

17-16

2 交流回路・アナログ電子回路

問 1

解答例

テブナンの定理により問題の図 1 に示す回路の等価回路は図 1a のようになる。

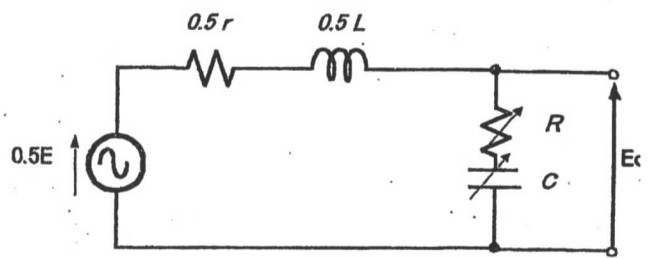


図1a

$$(1) \frac{E_o}{E} = \frac{0.5(R + \frac{1}{j\omega C})}{(R + 0.5r) + j(0.5\omega L - \frac{1}{\omega C})} \quad \text{より} \quad \left| \frac{E_o}{E} \right| = 0.5 \frac{\sqrt{R^2 + (\frac{1}{\omega C})^2}}{\sqrt{(R + 0.5r)^2 + (0.5\omega L - \frac{1}{\omega C})^2}}$$

$$(2) I_1 = \frac{0.5E}{(R + 0.5r) + j(0.5\omega L - \frac{1}{\omega C})} \quad \text{より} \quad |I_1| = \frac{0.5|E|}{\sqrt{(R + 0.5r)^2 + (0.5\omega L - \frac{1}{\omega C})^2}}$$

$$(3) I_1 = \frac{0.5E}{(R + 0.5r) + j(0.5\omega L - \frac{1}{\omega C})} \quad \text{より電圧 } E \text{ と } I_1 \text{ が同相となるには, } 0.5\omega L - \frac{1}{\omega C} = 0$$

でなければならない。従って、上式より $C = \frac{2}{\omega^2 L}$ が得られる。

(4) 抵抗 R で消費される電力 $P_R (= R|I_1|^2)$ は (2) の結果を用いて次式で与えられる。

$$P_R = \frac{0.25 R |E|^2}{(R + 0.5r)^2 + (0.5\omega L - \frac{1}{\omega C})^2}$$

ここで、 R と C は互いに独立に変化できるので、まず R を固定して C を変化させて P_R を最大にする。上式の分母の第 2 項が 0 となる時が最大であり、従って $C = \frac{2}{\omega^2 L}$ でなければならない。次に、 R を変化させて $C = \frac{2}{\omega^2 L}$ の時の P_R が最大となるような R を求めると $R = 0.5r$ となる。

よって $C = \frac{2}{\omega^2 L}$ $R = 0.5r$ のとき抵抗 R で消費される電力が最大となる。

問題 1 2 交流回路・アナログ電子回路

問 2 解答例

トランジスタの性質を表す式は次の A、B 式であり、

$$I_B [\mu A] = 500 \times (V_{BE} [V] - 0.7) + 20 \quad \text{--- (A)}$$

$$I_C = 100 \times I_B \quad \text{--- (B)}$$

与えられた条件は、 $V_B = 2.0 \text{ V}$ 、 $I_C = 2 \text{ mA}$ 、 $I_E = I_C$ 、 $I_{R1} = I_{R2}$ 、

$E_{CC} = 9 \text{ V}$ 、 $R_C = 3 \text{ k}\Omega$ である。

(1) $I_C = 2 \text{ mA}$ と B 式より、 $I_B = 20 \mu A$ 、A 式より $V_{BE} = 0.7 \text{ V}$ と求まる。

$V_B = 2.0 \text{ V}$ より、 $V_E = V_B - V_{BE} = 1.3 \text{ V}$ 、

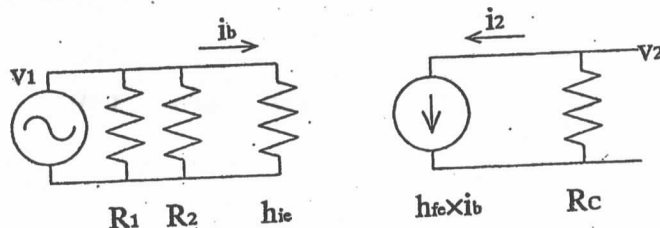
又 $I_E = I_C = 2 \text{ mA}$ より $R_E = V_E / I_E = 650 \Omega$ 、と求まる。

(2) $I_{R1} = I_{R2} = 10 \times I_B = 200 \mu A = 0.2 \text{ mA}$ 、

$$I_{R1} \times (R_1 + R_2) = 9 \text{ V}, \quad R_2 / (R_1 + R_2) = V_B / E_{CC} = 2.0 / 9$$

これより、 $R_1 = 35 \text{ k}\Omega$ 、 $R_2 = 10 \text{ k}\Omega$ 、である。

(3) (4) 図 2 の回路の
小信号等価回路は右の図とな
る。



ここで、 h_{fe} は B 式より、 $h_{fe} = \beta = 100$

h_{ie} は A 式より、 $h_{ie} = dV_{BE} / dI_B = (1/500) \times 10^6 \Omega = 2 \text{ k}\Omega$ 、となり

$$(3) \quad Z_{in} = (1/R_1 + 1/R_2 + 1/h_{ie})^{-1} = (70/44) \text{ k}\Omega \approx 1.6 \text{ k}\Omega$$

$$(4) \quad v_1 = h_{ie} \times i_b, \quad v_2 = -R_C \times h_{fe} \times i_b \quad \text{より}$$

$$A_v = |v_2 / v_1| = h_{fe} \times R_C / h_{ie} = 100 \times 3 / 2 = 150 \quad \text{と求まる。}$$

$$(5) \quad E_{CC} = 9 \text{ V}, \quad V_C = 9 [V] - 3 [k\Omega] \times 2 [mA] = 3 \text{ V}, \quad V_B = 2 \text{ V}, \quad \text{より}$$

出力波形が歪まないのは、出力 $= |v_2| = 1 \text{ V}$ までと解る。

$$(4) \quad \text{より } v_o (\text{max}) = 1 [V] / 150 \approx 6.7 \text{ mV}, \quad \text{である}$$

問題23 電気回路・電子回路（解答例）

1. 交流回路の複素数表現に関する電気回路の基本的な問題。

(1) 電流 \dot{I}_L と電圧 \dot{E} の関係は

$$\dot{E} = \{(R_S + R_L) + j(X_S + X_L)\} \dot{I}_L$$

したがって \dot{I}_L と \dot{E} が同位相になるためには虚数部が0となればよく

$$X_S + X_L = 0 \quad \dots (\text{答})$$

(2) (1) の条件を満足すれば

$$\dot{I}_L = \frac{\dot{E}}{R_S + R_L} \quad \text{つまり} \quad |\dot{I}_L| = \frac{1}{R_S + R_L} \cdot |\dot{E}|$$

負荷の消費電力（有効電力） P_a は抵抗分に対してのみ考えればよいので

$$P_a = R_L |\dot{I}_L|^2 = \frac{R_L}{(R_S + R_L)^2} \cdot |\dot{E}|^2$$

ここで R_L に対する微分を求めると

$$\frac{\partial P_a}{\partial R_L} = \frac{R_S - R_L}{(R_S + R_L)^3} |\dot{E}|^2$$

したがって P_a の最大値は

$$R_L = R_S \text{ のとき } P_a = \frac{|\dot{E}|^2}{4R_L} \quad \dots (\text{答})$$

(3) \dot{E}_L と \dot{E} は電流 \dot{I}_L を基準に表すと

$$\dot{E} = \{(R_S + R_L) + j(X_S + X_L)\} \dot{I}_L$$

$$\dot{E}_L = \{R_L + jX_L\} \dot{I}_L$$

題意より \dot{E}_L の位相を $\pi/3$ 進めると \dot{E} に振幅を含めて完全に一致することから

$$\{(R_S + R_L) + j(X_S + X_L)\} \dot{I}_L = e^{j\pi/3} \{R_L + jX_L\} \dot{I}_L$$

$$\begin{aligned} (R_S + R_L) + j(X_S + X_L) &= (\cos \pi/3 + j \sin \pi/3)(R_L + jX_L) \\ &= \left(\frac{1}{2}R_L - \frac{\sqrt{3}}{2}X_L \right) + j \left(\frac{\sqrt{3}}{2}R_L + \frac{1}{2}X_L \right) \end{aligned}$$

実数部および虚数部についてそれぞれ比較すると

$$\left. \begin{aligned} R_S &= -\frac{1}{2}R_L - \frac{\sqrt{3}}{2}X_L \\ X_S &= \frac{\sqrt{3}}{2}R_L - \frac{1}{2}X_L \end{aligned} \right\} \quad \dots (\text{答})$$

2. オペアンプ回路に関する電子回路の基本的な問題.

- (1) オペアンプを理想とすれば仮想接地の概念よりオペアンプの - 入力端子の電圧は + 入力端子の電圧に等しく 0 [V] と考えることが出来る. さらに入力インピーダンス ∞ よりオペアンプの入力端子には電流が流れない. これらの条件よりオペアンプの - 入力端子の節点においてキルヒホッフの電流則 (節点方程式) を求めると

$$\frac{1}{R_1}V_1 + \frac{1}{R_2}V_2 = 0$$

これをまとめて

$$\frac{V_2}{V_1} = -\frac{R_2}{R_1} \quad \dots (\text{答})$$

- (2) (1) の問題と同様に考えてオペアンプの - 入力端子の節点においてキルヒホッフの電流則 (節点方程式) を求めると, キャパシタ C のアドミタンスを sC ($s = j\omega$) として

$$\frac{1}{R_1}V_1 + \left(sC + \frac{1}{R_2}\right)V_2 = 0$$

これをまとめて

$$T(s) = \frac{V_2(s)}{V_1(s)} = -\frac{1/R_1}{sC + 1/R_2} = -\frac{R_2}{R_1} \cdot \frac{1/CR_2}{s + 1/CR_2} = -\frac{R_2}{R_1} \cdot \frac{1}{1 + sCR_2}$$

したがって $s = j\omega$ を代入して

$$T(j\omega) = \frac{V_2(j\omega)}{V_1(j\omega)} = -\frac{R_2}{R_1} \cdot \frac{1}{1 + j\omega CR_2} \quad \dots (\text{答})$$

- (3) 直流利得 A_0 は $\omega = 0$ での利得であるので (2) の解答に $\omega = 0$ を代入し

$$A_0 = -\frac{R_2}{R_1} \quad \dots (\text{答})$$

直流利得が 3 [dB] 減衰するつまり $1/\sqrt{2}$ 倍となる周波数 (遮断周波数) f_C において, 分母の複素数部の絶対値が $\sqrt{2}$ つまり分母の複素数部の実数部と虚数部が等しくなればよく, (2) の解答の ω を $2\pi f_C$ として

$$2\pi f_C CR_2 = 1$$

したがって

$$f_C = \frac{1}{2\pi CR_2} \quad \dots (\text{答})$$