# 1 2017年 (平成 29年)

# 第1問

# [1.1]

エネルギー保存

$$\frac{1}{2}mv^2 + mgR\cos\theta = mgR\tag{1.1}$$

から、

$$v = \sqrt{2gR(1 - \cos\theta)} \tag{1.2}$$

# [1.2]

動径方向の運動方程式を考えると、重力と遠心力のつりあいから、

$$mg\cos\theta_{c1} = \frac{mv^2}{R} = 2mg(1 - \cos\theta_{c1})$$
 (1.3)

したがって、

$$\cos \theta_{c1} = \frac{2}{3} \tag{1.4}$$

このとき、

$$v_{c1} = \sqrt{\frac{2}{3}gR} \tag{1.5}$$

#### [2.1]

$$I = 2\pi \int_{-1}^{1} d\cos\theta \int_{0}^{r} r'^{2} dr' \rho(r'\sin\theta)^{2}$$
 (1.6)

$$\rho = \frac{3m}{4\pi r^3} \tag{1.7}$$

$$\begin{split} I &= \frac{3mr^2}{2} \int_{-1}^{1} (1 - \cos^2 \theta) \, \mathrm{d} \cos \theta \int_{0}^{1} x^4 \, \mathrm{d} x \\ &= \frac{3mr^2}{2} \cdot \frac{4}{3} \cdot \frac{1}{5} \\ &= \frac{2}{5} mr^2 \end{split} \tag{1.8}$$

#### [2.2]

剛体球の回転角を  $\phi$  とおく。球全体が剛体に沿って  $\theta$  回転し、さらに球が滑らないことによる回転を考慮すると、

$$\phi = \theta + \frac{R}{r}\theta \tag{1.9}$$

となる。時間微分を取ると、 $v=(R+r)\dot{\theta}$  に注意して、

$$\omega = \left(1 + \frac{R}{r}\right)\dot{\theta} = \frac{v}{r} \tag{1.10}$$

を得る。

#### [2.3]

エネルギー保存則は、

$$\frac{1}{2}mv^{2} + \frac{1}{2}I\omega^{2} + mg(R+r)\cos\theta = mg(R+r). \tag{1.11}$$

これに [2.1],[2.2] の結果を代入すると、

$$\frac{1}{2}mv^2 + \frac{1}{5}mv^2 = \frac{7}{10}mv^2 = mg(R+r)(1-\cos\theta) \eqno(1.12)$$

よって、

$$v^{2} = \frac{10}{7}g(R+r)(1-\cos\theta) \tag{1.13}$$

である。動径方向の運動方程式を考えると、重力と遠心力のつりあいから、

$$mg\cos\theta_{c2} = \frac{mv^2}{R+r} = \frac{10}{7}mg(1-\cos\theta_{c2}) \eqno(1.14)$$

よって、

$$\cos \theta_{c2} = \frac{10}{17} \tag{1.15}$$

となる。

#### [2.4]

回転運動にエネルギーが移動する分、剛体球の速度が小さくなり、結果として遠心力が小さくなるので、 $\theta_{c2}$  は  $\theta_{c1}$  と異なる。

[3.1]

$$v_0 = \frac{P}{m}, \quad \omega_0 = \frac{P(h-r)}{I} = \frac{5}{2} \frac{P(h-r)}{mr^2} \tag{1.16}$$

$$\omega_0 = \frac{v_0}{r} \tag{1.17}$$

$$\frac{5}{2}\frac{P(h-r)}{mr^2} = \frac{P}{mr}$$
 (1.18)

$$h = \frac{7}{5}r\tag{1.19}$$

[3.2]

エネルギー保存則

$$\frac{1}{2}mv^2 + \frac{1}{2}I\omega^2 + mg(R+r)\cos\theta = \frac{1}{2}mv_0^2 + \frac{1}{2}I\omega_0^2 + mg(R+r)$$
 (1.20)

から、

$$v^{2} = \frac{10}{7}g(R+r)(1-\cos\theta) + \frac{P^{2}}{m^{2}}$$
 (1.21)

となる。また動径方向の運動方程式から、

$$m\cos\theta_{c3} = \frac{mv_{c3}^2}{R+r} = \frac{10}{7}mg(1-\cos\theta_{c3}) + \frac{P^2}{m(R+r)} \tag{1.22}$$

となる。よって、

$$\frac{17}{7}\cos\theta_{c3} = \frac{10}{7} + \frac{P^2/m^2}{g(R+r)} \tag{1.23}$$

となり、

$$\cos \theta_{c3} = \frac{10}{17} + \frac{7}{17} \frac{P^2/m^2}{q(R+r)} \tag{1.24}$$

$$v_{c3} = \sqrt{g(R+r)\cos\theta_{c3}} = \sqrt{\frac{10}{17}g(R+r) + \frac{7}{17}\frac{P^2}{m^2}} \eqno(1.25)$$

が得られる。

# 第2問

[1.1]

$$E(r) = \begin{cases} \frac{Q_0}{4\pi\varepsilon_0 r^2} & a \le r \le b\\ 0 & r \le a \text{ or } b \le r \end{cases}$$
 (1.26)

$$\phi(r) = \begin{cases} \frac{Q_0}{4\pi\varepsilon_0} \left(\frac{1}{a} - \frac{1}{b}\right) & r \le a\\ \frac{Q_0}{4\pi\varepsilon_0} \left(\frac{1}{r} - \frac{1}{b}\right) & a \le r \le b\\ 0 & b \le r \end{cases}$$
(1.27)

[1.2]

$$\phi(b) - \phi(a) = \frac{Q_0}{4\pi\varepsilon_0} \left(\frac{1}{a} - \frac{1}{b}\right) \tag{1.28}$$

より、

$$C = \frac{4\pi\varepsilon_0 ab}{b-a} \tag{1.29}$$

[1.3]

誘電体を入れた場合、静電容量は

$$C' = \frac{4\pi\varepsilon ab}{b-a} \tag{1.30}$$

となる。エネルギーは、

$$\frac{Q_0^2}{2C'} = \frac{Q_0^2}{8\pi\varepsilon} \left(\frac{1}{a} - \frac{1}{b}\right) \tag{1.31}$$

[1.4]

2 つのキャパシタ

$$C_1 = \frac{4\pi\varepsilon_0 a(b-d)}{b-d-a}, \quad C_2 = \frac{4\pi\varepsilon b(b-d)}{d} \tag{1.32}$$

を直列につなげると考えれば良い。よって、

$$\begin{split} &\frac{1}{C} = \frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2} \\ &= \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \left( \frac{1}{a} - \frac{1}{b-d} \right) + \frac{1}{4\pi\varepsilon} \left( \frac{1}{b-d} - \frac{1}{b} \right) \\ &= \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \left( \frac{1}{a} - \frac{1}{b} - \frac{d}{b^2} + \frac{\varepsilon_0}{\varepsilon} \frac{d}{b^2} \right) \end{split} \tag{1.33}$$

$$C = \frac{4\pi\varepsilon_0 ab}{b-a} \left[ 1 + \left( 1 - \frac{\varepsilon_0}{\varepsilon} \right) \frac{ad}{b(b-a)} \right]$$

$$= \frac{4\pi\varepsilon_0 ab}{b-a} + \frac{4\pi\varepsilon_0(\varepsilon - \varepsilon_0)}{\varepsilon} \frac{a^2}{(b-a)^2} d$$
(1.34)

[2.1]

$$j(r) = \sigma E(r) = \frac{\sigma Q_0}{4\pi\varepsilon r^2} \tag{1.35}$$

電流は、

$$I = 4\pi r^2 j = \frac{\sigma Q_0}{\varepsilon}. (1.36)$$

Joule 熱は、

$$VI = \frac{\sigma Q_0^2}{4\pi\varepsilon^2} \left(\frac{1}{a} - \frac{1}{b}\right). \tag{1.37}$$

[2.2]

$$\frac{\mathrm{d}Q}{\mathrm{d}t} = -I = -\frac{\sigma Q_0}{\varepsilon} \tag{1.38}$$

を解いて、

$$Q(t) = Q_0 \mathrm{e}^{-\sigma t/\varepsilon} \tag{1.39}$$

となる。時刻0からtまでに発生したJoule 熱は、

$$\begin{split} W(t) &= \frac{\sigma}{4\pi\varepsilon^2} \left(\frac{1}{a} - \frac{1}{b}\right) \int_0^t Q(t')^2 \, \mathrm{d}t' \\ &= \frac{Q_0^2}{8\pi\varepsilon} \left(\frac{1}{a} - \frac{1}{b}\right) (1 - \mathrm{e}^{-2\sigma t/\varepsilon}) \end{split} \tag{1.40}$$

# [2.3]

 $t \to \infty$  とすると W(t) は [1.3] で求めた静電エネルギーに漸近していく。これは静電エネルギーが全て Joule 熱として散逸していくことを意味する。

# [3]

それぞれの媒質に流れる電流は、

$$j_1 = \sigma_1 E_1(r_0) = \frac{\sigma_1 Q_1}{4\pi\varepsilon_1 r_0^2}, \quad j_2 = \sigma_2 E_2(r_0) = \frac{\sigma_2 Q_2}{4\pi\varepsilon_2 r_0^2} \tag{1.41}$$

となる。

$$j_1 = j_2 = \frac{I}{4\pi r_0^2} \tag{1.42}$$

から

$$\frac{\sigma_1 Q_1}{\varepsilon_1} = \frac{\sigma_2 Q_2}{\varepsilon_2} = I \tag{1.43}$$

となるので、求める電荷の面密度は

$$\frac{Q_2-Q_1}{4\pi r_0^2} = \left(\frac{\varepsilon_2}{\sigma_2} - \frac{\varepsilon_1}{\sigma_1}\right) \frac{I}{4\pi r_0^2}. \tag{1.44}$$

# 物理学 II

# 第1問

[1]

$$-\frac{\hbar^2}{2m}(\phi'(+0) - \phi'(-0)) = v\phi(0)$$
 (1.45)

に  $\phi(x) = N e^{-\xi|x|}$  を代入すると、

$$\frac{\hbar^2}{2m} \cdot 2N\xi = vN \tag{1.46}$$

よって、

$$\xi = \frac{mv}{\hbar^2} \tag{1.47}$$

次に規格化条件から、

$$N^{2} \int_{-\infty}^{\infty} e^{-2\xi|x|} dx = 2N^{2} \frac{1}{2\xi} = 1.$$
 (1.48)

よって、

$$N = \sqrt{\xi} = \sqrt{\frac{mv}{\hbar^2}} \tag{1.49}$$

 $N=\sqrt{\xi}$ 。次に  $x\neq 0$  での Schrödinger 方程式から、

$$E = -\frac{\hbar^2}{2m}\xi^2 = -\frac{mv^2}{2\hbar^2} \tag{1.50}$$

[2.1]

$$E(c_1,c_2) = \frac{\langle \varPhi_t | \hat{H} | \varPhi_t \rangle}{\langle \varPhi_t | \varPhi_t \rangle} = \frac{A(c_1^2 + c_2^2) + 2Bc_1c_2}{c_1^2 + c_2^2 + 2Sc_1c_2} \tag{1.51}$$

### [2.2]

拘束条件として、 $\langle {\it \Phi}_t | {\it \Phi}_t \rangle = 1$  を課してもよい。この場合、変分するべきは未定係数 E を含めた

$$\begin{split} &A(c_1^2+c_2^2) + 2Bc_1c_2 - E(c_1^2+c_2^2 + 2Sc_1c_2) \\ &= (c_1 \quad c_2) \begin{pmatrix} A-E & B-2ES \\ B-2ES & A-E \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c_1 \\ c_2 \end{pmatrix} \end{split} \tag{1.52}$$

である。これを $c_1, c_2$ で偏微分すると、

$$\begin{pmatrix} A & B \\ B & A \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c_1 \\ c_2 \end{pmatrix} = E \begin{pmatrix} 1 & S \\ S & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c_1 \\ c_2 \end{pmatrix} \tag{1.53}$$

を得る。

#### [2.3]

条件を以下のように書き換えられる。

$$\begin{pmatrix} A+B & 0 \\ 0 & A-B \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c_1+c_2 \\ c_1-c_2 \end{pmatrix} = E \begin{pmatrix} 1+S & 0 \\ 0 & 1-S \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c_1 \\ c_2 \end{pmatrix} \tag{1.54}$$

ここから

$$E = \frac{A+B}{1-S}, \quad \frac{A-B}{1+S}$$
 (1.55)

であり、それぞれのエネルギーに対応して

$$\begin{pmatrix} c_1 \\ c_2 \end{pmatrix} \propto \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix}, \quad \begin{pmatrix} 1 \\ -1 \end{pmatrix} \tag{1.56}$$

となる。よって波動関数は規格化定数を除いて

$$\phi_s(x_1 + R/2)\phi_s(x_2 - R/2) \pm \phi_s(x_1 - R/2)\phi_s(x_1 - R/2) \tag{1.57}$$

となる。

#### [2.4]

$$\begin{split} &(\phi_s(x_1+R/2)\phi_s(x_2-R/2)+\phi_s(x_1-R/2)\phi_s(x_1-R/2))\left(\alpha(\omega_1)\beta(\omega_2)-\beta(\omega_1)\alpha(\omega_2)\right)\\ &(\phi_s(x_1+R/2)\phi_s(x_2-R/2)-\phi_s(x_1-R/2)\phi_s(x_1-R/2))\left(\alpha(\omega_1)\beta(\omega_2)-\beta(\omega_1)\alpha(\omega_2)\right)\\ &(\phi_s(x_1+R/2)\phi_s(x_2-R/2)-\phi_s(x_1-R/2)\phi_s(x_1-R/2))\left(\alpha(\omega_1)\beta(\omega_2)-\beta(\omega_1)\alpha(\omega_2)\right)\\ &(\phi_s(x_1+R/2)\phi_s(x_2-R/2)-\phi_s(x_1-R/2)\phi_s(x_1-R/2))\beta(\omega_1)\beta(\omega_2) \end{split}$$

# 第2問

[1.1]

$$W = \frac{M!}{N!(M-N)!} \tag{1.58}$$

となるので、

$$\begin{split} S &= k_{\rm B} \ln W = k_{\rm B} (M \ln M - N \ln N - (M-N) \ln (M-N)) \\ &= k_{\rm B} N \ln \frac{M}{N} + k_{\rm B} (M-N) \ln \frac{M}{M-N} \end{split} \tag{1.59}$$

[1.2]

$$p_{0} = -\frac{\partial F_{0}}{\partial V} = T \frac{\partial S}{\partial V} = \frac{T}{v} \frac{\partial S}{\partial M}$$

$$= \frac{k_{B}T}{v} \left( \frac{N}{M} + \ln \frac{M}{M - N} + \frac{M - N}{M} - 1 \right)$$

$$= \frac{k_{B}T}{v} \ln \frac{M}{M - N}$$

$$= -\frac{k_{B}T}{v} \ln \left( 1 - \frac{vN}{V} \right)$$
(1.60)

これは  $\phi = vN/V \ll 1$  のときに

$$p_0 = \frac{k_{\rm B}NT}{V} + \frac{k_{\rm B}vN^2T}{2V^2} + \cdots {1.61}$$

と展開でき、1 次では  $p_{\rm id}$  と一致する。

[2.1]

$$F=U-TS=-\frac{1}{2}Mz\alpha\phi^2-k_{\rm B}T\bigg(M\phi\ln\frac{1}{\phi}+M(1-\phi)\ln\frac{1}{1-\phi}\bigg) \eqno(1.62)$$

$$\begin{split} \mu &= \frac{1}{M} \frac{\partial F}{\partial \phi} = -\alpha z \phi - k_{\rm B} T (-\ln \phi - 1 + \ln(1 - \phi) + 1) \\ &= -\alpha z \phi + k_{\rm B} T [\ln \phi - \ln(1 - \phi)] \end{split} \tag{1.63}$$

[2.2]

$$\mu'(\phi) = -\alpha z + k_{\mathrm{B}} T \left[ \frac{1}{\phi} + \frac{1}{1-\phi} \right] = -\alpha z + \frac{k_{\mathrm{B}} T}{\phi (1-\phi)} \tag{1.64}$$

 $\mu'(\phi) > 0$  となる温度の条件は、

$$\phi(1-\phi) < \frac{k_{\rm B}T}{\alpha z} \tag{1.65}$$

が任意の $\phi$ について成り立つこと。よって、

$$\frac{k_{\rm B}T}{\alpha z} > \frac{1}{4}, \quad T > \frac{\alpha z}{4k_{\rm B}} \tag{1.66}$$

#### [2.3]

等しい  $\mu$  を与える  $\phi$  が 3 つ存在するとき、相共存が起こりうる。すなわち  $\mu(\phi_1)=\mu(\phi_2)$  となる  $\phi_1,\phi_2$  が存在し、 $\phi_1<\phi<\phi_1$  となる  $\phi$  に対しては系が密度  $\phi_1,\phi_2$  の  $\phi_1,\phi_2$  は Maxwell の等面積則によって決まる。

# 第3問

[1.1]

$$\frac{\mathrm{d}N_1}{\mathrm{d}t} = (A + BW(\omega_0))N_2 - BW(\omega_0)N_1 \tag{1.67}$$

$$\frac{\mathrm{d}N_2}{\mathrm{d}t} = BW(\omega_0)N_1 - (A + BW(\omega_0))N_2 \tag{1.68}$$

# [1.2]

定常状態では  $\mathrm{d}N_1/\mathrm{d}t = \mathrm{d}N_2/\mathrm{d}t = 0$  から、

$$-(N_1 - N_2)BW(\omega_0) + AN_2 = 0 (1.69)$$

よって、

$$W(\omega_0) = \frac{AN_2}{B(N_1 - N_2)} \tag{1.70}$$

となる。また、

$$\frac{N_2}{N_1} = \frac{BW(\omega_0)}{A + BW(\omega_0)} < 1 \tag{1.71}$$

# [2.1]

一つのモードは波数 k で特徴づけられ、k は

$$\boldsymbol{k} = \frac{2\pi}{d}\boldsymbol{n}, \quad \boldsymbol{n} \in \mathbb{Z}^3$$
 (1.72)

と書ける。 $\omega = c|{m k}|$  から、角周波数が 0 から  $\omega$  までのモードの数 N は、偏向を考慮すると、

$$N = 2\left(\frac{d}{2\pi}\right)^3 \frac{4\pi(\omega/c)^3}{3} = \frac{d^3\omega^3}{3\pi^2c^3}$$
 (1.73)

#### [2.2]

単位角周波数あたり、単位体積あたりの電磁波のモード数は、

$$D(\omega) = \frac{1}{d^3} \frac{\mathrm{d}N}{\mathrm{d}\omega} = \frac{\omega^2}{\pi^2 c^3}$$
 (1.74)

よって、

$$W_{\rm eq}(\omega) = \frac{\hbar \omega}{{\rm e}^{\hbar \omega/k_{\rm B}T}-1} D(\omega) = \frac{\hbar \omega^3}{\pi^2 c^3} \frac{1}{{\rm e}^{\hbar \omega/k_{\rm B}T}-1} \eqno(1.75)$$

[2.3]

$$\frac{A}{B} = \frac{N_1 - N_2}{N_2} W(\omega_0) = (e^{\hbar \omega_0 / k_B T} - 1) W(\omega_0)$$
 (1.76)

[3.1]

$$\frac{\mathrm{d}N_1}{\mathrm{d}t} = -(P+L)N_1 + (A+L)N_2 + (A'+P)N_3 \tag{1.77}$$

$$\frac{\mathrm{d}N_2}{\mathrm{d}t} = LN_1 - (A+L)N_2 + CN_3 \tag{1.78}$$

$$\frac{\mathrm{d}N_3}{\mathrm{d}t} = PN_1 - (A' + P + C)N_3 \tag{1.79}$$

[3.2]

$$\begin{pmatrix} -P - L & A + L & A' + P \\ L & -A - L & C \\ P & 0 & -A' - P - C \end{pmatrix} \begin{pmatrix} N_1 \\ N_2 \\ N_3 \end{pmatrix} = 0$$
 (1.80)

から、

$$(-C(P+L)-(A'+P)L)N_1+(A'+P+C)(A+L)N_2 \eqno(1.81)$$

よって、

$$\frac{N_2}{N_1} = \frac{(A'+P+C)L+CP}{(A'+P+C)(A+L)} \tag{1.82}$$

となる。 $N_2/N_1 > 1$  となるとき、

$$(A' + P + C)L + CP > (A' + P + C)(A + L)$$
(1.83)

これを整理すると、

$$P(C-A) > A(A'+C) \tag{1.84}$$

となる。よって C>A のとき、P の臨界値  $P_c$  が存在し、

$$P_c = \frac{A(C+A')}{C-A} \tag{1.85}$$

となる。

# [3.3]

反転分布の条件は、

$$W_p(\omega_p) > \frac{A(C+A')}{B_{13}(C-A)}$$
 (1.86)

である。短波長では

$$W_p(\omega_p) \approx \frac{\hbar \omega^3}{\pi c^3} \mathrm{e}^{-\hbar \omega/k_{\mathrm{B}}T} \tag{1.87}$$

であり、これは  $\omega$  が大きくなると指数関数的に減衰するため、条件を満たすのが難しくなる。

# 第4問

#### [1.1]

 $v=v_x+\mathrm{i} v_y,\ E=E_x+\mathrm{i} E_y$  とおくと、

$$m\left(\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} + \frac{1}{\tau}\right)v = -eE + \mathrm{i}eBv. \tag{1.88}$$

定常状態では

$$v = -\frac{eE\tau}{m} + i\omega_c \tau v \tag{1.89}$$

となる。ただし $\omega_c=eB/m$ である。よって、

$$J = -nev = \frac{ne^2\tau/m}{1 + (\omega_c\tau)^2}(1 + i\omega_c\tau)E \tag{1.90}$$

これを行列で表すと、

$$\mathbf{J} = \tilde{\sigma} \mathbf{E}, \quad \tilde{\sigma} = \frac{ne^2 \tau/m}{1 + (\omega_c \tau)^2} \begin{pmatrix} 1 & -\omega_c \tau \\ \omega_c \tau & 1 \end{pmatrix}.$$
(1.91)

よって

$$\sigma_0 = \frac{ne^2\tau}{m} \tag{1.92}$$

# [1.2]

 $j_y = 0$  のとき、

$$E = \frac{1 - i\omega_c \tau}{\sigma_0} j_x. \tag{1.93}$$

よって、

$$R_{\rm H} = \frac{E_y}{j_x B} = -\frac{\omega_c \tau}{\sigma_0 B}, \quad \sigma = \sigma_0 \tag{1.94}$$

#### [2.1]

正孔に対する運動方程式は定常状態の場合、

$$v = \frac{eE\tau}{m} - i\omega_c \tau v \tag{1.95}$$

と書ける。よって伝導率は

$$\frac{ne^2\tau/m}{1-\mathrm{i}\omega_c\tau} + \frac{pe^2\tau/m}{1+\mathrm{i}\omega_c\tau} \tag{1.96}$$

となる。行列で書くと、

$$\tilde{\sigma} = \frac{e^2 \tau / m}{1 + (\omega_c \tau)^2} \begin{pmatrix} n + p & -(n-p)\omega_c \tau \\ (n-p)\omega_c \tau & n + p \end{pmatrix}. \tag{1.97}$$

[2.2]

$$\begin{split} E &= \frac{m(1+(\omega_c\tau)^2)}{e^2\tau} \cdot \frac{1}{(n+p)+\mathrm{i}(n-p)\omega_c\tau} j_x \\ &= \frac{m(1+(\omega_c\tau)^2)}{e^2\tau} \cdot \frac{(n+p)-\mathrm{i}(n-p)\omega_c\tau}{(n+p)^2+(n-p)^2(\omega_c\tau)^2} j_x \end{split} \tag{1.98}$$

$$\begin{split} R_{\rm H} &= \frac{E_y}{j_x B} = -\frac{e}{m\omega_c} \cdot \frac{m(1+(\omega_c\tau)^2)}{e^2\tau} \cdot \frac{(n-p)\omega_c\tau}{(n+p)^2+(n-p)^2(\omega_c\tau)^2} \\ &= \frac{1}{(n-p)e} \cdot \frac{1+(\omega_c\tau)^2}{(\frac{n+p}{n-p})^2+(\omega_c\tau)^2} \end{split} \tag{1.99}$$

$$\sigma = \frac{j_x}{E_x} = \frac{(n+p)e^2\tau}{m} \cdot \frac{1 + (\frac{n-p}{n+p})^2(\omega_c\tau)^2}{1 + (\omega_c\tau)^2} \tag{1.100}$$

[2.3]

問 [2.2] の結果から、

$$R_H^{(0)} = -\frac{n-p}{e(n+p)^2}, \quad R_H^{(\infty)} = -\frac{1}{e(n-p)}.$$
 (1.101)

よって、

$$n - p = -\frac{1}{eR_H^{(\infty)}}, \quad (n+p)^2 = \frac{1}{e^2 R_H^{(0)} R_H^{(\infty)}}$$
 (1.102)

となるから、

$$n = \frac{1}{2e} \left( \frac{1}{\sqrt{R_H^{(0)} R_H^{(\infty)}}} - \frac{1}{R_H^{(\infty)}} \right), \quad p = \frac{1}{2e} \left( \frac{1}{\sqrt{R_H^{(0)} R_H^{(\infty)}}} + \frac{1}{R_H^{(\infty)}} \right) \quad (1.103)$$