

# 正誤表「アナログ電子回路-半導体デバイスとその応用技術-」(1刷)

2023年10月03日

	誤	正
p.13 式(2.1)	$m = \frac{v^2}{r} = \frac{q^2}{4\pi\epsilon_0 r^2} \text{ [N]}$	$m \frac{v^2}{r} = \frac{q^2}{4\pi\epsilon_0 r^2} \text{ [N]}$
p.14 式(2.7)	$E = U_1 + E_{m1}$	$E_1 = U_1 + E_{m1}$
p.15 表 2.2 下 ・原子番号	B : 3	B : 5
p.27 図 3.1 (a)初期状態	⊖アクセプタイオン  (イオン化した 5 価元素の原子)	⊖アクセプタイオン  (イオン化した 3 価元素の原子)
	⊕ドナーイオン  (イオン化した 3 価元素の原子)	⊕ドナーイオン  (イオン化した 5 価元素の原子)
p.31 最下行の式	$\begin{aligned} \phi - (\phi - V_D) = V_D &= \frac{kT}{q} \ln \left( \frac{n_p(0)}{n_{p0}} \right) \\ &= \frac{kT}{q} \ln \left( \frac{p_n(0)}{p_{p0}} \right) \text{ [V]} \end{aligned}$	$\begin{aligned} \phi - (\phi - V_D) = V_D &= \frac{kT}{q} \ln \left( \frac{n_p(0)}{n_{p0}} \right) \\ &= \frac{kT}{q} \ln \left( \frac{p_n(0)}{p_{n0}} \right) \text{ [V]} \end{aligned}$
p.32 式(3.5)	$p_n(0) = p_{p0} \exp \left( \frac{qV_D}{kT} \right) \text{ [m}^{-3}\text{]}$	$p_n(0) = p_{n0} \exp \left( \frac{qV_D}{kT} \right) \text{ [m}^{-3}\text{]}$
p.59 【例題 4.4】	$h_{rc} = \left( \frac{v_2}{v_1} \right)_{i=0} = 1$	$h_{rc} = \left( \frac{v_1}{v_2} \right)_{i=0} = 1$
p.67 図 4.36 縦軸	$I_{BE}$	$V_{BE}$
p.105 6.5 [1] 上から 4 行目	ゲートをアースに接続する	ゲートを負電圧 $V_{GG}$ に接続する
p.107 【例題 6.6】	$R_C = \frac{ V_{GS} }{I_D} = \frac{0.4\text{V}}{2\text{mA}} = 200\Omega$	$R_S = \frac{ V_{GS} }{I_D} = \frac{0.4\text{V}}{2\text{mA}} = 200\Omega$
p.126	$R = \frac{r_{ce}R_L}{r_{ce} + R_L}, R' = 1 / \left( \frac{1}{r_s} + \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \right)$	掲載位置に誤りがあります。p.125 の最下行が正しい位置で、表 7.2 中の記号の説明です。
p.126 表 7.3 のコレクタ接地の入力インピーダンス	$r_{ie} + (\beta + 1)R$	$r_{ie} + (\beta + 1)R_L$

p.153 式(8.5)の下段の式	$i_o = \frac{A_i}{1 + A_i H_i} v_i = A_{if} v_i$	$i_o = \frac{A_i}{1 + A_i H_i} i_i = A_{if} i_i$
p.154 図 8.3	(c) 直列帰還－直列注入形	(c) 直列帰還－並列注入形
	(d) 並列帰還－直列注入形	(d) 並列帰還－並列注入形
p.155 図 8.4	(c) 並列帰還－並列注入形	(c) 直列帰還－並列注入形
p.172 式(8.66)の下に説明を追加する。		$\theta = -\pi$ で $ A_v H_v  \geq 1$ のときも同様に発振する(詳細は 13.1 節を参照のこと)。
p.222 式(11.6)	$P_C = \frac{1}{T} \int_0^T v_{ce} i_c dt = \dots$ $= \frac{V_{CC}^2}{4R_L} \cdot \frac{1}{T} \int_0^T \left(1 - \frac{1 - \cos \omega t}{2}\right) dt$ $= \frac{V_{CC}^2}{4R_L} \cdot \frac{1}{T} \left[ \frac{t}{2} + \frac{\sin \omega t}{2\omega} \right]_0^T = \frac{V_{CC}^2}{8R_L}$	$P_C = \frac{1}{T} \int_0^T v_{ce} i_c dt = \dots$ $= \frac{V_{CC}^2}{4R_L} \cdot \frac{1}{T} \int_0^T \left(1 - \frac{1 - 2 \cos \omega t}{2}\right) dt$ $= \frac{V_{CC}^2}{4R_L} \cdot \frac{1}{T} \left[ \frac{t}{2} + \frac{\sin 2\omega t}{4\omega} \right]_0^T = \frac{V_{CC}^2}{8R_L}$
p.228 【例題 11.2】	②入力電力 $P_i$	②最大入力電力 $P_{imax}$
p.233 式(11.34)	$i_{c1} = \frac{2I_m}{T} \int_{-t_1}^{t_1} (\cos \omega t - \cos \omega t_1) \cos \omega t dt$ $= \frac{2I_m}{T} \int_{-t_1}^{t_1} \left( \frac{1 - \cos 2\omega t}{2} - \cos \omega t_1 \cos \omega t \right) dt$ $= \frac{2I_m}{T} \left[ \frac{t - \frac{\sin 2\omega t}{2\omega}}{2} - \frac{\cos \omega t_1 \sin \omega t}{\omega} \right]_{-t_1}^{t_1}$ $= \frac{I_m}{2\pi} (2\omega t_1 - \sin 2\omega t_1)$	$i_{c1} = \frac{2I_m}{T} \int_{-t_1}^{t_1} (\cos \omega t - \cos \omega t_1) \cos \omega t dt =$ $= \frac{2I_m}{T} \int_{-t_1}^{t_1} \left( \frac{1 + \cos 2\omega t}{2} - \cos \omega t_1 \cos \omega t \right) dt$ $= \frac{2I_m}{T} \left[ \frac{t + \frac{\sin 2\omega t}{2\omega}}{2} - \frac{\cos \omega t_1 \sin \omega t}{\omega} \right]_{-t_1}^{t_1}$ $= \frac{I_m}{2\pi} (2\omega t_1 - \sin 2\omega t_1)$
p.241 式(11.54)	$P_o = P_i - P_D = \frac{V_{DD}^2}{2} \cdot \frac{R_L}{R_{DS(ON)} + R_L}$ $- \frac{V_{DD}^2}{R_{DS(ON)} + R_L} \cdot \frac{2f_s(t_r + t_f)}{3\pi}$	$P_o = P_i - P_D = \frac{V_{DD}^2}{2} \cdot \frac{R_L}{(R_{DS(ON)} + R_L)^2}$ $- \frac{V_{DD}^2}{R_{DS(ON)} + R_L} \cdot \frac{2f_s(t_r + t_f)}{3\pi}$
p.250 最下行	$\tau = 2 / CR_L$	$\tau = CR_L / 2$
p.251 式(12.17)	$V_o = V_{o1} + V_{o2}$ $= 2E_m \sin \omega t_2 \left( 1 - \frac{T - \Delta t}{CR_L} \right)$	$V_o = 2E_m \sin \omega t_2 - \frac{1}{2} \Delta v_o$ $= 2E_m \sin \omega t_2 \left( 1 - \frac{T - \Delta t}{2CR_L} \right)$  ※ $\Delta v_{o1}$ と $\Delta v_{o2}$ の位相は $T/2$ ずれており、これらを加算した $\Delta v_o$ の大きさは、ダイオードの導通時間 $\Delta t$ を無視すると $\Delta v_{o1}$ に等しくなる。

p.252 式(12.18)	$\gamma \cong \frac{T - \Delta t}{\sqrt{6CR_L}} \left( 1 + \frac{T - \Delta t}{CR_L} \right)$	$\gamma \cong \frac{T - \Delta t}{\sqrt{6CR_L}} \left( 1 + \frac{T - \Delta t}{2CR_L} \right)$
p.253 表 12.2 全波倍電圧整流の 出力電圧 $V_o$	$2E_m \sin \omega t_2 - \frac{I_o(T - \Delta t)}{C}$	$2E_m \sin \omega t_2 - \frac{I_o(T - \Delta t)}{2C}$
p.267 表 12.6	昇圧形コンバータの動作状態	昇降圧形コンバータの動作状態
p.285 式(13.41)	$f_p = \frac{1}{2\pi\sqrt{L_0C_0}} \left( 1 + \frac{C_0}{C} \right) = f_s \left( 1 + \frac{C_0}{C} \right)$	$f_p = \frac{1}{2\pi\sqrt{L_0C_0}} \sqrt{1 + \frac{C_0}{C}} = f_s \sqrt{1 + \frac{C_0}{C}}$
p.329 第 7 章 2.(3) コレクタ接 地の $Z_o$	$Z_o = \frac{r_{ie} + R'}{\beta + 1} \cdot \frac{r_{ce} + R_L}{r_{ce}}$ $= \frac{(1.85 + 0.47)\text{k}\Omega}{200} \times \frac{(50 + 2.7)\text{k}\Omega}{50\text{k}\Omega}$ $= 0.012226\text{k}\Omega = 12.2\Omega$	$Z_o = \frac{r_{ie} + R'}{\beta + 1} = \frac{(1.85 + 0.47)\text{k}\Omega}{200}$ $= 11.6\Omega$
p.330 第 8 章 4.	$R_0 = \frac{R_1R_2}{R_1 + R_2} = \frac{51 \times 15}{51 + 15} = 9.27\text{k}\Omega$	$R_0 = \frac{R_1R_2}{R_1 + R_2} = \frac{51 \times 15}{51 + 15} = 11.59\text{k}\Omega$
p.331 第 8 章 4.	$Z_{if} = \frac{R_0Z'_{if}}{R_0 + Z'_{if}} = \frac{9.27 \times 23.92}{9.27 + 23.92} = 6.7\text{k}\Omega$ $Z_i = \frac{R_0Z'_i}{R_0 + Z'_i} = \frac{9.27 \times 2.2}{9.27 + 2.2} \cong 1.78\text{k}\Omega$	$Z_{if} = \frac{R_0Z'_{if}}{R_0 + Z'_{if}} = \frac{11.59 \times 23.92}{11.59 + 23.92} = 7.8\text{k}\Omega$ $Z_i = \frac{R_0Z'_i}{R_0 + Z'_i} = \frac{11.59 \times 2.2}{11.59 + 2.2} \cong 1.85\text{k}\Omega$
p.337 第 13 章 2.	$f_p = f_s \left( 1 + \frac{C_0}{C} \right) = 3.56 \times \left( 1 + \frac{4\text{pF}}{50\text{pF}} \right) \cong 3.85\text{MHz}$	$f_p = f_s \sqrt{1 + \frac{C_0}{C}} = 3.56 \times \sqrt{1 + \frac{4\text{pF}}{50\text{pF}}} \cong 3.7\text{MHz}$