 \\ 0 & 0 & 0.4 \end{pmatrix}$ .

- (a) Find the eigenvalues and the associated eigenvectors for the matrix  $A$ .
- (b) Find the inverse matrix for the matrix  $A$ .
- (c) Calculate  $A^n$ . Here  $n$  is a natural number.

(d) Calculate  $\lim_{n \rightarrow \infty} A^{2n} \mathbf{u}$  when  $\mathbf{u} = \begin{pmatrix} u \\ v \\ w \end{pmatrix}$  is a nonzero real vector.

2. Find the rank of the matrix  $B = \begin{pmatrix} 1 & 1 & b^2 \\ 1 & b^2 & 1 \\ b^2 & 1 & 1 \end{pmatrix}$ . Here  $b$  is a real number.

= - の

$$I = \iint_D \ln|y| \, dx dy$$

について, 以下の問いに答えよ。

- (a) 積分領域を  $x$ - $y$  平面図に示し, その領域にハッチングをつけ, かつ,  $x$ ,  $y$  軸上に値を記せ。  
(b) 2重積分  $I$  を求めよ。なお, 必要に応じて,

$$\int_0^1 \frac{\ln z}{\sqrt{1-z^2}} dz = -\frac{\pi}{2} \ln 2$$

の定積分を用いて良い。

Answer the following questions about the double integral  $I$  on the region  $D = \{x^2 - 2x + y^2 \leq 0\}$ .

$$I = \iint_D \ln|y| \, dx dy$$

- (a) Show and hatch the domain of the integral on the  $x$ - $y$  plane and express values on the  $x$  and  $y$  axes.  
(b) Calculate the double integral  $I$ . The following integral may be used as necessary.

$$\int_0^1 \frac{\ln z}{\sqrt{1-z^2}} dz = -\frac{\pi}{2} \ln 2$$

こ を示せ。

Answer the following questions regarding simultaneous differential equations (1) and (2).

$$\begin{cases} z = y' & (1) \\ y = z' & (2) \end{cases}$$

- (a) Show that  $y = \cosh x$  and  $z = \sinh x$  satisfy Eqs. (1) and (2).
- (b) Solve the simultaneous differential equations (1) and (2).

試験科目 Subject	機械工学(専門科目 I) Mechanical Engineering I	プログラム Program	機械工学 Mechanical Engineering	受験番号 Examinee's Number	M
-----------------	--	------------------	--------------------------------	---------------------------	---

[問題用紙]

I-2(材料力学)(Mechanics of Materials)[1/2]

問題1 (Question 1)

Fig. 1 に示すような丸棒と円管から構成される組合せ棒がある。丸棒は、長さ $(l + \lambda)$ 、断面積 $A_1$ 、線膨張係数 $\alpha_1$ 、およびヤング率 $E_1$ である。円管は、長さ $l$ 、断面積 $A_2$ 、線膨張係数 $\alpha_2$ 、およびヤング率 $E_2$ である。ただし、 $l \gg \lambda$ 、 $\alpha_1 < \alpha_2$ である。剛体板を丸棒の両端へ固定したあと、組合せ棒の温度を円管の両端が剛体板に接触するまで $\Delta T$ だけ上昇させた。この状態において丸棒と円管の軸方向に作用する内力をそれぞれ $Q_1$ および $Q_2$ とする。以下の問いに答えよ。

- 丸棒と円管の軸方向に作用する内力 $Q_1$ と $Q_2$ の間で成り立つ力の釣合いの式を示せ。
- 丸棒と円管の伸びをそれぞれ $\delta_1$ および $\delta_2$ とすると、 $\lambda$ 、 $\delta_1$ および $\delta_2$ の間で成り立つ条件式を示せ。
- 丸棒と円管に作用する内力 $Q_1$ および $Q_2$ を求めよ。
- 円管に生じる伸び $\delta_2$ を求めよ。

There is a combination bar consisting of a round bar and a circular tube as shown in Fig. 1. The round bar has a length of  $(l + \lambda)$ , a cross-sectional area of  $A_1$ , coefficient of thermal expansion  $\alpha_1$  and a Young's modulus of  $E_1$ . The circular tube has a length of  $l$ , a cross-sectional area of  $A_2$ , coefficient of thermal expansion  $\alpha_2$  and a Young's modulus of  $E_2$ . Note that  $l \gg \lambda$ ,  $\alpha_1 < \alpha_2$ . The temperature of the combination bar was raised by  $\Delta T$  until both ends of the circular tube contacted the rigid boards after both ends of the round bar were fixed to the rigid boards. In this situation, the internal forces induced in the axial direction of the round bar and the circular tube are  $Q_1$  and  $Q_2$ , respectively. Answer the following problems.

- Show the equation of equilibrium of forces  $Q_1$  and  $Q_2$ .
- Show the conditions to be satisfied about  $\lambda$ ,  $\delta_1$  and  $\delta_2$  when the elongations of the round bar and the circular tube are  $\delta_1$  and  $\delta_2$ , respectively.
- Determine the internal forces  $Q_1$  and  $Q_2$  induced in the round bar and the circular tube, respectively.
- Determine the elongation of the circular tube  $\delta_2$ .

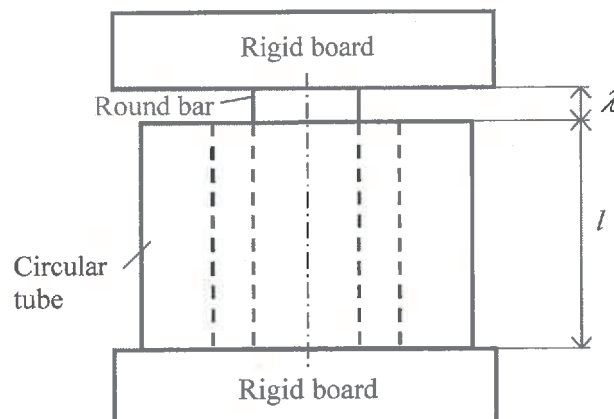


Fig. 1





試験科目 Subject	機械工学(専門科目 I) Mechanical Engineering I	プログラム Program	機械工学 Mechanical Engineering	受験番号 Examinee's Number	M
-----------------	--	------------------	--------------------------------	---------------------------	---

**[問題用紙]**

**I-3(機械力学)(Mechanical Vibrations)[2/2]**

問題 2 (Question 2)

Fig. 2 のような系を考える。質量が  $3m$  と  $m$  である 2 つの物体があり、それぞれの Fig. 2 に示す方向の変位を  $x_1$  と  $x_2$  とする。これらが平衡状態にあるとき、 $x_1 = x_2 = 0$  であるとする。2 つの物体の運動は水平方向に拘束されているものとする。図中の  $4k$ ,  $2k$ , および  $k$  は、それぞれのばねのばね定数であり、 $F$  は質量  $3m$  の物体に働く外力である。車輪の摩擦は無視できるほど小さいものとする。

まず、 $F = 0$  として、次の問いに答えよ。

- (1) この系の運動方程式を書け。
- (2) この系の固有角振動数をすべて求めよ。
- (3) 2 つの物体の初期位置がそれぞれ  $x_1 = 2a$  および  $x_2 = 3a$  であり、初期速度がともにゼロであるとき、 $x_1$  および  $x_2$  を時刻  $t$  の関数として表せ。根拠も説明すること。ただし、 $a$  は十分小さい正の実数である。

次に、外力  $F$  が時刻  $t$  とともに  $F = F_0 \sin(\omega t)$  のように変動すると仮定する。ただし、 $\omega$  は (2) で求めた固有角振動数のいずれとも一致しない定数であり、 $F_0$  は正の定数である。次の問いに答えよ。

- (4)  $x_1$  および  $x_2$  についての強制振動解を求めよ。

- (5)  $x_1$  についての強制振動解の振幅が 0 になるような  $\omega$  を求めよ。

(1) Consider the system shown in Fig. 2. It consists of two objects with masses  $3m$  and  $m$ , and their  
 (2) displacements in the direction shown in Fig. 2 are denoted as  $x_1$  and  $x_2$ , respectively. When the system is  
 (3) in the equilibrium,  $x_1 = x_2 = 0$ . Their motions are restricted in the horizontal direction. In the figure,  $4k$ ,  $2k$ , and  $k$  represent the spring coefficients of the springs, and  $F$  represents the external force acting on the object with the mass  $3m$ . The friction on wheels is negligibly small.

First, assume that  $F = 0$ .

- (4) Find the forced vibration solutions for  $x_1$  and  $x_2$ .

- (5) Find the value of  $\omega$  such that the amplitude of the forced vibration solution for  $x_1$  is zero.



# 問題用紙

Graduate School of Advanced Science and Engineering (Master's Course), Hiroshima University  
Entrance Examination Booklet (General Selection)

## Question Sheets

30分 (Examination Time : From 13:30 to 16:30)

- (1) し < い。
- (2)
- (3) し < い
- (4)

- (1) This booklet consists of only question sheets. Use another booklet for answers.  
(2) This booklet consists of nine (9) sheets including this front sheet.





Graduate School of Advanced Science and Engineering (Master's Course), Hiroshima University  
 Entrance Examination Booklet (General Selection)

(2023年8月24日実施 / August 24, 2023)

試験科目 Subject	機械工学(専門科目Ⅱ) Mechanical Engineering II	プログラム Program	機械工学 Mechanical Engineering	受験番号 Examinee's Number	M
-----------------	--	------------------	--------------------------------	---------------------------	---

[問題用紙]

Ⅱ-2(熱力学)(Thermodynamics)[1/2]

問題1 (Question

こ

1

以下に示す4つの可逆過程から構成される熱力学サイクルについて, 設問 (a)~(e) に答えよ。動作気体は 1 kg の理想気体であり, 気体定数  $R$  は  $0.287 \text{ kJ}/(\text{K}\cdot\text{kg})$  である。また比熱比  $\kappa$  は 1.36 であり定数とする。ここで  $p, V, T$  は順に圧力, 体積, 熱力学温度を表し, 添字 1~4 は状態 1~4 を表す。  $T_1, T_3$  および  $p_3$  は順に 491 K, 298 K および 85.5 kPa である。

→  $V_4$ ,

[過程 1→2] 状態 1 から状態 2 へは等温膨張 ( $p_1, V_1, T_1 \rightarrow p_2, T_1$ )

[過程 2→3] 状態 2 から状態 3 へは断熱膨張 ( $p_2, V_2, T_1 \rightarrow p_3, T_3$ )

[過程 3→4] 状態 3 から状態 4 へは等温圧縮 ( $p_3, V_3, T_3 \rightarrow p_4, T_3$ )

[過程 4→1] 状態 4 から状態 1 へは断熱圧縮 ( $p_4, V_4, T_3 \rightarrow p_1, V_1, T_1$ )

- (a) 体積  $V_3$  を求めよ。
- (b) 体積比  $V_3/V_2$  を求めよ。
- (c) 断熱膨張過程 2→3 がする仕事  $W_{23}$  を求めよ。
- (d) 動作気体が 1 サイクルでする正味の仕事が 107.8 kJ であるとき,  $V_2/V_1$  を求めよ。
- (e) このサイクルの熱効率  $\eta$  を求めよ。

Answer the questions (a) through (e) for a thermodynamic cycle consisting of the following four reversible processes. The operating gas is one kilogram of ideal gas with the gas constant  $R$  of  $0.287 \text{ kJ}/(\text{K}\cdot\text{kg})$ . The specific-heat ratio  $\kappa$  is 1.36

2023年10月, 2024年4月入学 (October 2023 and April 2024 Admission)  
広島大学大学院先進理工系科学研究科博士課程前期 (一般選抜) 専門科目入学試験問題  
Graduate School of Advanced Science and Engineering (Master's Course), Hiroshima University  
Entrance Examination Booklet (General Selection)

(2023年8月24日実施 / August 24, 2023)

--	--	--	--	--

(b)

□

(c)

ト

(d)

(e)

$$-NR_0T \quad (R_0)$$

り

の

(b)

(c)

(d)

(c),

(e)

広島大学大学院先進理工系科学研究科博士課程前期 (一般選抜) 専門科目入学試験問題  
 Graduate School of Advanced Science and Engineering (Master's Course), Hiroshima University  
 Entrance Examination Booklet (General Selection)

(2023年8月24日実施 / August 24, 2023)

試験科目 Subject	機械工学(専門科目Ⅱ) Mechanical Engineering II	プログラム Program	機械工学 Mechanical Engineering	受験番号 Examinee's Number	M
-----------------	--	------------------	--------------------------------	---------------------------	---

【問題用紙】

Ⅱ-3(流体力学)(Fluid Mechanics)[1/2]

問題1 (Question 1)

Fig.1に示すように, 圧力 $p_0$ の大気中に, 密度 $\rho$ の水が満たされた半径 $R$ の半球状の容器がある。この容器の底にある面積 $a$ の孔から $t=0$ に水を流出させ始める。水は非圧縮非粘性流体として取り扱うことができる。水面の降下速度 $v_r$ は孔から

の水の流出速度 $v_0$ に比べ, 常に無視できるほど小さい( $v_r \ll v_0$ )とする。容器の壁の厚みは無視でき, 大気圧は高さに依らず一定とする。重力は鉛直下向きに働いていて, 重力加速度の大きさは $|g|=g$ とする。 $x$ 軸を鉛直上向きに取り, 容器の底面の位置を $x=0$ とする。以下の問いに答えよ。



2023年10月, 2024年4月入学 (October 2023 and April 2024 Admission)  
 広島大学大学院先進理工系科学研究科博士課程前期 (一般選抜) 専門科目入学試験問題  
 Graduate School of Advanced Science and Engineering (Master's Course), Hiroshima University  
 Entrance Examination Booklet (General Selection)

(2023年8月24日実施 / August 24, 2023)

試験科目	機械工学(専門科目Ⅱ)	プログラム	機械工学	受験番号	M
------	-------------	-------	------	------	---

り

- (a)
- (b)
- (c)
- (d)
- (e)

- (a)
- (b)
- (c)
- (d)
- (e)

$\phi,$

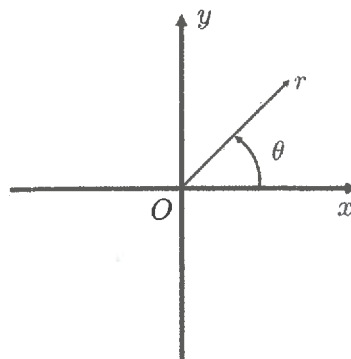


Fig.2

2023年10月, 2024年4月入学 (October 2023 and April 2024 Admission)  
 広島大学大学院先進理工系科学研究科博士課程前期 (一般選抜) 専門科目入学試験問題  
 Graduate School of Advanced Science and Engineering (Master's Course), Hiroshima University  
 Entrance Examination Booklet (General Selection)

(2023年8月24日実施 / August 24, 2023)

試験科目 Subject	機械工学(専門科目Ⅱ) Mechanical Engineering II	プログラム Program	機械工学 Mechanical Engineering	受験番号 Examinee's Number	M
-----------------	--	------------------	--------------------------------	---------------------------	---

**[問題用紙]**

**Ⅱ-4(制御工学) (Control Engineering) [1/2]**

問題1 (Question 1)

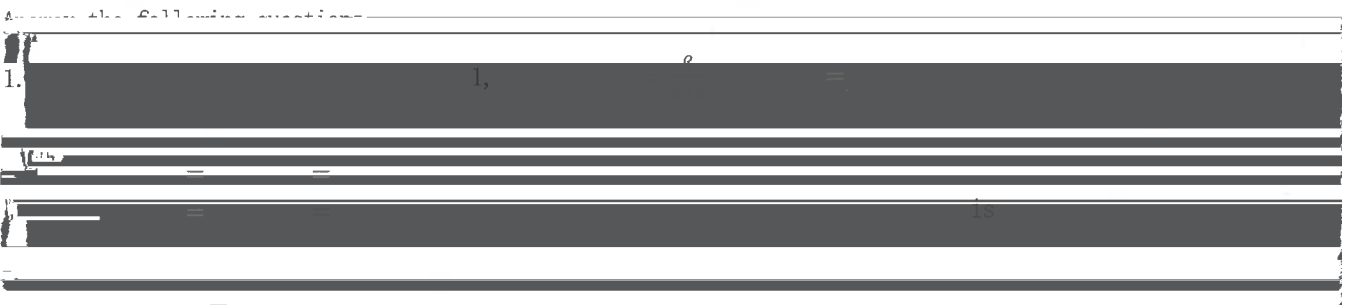
以下の問いに答えよ。

1. Fig. 1 のフィードバックシステムについて考える。ただし、 $K(s) = \frac{\beta}{s + \alpha}$ 、 $G(s) = \frac{1}{s}$ である。また、 $\alpha$ と $\beta$ は非負の実数であ

- (a)  $\alpha = 0$ かつ $\beta = \omega^2$ のと
- (b)  $\alpha = 0$ かつ $\beta = \omega^2$ のと

2.  $Y(s) = \frac{1}{s+2}U(s)$ を考える。

- (a) 出力の定常応答が  $y(t) = e^{-2t}$ となるような入力  $u(t), t \geq 0$ を求めよ。
- (b) 単位ステップ応答を求めよ。



Consider the feedback system in Fig. 1, where  $K(s) = \frac{\beta}{s + \alpha}$  and  $G(s) = \frac{1}{s}$ .  $\alpha$  and  $\beta$  are nonnegative real numbers.

(a) Derive the transfer function  $P(s)$  from  $r$  to  $y$ .

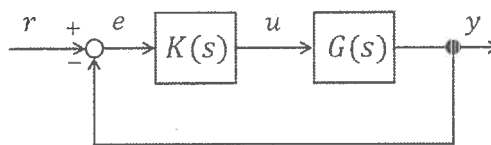


Fig. 1 Feedback system 1



試験科目 Subject	機械工学(専門科目Ⅱ) Mechanical Engineering II	プログラム Program	機械工学 Mechanical Engineering	受験番号 Examinee's Number	M
-----------------	--	------------------	--------------------------------	---------------------------	---

[問題用紙]

Ⅱ-4(制御工学)(Control Engineering)[2/2]

問題2 (Question 2) り

以下の問いに答えよ。

以下の二つの式によ表されるシステムについて考える。ただし、 $\alpha, \beta$ は実数である。

(a) 
$$\frac{d^2y(t)}{dt^2} - 2\frac{dy(t)}{dt} + y(t) = u(t)$$

(b) 
$$\frac{d^2y(t)}{dt^2} - 2\frac{dy(t)}{dt} + y(t) = \alpha \int_0^t (r(\tau) - y(\tau))d\tau - \beta \frac{dy(t)}{dt}$$

$r$ から $y$ への伝達関数 $G(s)$ を求めよ。

2. システムが安定となるために $\alpha, \beta$ が満たすべき条件を求めよ。 り,

Fig. 2のフィードバックシステムを考える。ただし、 $G(s)$ はある安定な伝達関数である。そのベクトル軌跡はFig. 3で与えられるものとする。また、 $K(s)$ は、 $K(s) = e^{-Ls}$ であるものとする。ただし、 $L$ は正の実数である。システムが安定となるために $L$ が満たすべき条件を求めよ。なお、Fig. 3の $\omega$ は角周波数を表し、その単位はrad/sとする。

1.

Answer the following questions.

Consider the system described by the following two equations, where  $\alpha$  and  $\beta$  are real numbers.

(a) 
$$\frac{d^2y(t)}{dt^2} - 2\frac{dy(t)}{dt} + y(t) = u(t), \quad u(t) = \alpha \int_0^t (r(\tau) - y(\tau))d\tau - \beta \frac{dy(t)}{dt}$$

(b) 
$$\frac{d^2y(t)}{dt^2} - 2\frac{dy(t)}{dt} + y(t) = u(t), \quad u(t) = \alpha \int_0^t (r(\tau) - y(\tau))d\tau - \beta \frac{dy(t)}{dt}$$

Derive the transfer function  $G(s)$  from  $r$  to  $y$ .

Derive the condition of  $\alpha$  and  $\beta$  under which the system is stable.

2. Consider the feedback system in Fig. 2.  $G(s)$  is a stable transfer function, and its vector locus is given in Fig. 3. In addition,  $K(s)$  is given as  $K(s) = e^{-Ls}$ , where  $L$  is a positive real number. Derive the condition of  $L$  under which the system is stable. Note that  $\omega$  in Fig. 3 represents the angular frequency, and its unit is rad/s.

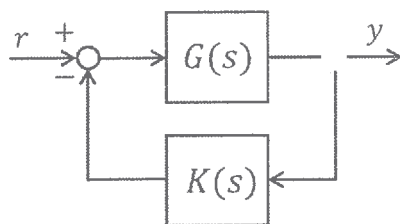


Fig. 2 Feedback system 2

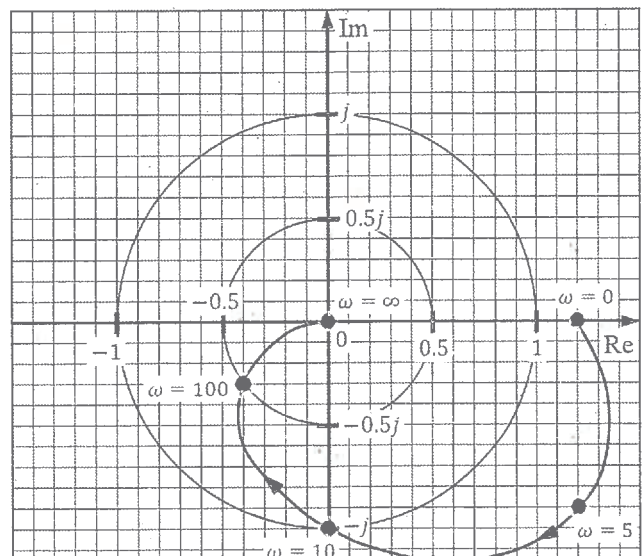


Fig. 3 Vector locus of  $G(s)$

$$V = RT/p =$$

$$V = RT/p =$$

$$\text{ト} \quad V/V = (T/T)^{\kappa^-} = (T/T)^{\kappa^-} =$$

$$V/V = (T/T)^{\kappa^-} = (T/T)^{\kappa^-} =$$

$$\text{ま} \quad W = c_v(T - T) = \frac{R}{\kappa^-}(T - T) =$$

$$W = c_v(T - T) = \frac{R}{\kappa^-}(T - T) =$$

$$\text{ま} \quad W \text{ っ た か た っ } \rightarrow \rightarrow$$

$$\text{せ} \quad \text{き た か かこ し た}$$

$$W = \int_V^V p V + \int_V^V p V = RT \frac{V}{V} + RT \frac{V}{V} = R(T - T) \frac{V}{V} \Rightarrow \frac{V}{V} = \left[ \frac{W}{R(T - T)} \right] =$$

$$\left[ \frac{V}{V} = \left( \frac{T}{T} \right)^{\kappa^-} = \left( \frac{T}{T} \right)^{\kappa^-} = \frac{V}{V} \Rightarrow \frac{V}{V} = \frac{V}{V} \right]$$

W

→ →

$$W = \int_V^V p V + \int_V^V p V = RT \frac{V}{V} + RT \frac{V}{V} = R(T - T) \frac{V}{V} \Rightarrow \frac{V}{V} = \left[ \frac{W}{R(T - T)} \right] =$$

$$\left[ \frac{V}{V} = \left( \frac{T}{T} \right)^{\kappa^-} = \left( \frac{T}{T} \right)^{\kappa^-} = \frac{V}{V} \Rightarrow \frac{V}{V} = \frac{V}{V} \right]$$

$$\text{ま} \quad \eta = \frac{W}{Q} = \frac{W}{\int_V^V p V} = \frac{R(T - T) (V/V)}{RT (V/V)} = -\frac{T}{T} =$$

$$\eta = \frac{W}{Q} = \frac{W}{\int_V^V p V} = \frac{R(T - T) (V/V)}{RT (V/V)} = -\frac{T}{T} =$$

$$\text{っ} \quad \langle \quad C_p T = T S \Rightarrow S - S = C_p \frac{T}{T} \text{せ ま こ}$$

$$\text{か} \quad T = \frac{T + T}{2} = \text{せ かこ し た}$$

$$\Delta S = \times \text{---} = / \quad \Delta S = \times \text{---} = - / \quad \Delta S_+ = \Delta S + \Delta S = /$$

$$C_p T = T S \Rightarrow S - S = C_p \frac{T}{T}$$

$$T = T + T =$$

$$\Delta S = \dots \quad \Delta S = \dots \quad \Delta S_+ = \Delta S + \Delta S =$$

$$\Delta S = \dots \quad \Delta S = \dots$$

$$\Delta S = \dots \quad \Delta S = \dots$$

$$\left[ \frac{\partial (\frac{\partial G}{\partial T})_p}{\partial p} \right]_T = - \left( \frac{\partial S}{\partial p} \right)_T \quad \left[ \frac{\partial (\frac{\partial G}{\partial p})_T}{\partial T} \right]_p = \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \quad \text{せ} \quad \left( \frac{\partial S}{\partial p} \right)_T = - \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p$$

$$\left[ \frac{\partial (\frac{\partial G}{\partial T})_p}{\partial p} \right]_T = - \left( \frac{\partial S}{\partial p} \right)_T \quad \left[ \frac{\partial (\frac{\partial G}{\partial p})_T}{\partial T} \right]_p = \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \quad \left( \frac{\partial S}{\partial p} \right)_T = - \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p$$

$$H = T S + S T + G \Rightarrow \left( \frac{\partial H}{\partial p} \right)_T = T \left( \frac{\partial S}{\partial p} \right)_T + \left( \frac{\partial G}{\partial p} \right)_T = T \left( \frac{\partial S}{\partial p} \right)_T + V$$

$$\left( \frac{\partial H}{\partial p} \right)_T = -T \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p + V$$

$$H = T S + S T + G \Rightarrow \left( \frac{\partial H}{\partial p} \right)_T = T \left( \frac{\partial S}{\partial p} \right)_T + \left( \frac{\partial G}{\partial p} \right)_T = T \left( \frac{\partial S}{\partial p} \right)_T + V$$

$$\left( \frac{\partial H}{\partial p} \right)_T = -T \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p + V$$



こ せ V た か

$$\left( \frac{\partial H}{\partial p} \right)_T = -T \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p + V = -T \frac{R}{p} \left[ \left( \frac{\partial N}{\partial T} \right)_p \frac{T+N}{p} + V = \frac{T}{N} \left( \frac{\partial N}{\partial T} \right)_p = \frac{\partial N}{\partial T} \frac{T}{p} \right]$$

流体力学 2

年 月実施の入試問題の略解 .

問題

$$-v + \frac{1}{\rho} + g = -v + \frac{1}{\rho}$$

条件  $v \ll v$  より, 設問 の答えを使い,  $-v = g \Rightarrow v = \sqrt{g}$  と書ける。

$$v \ll v$$

$$-v = g \Rightarrow v = \sqrt{g}$$

( ) ( )

循環の定義  $\Gamma = \oint \mathbf{v} \cdot \mathbf{l} = \int (\nabla \times \mathbf{v}) \cdot \mathbf{n}$  より, いまの場合は原点を囲む任意の閉曲線で計算すれば良いから, 半径  $r$  の円を使い,  $\Gamma = \int_0^{2\pi} v_\theta r d\theta$  と計算できる。

$$2 \qquad \Gamma = \oint \mathbf{v} \cdot \mathbf{l} = \int (\nabla \times \mathbf{v}) \cdot \mathbf{n}$$

$\pi$