

機械科学 II

(問題1から問題3の全てに解答し、それぞれ別の答案用紙に記入せよ。各問題に2枚以上の答案用紙を用いる場合には、「問題1(2枚目)」などのように記入せよ。)

問題1

連立常微分方程式

$$\begin{aligned}\frac{dx}{dt} &= Ax - Bxy \\ \frac{dy}{dt} &= -Cy + Dxy\end{aligned}\tag{1}$$

について以下の問に答えよ。ただし、 A, B, C, D は正の実数の定数とする。 $x(t)$ と $y(t)$ は時間 t の実関数であり、その時間変化は xy 平面上の点 $P(x, y)$ の軌道で表される。

- (1) xy 平面上に、原点以外の固定点が1つあり、それを $P_0(x_0, y_0)$ とする。 x_0 と y_0 を A, B, C, D のうち必要なものを用いてそれぞれ表せ。ただし、固定点とは、 xy 平面上において、点 P が時間的に変化しない位置とする。
- (2) $x(t)$ と $y(t)$ の時間変化は周期的であり、その周期はいずれも T である場合を考える。また、点 P の軌道は固定点を通らず、 $x(t) > 0, y(t) > 0$ とする。このとき、 $x(t)$ と $y(t)$ の1周期の時間平均を、それぞれ \bar{x} と \bar{y} とする。 \bar{x} と \bar{y} を A, B, C, D のうち必要なものを用いてそれぞれ表せ。

以降では、原点から十分に離れた固定点 $P_0(x_0, y_0)$ の近傍の微小変位を考える。ここで、 $x(t) = x_0 + u(t)$, $y(t) = y_0 + v(t)$ とおく。すなわち、 $t > 0$ において、 $u(t)$ は x_0 , $v(t)$ は y_0 に対して、それぞれ十分に小さいとする。ただし、 $u(0) = u_0, v(0) = 0$ とする。

- (3) u と v を使って式(1)を書き換え、 u と v の t に関する連立常微分方程式を導け。
- (4) 問(3)の方程式を解くことにより、 $u(t)$ と $v(t)$ を、 t, u_0, A, B, C, D のうち必要なものを用いてそれぞれ求めよ。
- (5) $u(t)$ と $v(t)$ の時間変化を uv 平面上の点 $Q(u, v)$ の軌道で表現する。軌道の概略図を描け。ただし、軌道が u 軸および v 軸と交差する場合は、その交点の位置と座標をすべて示せ。
- (6) $x(t)$ と $y(t)$ の周期を、 A, B, C, D のうち必要なものを用いてそれぞれ表せ。

問題 2

図 2-1 に示す長さ a の片持ちはり AB, および図 2-2 に示す L 型はり CDE (CD 間の長さは a , DE 間の長さは L , $\angle CDE$ は直角) について考える. 片持ちはり AB は鉛直剛体壁に対して垂直に取り付けられており, L 型はり CDE は片側端部の点 E において水平剛体床に対して垂直に固定されている. 図 2-1 中の点 A から点 B, あるいは図 2-2 中の点 C から点 D に向かう方向に x 軸, 図 2-2 中の点 D から点 E に向かう方向に y 軸をとる. 片持ちはり AB と L 型はり CDE の断面 2 次モーメントはそれぞれ I_1, I_2 で表され, はりはいずれも同一の材料 (縦弾性係数 E) からなる細長い一様な断面の丸棒である.

片持ちはり AB の先端 (点 A), および L 型はり CDE の先端 (点 C) に荷重 P を鉛直下向きに作用させる. 曲げによるはりのたわみ変形のみを考え, 自重は無視できるものとして, 以下の問に答えよ.

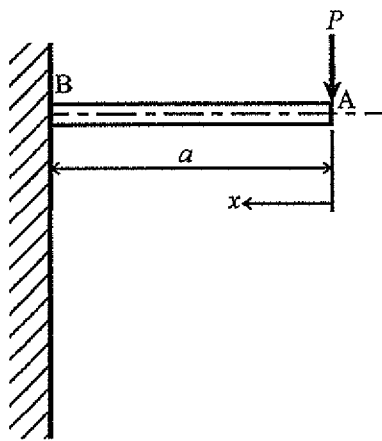


図 2-1

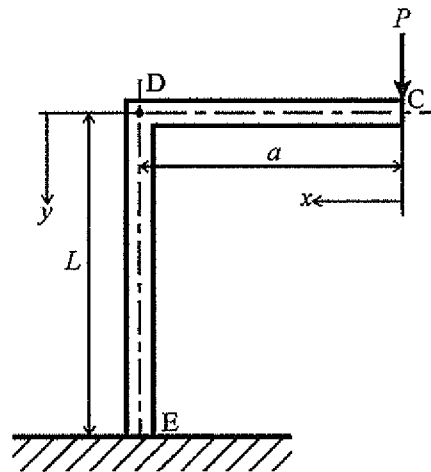


図 2-2

- (1) 片持ちはり AB と L 型はり CDE の曲げモーメント線図をそれぞれ示せ.
- (2) 片持ちはり AB と L 型はり CDE に蓄えられるひずみエネルギー U_1, U_2 をそれぞれ求めよ.
- (3) 片持ちはり AB の先端 (点 A) における鉛直方向の変位 δ_1 を求めよ.
- (4) L 型はり CDE の先端 (点 C) における鉛直方向の変位 δ_2 を求めよ.
- (5) $\delta_1 = \delta_2$ となるとき, 片持ちはり AB の断面直径 d_1 と L 型はり CDE の断面直径 d_2 の比 d_2/d_1 を求めよ.
- (6) L 型はり CDE の先端 (点 C) の水平方向の変位 δ_3 を求めよ.
- (7) $\delta_2 = \delta_3$ となるとき, L 型はり CDE の CD 間の長さ a と DE 間の長さ L の比 L/a を求めよ.

問題 3

無限平行平板間の流れ (図 3-1) について、流体を駆動する圧力勾配と、磁気的作用による体積力の影響を考えていく。流体は、粘性 (粘度 μ 一定) と導電性 (導電率 σ 一定) のある非圧縮性流体であり、2 つの静止平板の壁面 $y = -h$, $y = h$ に、滑り速度ゼロで接する。圧力 p は、 $-\partial p / \partial x = A (> 0)$ が平板間全体にわたり一定となるように分布する。流れは定常な層流であり、流速ベクトルの成分は、 x 方向成分 u 以外がゼロである。 u は座標 y のみの関数である (すなわち $u = u(y)$)。

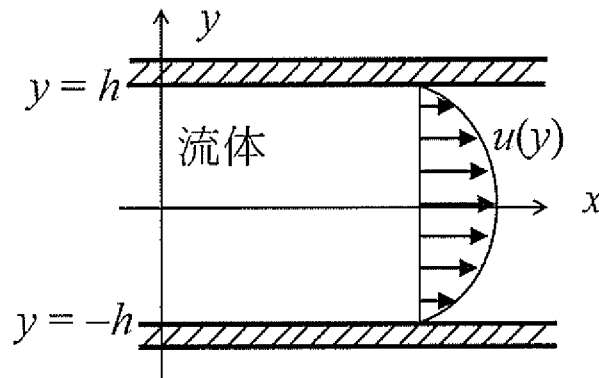


図 3-1

まず、磁場のない場合 (変数には下添字 0 を付記) を考える。流体の微小要素に働く力のつりあいから次式が与えられる。

$$0 = A + \mu \frac{d^2 u_0}{dy^2} \quad (1)$$

以下の問に答えよ。

- (1) 流速 u_0 の壁面での境界条件を書け。
- (2) 壁面での境界条件を考慮して式(1)を解き、流速分布 $u_0(y)$ を求めよ。
- (3) 壁面せん断応力を τ_w と記す (τ_w の符号は、板に働く摩擦力が $+x$ 方向である場合に正とする)。磁場のない場合、 $y = -h$, $y = h$ における壁面せん断応力 $\tau_{w0}|_{y=-h}$, $\tau_{w0}|_{y=h}$ を、 μ , A , h のうち必要なものを用いてそれぞれ表せ。
- (4) 2 つの壁面せん断応力の平均を $\langle \tau_w \rangle = \frac{\tau_w|_{y=-h} + \tau_w|_{y=h}}{2}$ と記す。式(1)を区間 $-h \leq y \leq h$ で y 方向に積分することで、 $\langle \tau_w \rangle = Ah$ の関係が成り立つことを示せ。
- (5) 紙面垂直方向 (z 方向) 単位厚みあたりの体積流量を $Q = \int_{-h}^h u \, dy$ と記す。磁場のない場合の体積流量 Q_0 を、 μ , A , h のうち必要なものを用いて表せ。

(次ページにつづく)

問題3の続き

次に、磁気作用が加わることによる、壁面せん断応力と体積流量の変化を見ていく。y方向を向く一様磁場（磁束密度のy方向成分B一定）の中に図3-1の系がある場合、磁気と流れの複合効果として、流体にはx方向の体積力 $-\sigma B^2 u$ が作用する。流体の微小要素に働く力のつりあいから次式が与えられる。

$$0 = A + \mu \frac{d^2 u}{dy^2} - \frac{\beta^2 \mu}{h^2} u \quad (2)$$

ここで、 $\beta = (\sigma / \mu)^{1/2} h |B| (> 0)$ は磁気作用の強さを表す無次元量である。以下の問に答えよ。

- (6) 式(2)を満たす流速分布 $u(y)$ が、

$$u(y) = \frac{Ah^2}{\beta^2 \mu} \left(1 + C_1 e^{\beta y/h} + C_2 e^{-\beta y/h} \right)$$

と書けることを示せ。また、壁面での境界条件を満たす C_1, C_2 を、 β, μ, A, h のうち必要なものを用いてそれぞれ表せ。

- (7) $\langle \tau_w \rangle$, および, Q を, β, μ, A, h のうち必要なものを用いてそれぞれ表せ。

- (8) 式(2)をy方向に積分し, $\langle \tau_w \rangle + \frac{\beta^2 \mu}{2h^2} Q = Ah$ の関係が成り立つことを示せ。

- (9) 磁気作用が弱い場合 ($0 < \beta \ll 1$) を考える。磁場のない場合に比べて、磁気作用が加わることによる $\langle \tau_w \rangle$, Q の微小な変化は、

$$\frac{\langle \tau_w \rangle}{\langle \tau_{w0} \rangle} - 1 \approx C_3 \beta^2, \quad \frac{Q}{Q_0} - 1 \approx C_4 \beta^2$$

と近似できる。係数 C_3, C_4 の値をそれぞれ求めよ。なお、 $0 < \xi \ll 1$ の場合に成り立つ以下の関係式を用いてよい。

$$e^{\pm \xi} \approx 1 \pm \xi + \frac{\xi^2}{2} \pm \frac{\xi^3}{6} + \frac{\xi^4}{24} \pm \frac{\xi^5}{120}, \quad \tanh \xi = \frac{e^{\xi} - e^{-\xi}}{e^{\xi} + e^{-\xi}} \approx \xi - \frac{\xi^3}{3} + \frac{2\xi^5}{15}, \quad \coth \xi = \frac{e^{\xi} + e^{-\xi}}{e^{\xi} - e^{-\xi}} \approx \frac{1}{\xi} + \frac{\xi}{3} - \frac{\xi^3}{45}$$

- (10) 磁気作用が強い場合 ($\beta \gg 1$), $\langle \tau_w \rangle / \langle \tau_{w0} \rangle$, Q / Q_0 は、

$$\frac{\langle \tau_w \rangle}{\langle \tau_{w0} \rangle} \approx C_5 \beta^m, \quad \frac{Q}{Q_0} \approx C_6 \beta^n$$

と近似できる。係数 C_5, C_6 , および, 指数 m, n の値をそれぞれ求めよ。なお、 $\xi \rightarrow \infty$ の場合に成り立つ以下の関係式を用いてよい。

$$e^{-\xi} \approx 0, \quad e^{\xi} \approx \infty, \quad \tanh \xi \approx 1, \quad \coth \xi \approx 1$$