

解説

問題 I

- (1) z 軸に垂直な平面内の位置を 2 次元極座標 (r, φ) で表した円柱座標系 (r, φ, z) を用いて考える. z 軸の正の向きの単位ベクトルを \mathbf{e}_z とする. 位置 (r, φ, z) において, z 軸に垂直で z 軸から遠ざかる方向の単位ベクトルを \mathbf{e}_r , z 軸を中心に回転する方向 (右ねじが \mathbf{e}_z 方向に進む方向) の単位ベクトルを \mathbf{e}_φ とする (図 III-2 参照). 微小円環の $\varphi \sim \varphi + d\varphi$ の微小部分の電荷 dq が原点に作る電界 $d\mathbf{E}(r, \varphi, z)$ を考える. この微小部分と原点を結ぶベクトル \mathbf{R} は $\mathbf{R} = -r\mathbf{e}_r - z\mathbf{e}_z$ と表され, $R = |\mathbf{R}| = (r^2 + z^2)^{\frac{1}{2}}$ となる. これより,

$$d\mathbf{E}(r, \varphi, z) = \frac{dq}{4\pi\epsilon_0} \frac{\mathbf{R}}{R^3} = \frac{dq}{4\pi\epsilon_0} \frac{-r\mathbf{e}_r - z\mathbf{e}_z}{(r^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}}$$

を得る. 上式の内, \mathbf{e}_r 成分は, $\varphi + \pi \sim \varphi + \pi + d\varphi$ の微小部分の電荷が作る電界の \mathbf{e}_r 成分と打ち消し合い ($\because \mathbf{e}_r(\varphi + \pi) = -\mathbf{e}_r(\varphi)$), 微小円環全体の作る電界には寄与しないので, \mathbf{e}_z 成分の寄与のみを考えれば良い. その寄与は

$$d\mathbf{E}'(r, \varphi, z) = -\frac{dq}{4\pi\epsilon_0} \frac{z}{(r^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}} \mathbf{e}_z$$

で与えられる. ここで, 微小部分の体積は, 3 辺の長さが $dr, r d\varphi, dz$ の直方体の体積として, $r dr dz d\varphi$ で与えられることより, $dq = \rho r dr dz d\varphi$ で与えられる. これより,

$$\begin{aligned} d\mathbf{E}_O(r, z) &= \int d\mathbf{E}(r, \varphi, z) = \int d\mathbf{E}'(r, \varphi, z) = - \int \frac{dq}{4\pi\epsilon_0} \frac{z}{(r^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}} \mathbf{e}_z \\ &= -\frac{\rho r dr dz}{4\pi\epsilon_0} \frac{z}{(r^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}} \int_0^{2\pi} d\varphi \mathbf{e}_z = -\frac{\rho 2\pi r dr dz}{4\pi\epsilon_0} \frac{z}{(r^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}} \mathbf{e}_z \\ &= -\frac{\rho r z dr dz}{2\epsilon_0 (r^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}} \mathbf{e}_z \end{aligned}$$

を得る.

(別解)

微小円環のある位置 (x, y, z) にある電荷が原点 O に作る電界の z 軸に垂直な成分は, z 軸に関して反対の位置 $(-x, -y, z)$ にある同じ電荷が原点 O に作る電界と打ち消し合う. 従って $d\mathbf{E}_O$ は z 成分のみが残る. 微小円環のある位置の微小電荷 dq が原点に作る電界の z 成分は

$$-\frac{z dq}{4\pi\epsilon_0 (r^2 + z^2)^{3/2}}$$

で与えられる. 微小円環部分の体積は, 半径 r の円周の長さ $2\pi r$ に幅 dr をかけた底面積をもち, 高さが dz の柱体の体積として $2\pi r dr dz$ で与えられる. 従って, 微小円環部分の持つ電荷は

$$2\pi \rho r dr dz$$

となる. 上記の dq をこの電荷に置き換えて

$$d\mathbf{E}_O(r, z) = -\frac{\rho r z dr dz}{2\epsilon_0 (r^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}} \mathbf{e}_z$$

を得る.

- (2) (1)の結果より, 半球内で座標 z が $z \sim z + dz$ の範囲にある微小円板部分にある電荷が原点に作る電界を $d\mathbf{E}(z)$ とすると

$$\begin{aligned} d\mathbf{E}(z) &= \int d\mathbf{E}_O(r, z) = -\frac{\rho z dz}{2\epsilon_0} \int_0^{\sqrt{a^2 - z^2}} \frac{r}{(r^2 + z^2)^{\frac{3}{2}}} dr \mathbf{e}_z \\ &= -\frac{\rho z dz}{2\epsilon_0} \frac{1}{2} \int_0^{a^2 - z^2} \frac{1}{(u + z^2)^{\frac{3}{2}}} du \mathbf{e}_z = -\frac{\rho z dz}{2\epsilon_0} \frac{1}{2} (-2) \frac{1}{(u + z^2)^{\frac{1}{2}}} \bigg|_0^{a^2 - z^2} \mathbf{e}_z \\ &= -\frac{\rho z dz}{2\epsilon_0} \left\{ \frac{1}{(z^2)^{\frac{1}{2}}} - \frac{1}{(a^2)^{\frac{1}{2}}} \right\} \mathbf{e}_z = -\frac{\rho z dz}{2\epsilon_0} \left(\frac{1}{z} - \frac{1}{a} \right) \mathbf{e}_z = -\frac{\rho}{2\epsilon_0} \left(1 - \frac{z}{a} \right) dz \mathbf{e}_z \end{aligned}$$

を得る. ここで, $u = r^2$, $du = 2r dr$, $z > 0$, $a > 0$ を用いた. この結果より,

$$\begin{aligned} \mathbf{E}_O &= \int d\mathbf{E}(z) = -\int_0^a \frac{\rho}{2\epsilon_0} \left(1 - \frac{z}{a} \right) dz \mathbf{e}_z = -\frac{\rho}{2\epsilon_0} \left(z - \frac{z^2}{2a} \right) \bigg|_0^a \mathbf{e}_z = -\frac{\rho}{2\epsilon_0} \left(\frac{a}{2} \right) \mathbf{e}_z \\ &= -\frac{\rho a}{4\epsilon_0} \mathbf{e}_z \end{aligned}$$

を得る.

- (3) $z < 0$ の空間が導体で満たされているので, 鏡像法で考える. 鏡像電荷は原点 $O(0, 0, 0)$ を中心とする半径 a の球の $z < 0$ の部分 (半球内) に一定の電荷密度 $-\rho$ で電荷を分布させたものになる. この鏡像電荷が原点 $O(0, 0, 0)$ につくる電界は (2) で求めた \mathbf{E}_O を xy 平面で反転させ (z 成分の符号を変え), ρ を $-\rho$ にすることで得られる. その結果は \mathbf{E}_O に等しい. 従って, $z < 0$ の空間が導体で満たされたとき, 原点 $O(0, 0, 0)$ における電界は $2\mathbf{E}_O = -\frac{\rho a}{2\epsilon_0} \mathbf{e}_z$ となる.

原点 O 付近で, 上面と底面が xy 面に平行で, 高さが d の xy 面を含む筒状閉曲面 S を考える. 上面 S_1 は $z > 0$ の領域にあり, 下面 S_2 が $z < 0$ の領域にある. 側面を S_3 とする. 上面, 下面の面積を S' とする. S' は上面上の電界が一定と考えられるくらい小さいものとする. この閉曲面にガウスの法則を適用する. この閉曲面内の電荷は $\omega S'$ であるから, $\iint_S \mathbf{E}_n dS = \frac{\omega S'}{\epsilon_0}$. S_1

上で $\mathbf{E}_n = 2\mathbf{E}_O \cdot \mathbf{n} = 2\mathbf{E}_O \cdot \mathbf{e}_z = -\frac{\rho a}{2\epsilon_0}$, S_2 上は導体内にあるため電界は $\mathbf{0}$ となり $\mathbf{E}_n = 0$, S_3 上での \mathbf{E}_n の面積積分が $d \rightarrow 0$ で 0 になることを使うと, この左辺は

$$\iint_S \mathbf{E}_n dS = \iint_{S_1} \mathbf{E}_n dS + \iint_{S_2} \mathbf{E}_n dS + \iint_{S_3} \mathbf{E}_n dS = \iint_{S_1} \left(-\frac{\rho a}{2\epsilon_0} \right) dS = -\frac{\rho a}{2\epsilon_0} S'.$$

右辺と比較して $\omega = -\frac{\rho a}{2}$ を得る.

問題 II

- (1) $\mathbf{E}(\mathbf{r}) = E(r) \frac{\mathbf{r}}{r}$ と書ける. ここで,

$$E(r) = \begin{cases} E_0 \left(\frac{r}{a} \right)^4 & \cdots \quad r \leq a \\ E_0 \left(\frac{a}{r} \right)^2 & \cdots \quad a < r \end{cases}$$

である. 位置 \mathbf{r} から $\frac{\mathbf{r}}{r}$ 方向の直線に沿って無限遠迄線積分を行なう. 電界の接線方向成分 $E_t(\mathbf{r})$ は $E_t(\mathbf{r}) = \mathbf{E}(\mathbf{r}) \cdot \frac{\mathbf{r}}{r} = E(r) \frac{\mathbf{r} \cdot \mathbf{r}}{r^2} = E(r)$ で与えられる. $a < r$ の場合,

$$\phi(r) = \int_r^\infty E(r') dr' = \int_r^\infty E_0 \frac{a^2}{r'^2} dr' = -E_0 \frac{a^2}{r'} \bigg|_r^\infty = E_0 \frac{a^2}{r} = E_0 a \left(\frac{r}{a} \right)^{-1}.$$

$r \leq a$ の場合,

$$\begin{aligned}\phi(\mathbf{r}) &= \int_r^\infty E(r') dr' = \int_r^a E(r') dr' + \int_a^\infty E(r') dr' = \int_r^a E(r') dr' + \phi(\mathbf{r})|_{r=a} \\ &= \int_r^a \frac{E_0 r'^4}{a^4} dr' + E_0 a = \frac{E_0 r'^5}{5a^4} \Big|_r^a + E_0 a = \frac{E_0 a}{5} - \frac{E_0 r^5}{5a^4} + E_0 a = \frac{E_0 a}{5} \left\{ 6 - \left(\frac{r}{a} \right)^5 \right\}.\end{aligned}$$

(2) $r \neq 0$ とする. $\mathbf{E}(\mathbf{r})$ は $\mathbf{E}(\mathbf{r}) = f(r)\mathbf{r}$ の形をしている. ここで,

$$f(r) = \frac{E(r)}{r} = \begin{cases} E_0 \frac{r^3}{a^4} & \cdots \quad r \leq a \\ E_0 \frac{a^2}{r^3} & \cdots \quad a < r \end{cases}$$

である.

$$\begin{aligned}\operatorname{div} \mathbf{E}(\mathbf{r}) &= \nabla \cdot \mathbf{E}(\mathbf{r}) = \nabla \cdot \{f(r)\mathbf{r}\} = \nabla f(r) \cdot \mathbf{r} + f(r) \nabla \cdot \mathbf{r} \\ &= \frac{df(r)}{dr} (\nabla r) \cdot \mathbf{r} + 3f(r) = \frac{df(r)}{dr} \frac{\mathbf{r}}{r} \cdot \mathbf{r} + 3f(r) = r \frac{df(r)}{dr} + 3f(r)\end{aligned}$$

が成立する. これより,

$$\begin{aligned}\rho(\mathbf{r}) &= \varepsilon_0 \operatorname{div} \mathbf{E}(\mathbf{r}) \\ &= \begin{cases} \varepsilon_0 \left[r \frac{d}{dr} \left(E_0 \frac{r^3}{a^4} \right) + 3 \left(E_0 \frac{r^3}{a^4} \right) \right] = \varepsilon_0 \left[3E_0 \frac{r^3}{a^4} + 3E_0 \frac{r^3}{a^4} \right] = 6 \frac{\varepsilon_0 E_0}{a} \left(\frac{r}{a} \right)^3 & \cdots \quad 0 < r \leq a; \\ \varepsilon_0 \left[r \frac{d}{dr} \left(E_0 \frac{a^2}{r^3} \right) + 3 \left(E_0 \frac{a^2}{r^3} \right) \right] = \varepsilon_0 \left[-3E_0 \frac{a^2}{r^3} + 3E_0 \frac{a^2}{r^3} \right] = 0 & \cdots \quad a < r \end{cases}\end{aligned}$$

を得る. $r = 0$ での電荷密度 $\rho(\mathbf{r})|_{r=0}$ は, 半径 r の球面 S に対して積分形のガウスの法則を適用し, 球内の電荷を求め, 球の体積で割り, $r \rightarrow 0$ として求める. これにより,

$$\rho(\mathbf{r})|_{r=0} = \lim_{r \rightarrow 0} \frac{\varepsilon_0 \iint_S E_n dS}{\frac{4\pi r^3}{3}} = \lim_{r \rightarrow 0} \frac{\varepsilon_0 4\pi r^2 E(r)}{\frac{4\pi r^3}{3}} = \lim_{r \rightarrow 0} \frac{3\varepsilon_0 E(r)}{r} = \lim_{r \rightarrow 0} 3\varepsilon_0 E_0 \frac{r^3}{a^4} = 0$$

を得る. 即ち, $r \neq 0$ で求めた $\rho(\mathbf{r})$ の式は $r = 0$ を含めても成立する.

- (3) 原点からの距離が $r \sim r + dr$ の微小部分を考えると, 単位体積あたり静電エネルギー $u_E(r)$ は $u_E(r) = \frac{1}{2} \varepsilon_0 E(r)^2$, 体積は $4\pi r^2 dr$ なので,

$$\begin{aligned}
U_E &= \int_0^\infty u_E(r) 4\pi r^2 dr = \int_0^\infty \frac{1}{2} \varepsilon_0 E(r)^2 4\pi r^2 dr \\
&= \int_0^a \frac{1}{2} \varepsilon_0 E(r)^2 4\pi r^2 dr + \int_a^\infty \frac{1}{2} \varepsilon_0 E(r)^2 4\pi r^2 dr \\
&= \int_0^a \frac{1}{2} \varepsilon_0 \left\{ E_0 \left(\frac{r}{a} \right)^4 \right\}^2 4\pi r^2 dr + \int_a^\infty \frac{1}{2} \varepsilon_0 \left\{ E_0 \left(\frac{a}{r} \right)^2 \right\}^2 4\pi r^2 dr \\
&= 2\pi \varepsilon_0 E_0^2 a^2 \int_0^a \left(\frac{r}{a} \right)^{10} dr + 2\pi \varepsilon_0 E_0^2 a^2 \int_a^\infty \left(\frac{r}{a} \right)^{-2} dr \\
&= 2\pi \varepsilon_0 E_0^2 a^3 \int_0^1 \left(\frac{r}{a} \right)^{10} d\left(\frac{r}{a} \right) + 2\pi \varepsilon_0 E_0^2 a^3 \int_1^\infty \left(\frac{r}{a} \right)^{-2} d\left(\frac{r}{a} \right) \\
&= 2\pi \varepsilon_0 E_0^2 a^3 \left(\frac{1}{11} + 1 \right) = \frac{24\pi}{11} \varepsilon_0 E_0^2 a^3
\end{aligned}$$

(別解)

電荷密度 $\rho(r)$, 電位 $\phi(r)$ は原点からの距離 r のみの関数で, それをそれぞれ $\rho(r) = \tilde{\rho}(r)$, $\phi(r) = \tilde{\phi}(r)$, と書く. 原点からの距離が $r \sim r + dr$ の微小部分を考えると, この微小部分の電荷は $\tilde{\rho}(r) 4\pi r^2 dr$, 電位は $\tilde{\phi}(r)$ となる. これより,

$$\begin{aligned}
U_E &= \int_0^\infty \frac{1}{2} \tilde{\phi}(r) \tilde{\rho}(r) 4\pi r^2 dr = \int_0^a \frac{1}{2} \tilde{\phi}(r) \tilde{\rho}(r) 4\pi r^2 dr + \int_a^\infty \frac{1}{2} \tilde{\phi}(r) \tilde{\rho}(r) 4\pi r^2 dr \\
&= \int_0^a \frac{1}{2} \frac{E_0 a}{5} \left\{ 6 - \left(\frac{r}{a} \right)^5 \right\} 6 \frac{\varepsilon_0 E_0}{a} \left(\frac{r}{a} \right)^3 4\pi r^2 dr + \int_a^\infty \frac{1}{2} E_0 a \left(\frac{r}{a} \right)^{-1} \cdot 0 \cdot 4\pi r^2 dr \\
&= \int_0^a \frac{12\pi}{5} \varepsilon_0 E_0^2 a^2 \left\{ 6 - \left(\frac{r}{a} \right)^5 \right\} \left(\frac{r}{a} \right)^5 dr = \frac{12\pi}{5} \varepsilon_0 E_0^2 a^3 \int_0^1 \left\{ 6 \left(\frac{r}{a} \right)^5 - \left(\frac{r}{a} \right)^{10} \right\} d\left(\frac{r}{a} \right) \\
&= \frac{12\pi}{5} \varepsilon_0 E_0^2 a^3 \left(1 - \frac{1}{11} \right) = \frac{12\pi}{5} \varepsilon_0 E_0^2 a^3 \frac{10}{11} = \frac{24\pi}{11} \varepsilon_0 E_0^2 a^3
\end{aligned}$$

を得る.

問題 III

- (1) 電気伝導率 $\sigma(r, \varphi, z)$ は z 軸からの距離 r のみの関数で, それを $\sigma(r, \varphi, z) = \tilde{\sigma}(r)$ と書く. $a < r < b$ とする. 対称性より, $i(r, \varphi, z) = i(r) \mathbf{e}_r$ となる. z 軸を中心軸として電極と高さをそろえた半径 r , 高さ h の円柱を閉曲面 S として定常電流に関する電荷保存の式の積分形を用いる. 円柱の上面 S_1 からは導線で電流 I が流れ込んでいる. 円柱の下面 S_2 からは電流の出入りは無い. 円柱の側面 S_3 上では法線ベクトルが $\mathbf{n} = \mathbf{e}_r$ なので $i_n = \mathbf{i} \cdot \mathbf{n} = i(r)$ となる. 以上より,

$$\begin{aligned}
\iint_S i_n dS &= \iint_{S_1} i_n dS + \iint_{S_2} i_n dS + \iint_{S_3} i_n dS \\
&= (-I) + 0 + \iint_{S_3} i(r) dS = -I + i(r) \iint_{S_3} dS = -I + 2\pi r h i(r) = 0
\end{aligned}$$

となり, これより $i(r) = \frac{I}{2\pi r h}$ を得る. $\mathbf{E}(r, \varphi, z) = \frac{1}{\tilde{\sigma}(r)} i(r, \varphi, z)$ より $\mathbf{E}(r, \varphi, z) = E(r) \mathbf{e}_r$ と書け,

$$E(r) = \frac{1}{\tilde{\sigma}(r)} i(r) = \frac{1}{\sigma_0} \left(\frac{r}{b} \right)^2 \frac{I}{2\pi r h} = \frac{Ir}{2\pi \sigma_0 h b^2}$$

である.

- (2) \mathbf{e}_r 方向に沿って、電極 A から B まで線積分する。電界の接線方向成分は $E(r)$ になる。従って、

$$V = \int_a^b E(r) dr = \int_a^b \frac{Ir}{2\pi\sigma_0 h b^2} dr = \frac{I}{2\pi\sigma_0 h b^2} \frac{1}{2} (b^2 - a^2) = \frac{I}{4\pi\sigma_0 h} \left\{ 1 - \left(\frac{a}{b}\right)^2 \right\}$$

となり、これより

$$R = \frac{V}{I} = \frac{1}{4\pi\sigma_0 h} \left\{ 1 - \left(\frac{a}{b}\right)^2 \right\}$$

を得る。

- (3) $r_1 \leq r \leq r_2$ とする。 $r \sim r + dr$ の範囲の体積は $2\pi r h dr$ 、単位体積あたり単位時間あたりジュール熱 $p(r)$ は $p(r) = \mathbf{i} \cdot \mathbf{E} = i^2(r)/\sigma(r)$ より、

$$\begin{aligned} P(r_1, r_2) &= \int_{r_1}^{r_2} p(r) 2\pi r h dr = \int_{r_1}^{r_2} \frac{i^2(r)}{\sigma(r)} 2\pi r h dr = \int_{r_1}^{r_2} \frac{1}{\sigma_0} \left(\frac{r}{b}\right)^2 \left(\frac{I}{2\pi r h}\right)^2 2\pi r h dr \\ &= \int_{r_1}^{r_2} \frac{1}{\sigma_0} \left(\frac{r}{b}\right)^2 \frac{I^2}{2\pi r h} dr = \frac{I^2}{2\pi\sigma_0 h b^2} \int_{r_1}^{r_2} r dr = \frac{I^2}{2\pi\sigma_0 h b^2} \frac{1}{2} (r_2^2 - r_1^2) \\ &= \frac{I^2}{4\pi\sigma_0 h} \left\{ \left(\frac{r_2}{b}\right)^2 - \left(\frac{r_1}{b}\right)^2 \right\} \end{aligned}$$

を得る。 $P(a, b) = IV = I^2 R$ となっている。

(別解)

$r = r_1$ の位置と $r = r_2$ の位置の電位差 ($r = r_2$ の位置を基準とした $r = r_1$ の位置の電位) を $V(r_1, r_2)$ とすると $P(r_1, r_2) = IV(r_1, r_2)$ となる。これより、

$$\begin{aligned} P(r_1, r_2) &= IV(r_1, r_2) = I \int_{r_1}^{r_2} E(r) dr = I \int_{r_1}^{r_2} \frac{Ir}{2\pi\sigma_0 h b^2} dr = \frac{I}{2\pi\sigma_0 h b^2} \left\{ \frac{1}{2} (r_2^2 - r_1^2) \right\} \\ &= \frac{I^2}{4\pi\sigma_0 h} \left\{ \left(\frac{r_2}{b}\right)^2 - \left(\frac{r_1}{b}\right)^2 \right\} \end{aligned}$$

を得る。

問題 IV

- (1) 位置 (r, φ, z) における電流密度は $\mathbf{i}(r, \varphi, z) = i(r)\mathbf{e}_z$ と書ける。ここで、

$$i(r) = \begin{cases} 0 & \cdots r < a & (\text{真空中}) \\ i_0 \left(\frac{r}{a}\right)^4 & \cdots a \leq r \leq b & (\text{導体中}) \\ 0 & \cdots b < r & (\text{真空中}) \end{cases}$$

である。ある $z = \text{一定}$ の断面で、 $\varphi \sim \varphi + d\varphi$ 、 $r \sim r + dr$ の微小部分を貫く電流 dI は、電流密度の方向が面に垂直なので、 $i(r)$ に微小部分の面積 $r d\varphi dr$ をかけて、 $dI = i(r)r d\varphi dr$ で与えられる。電流 $I(R)$ はこれを積分して、 $I(R) = \int dI = \int_0^R \int_0^{2\pi} i(r)r d\varphi dr = 2\pi \int_0^R i(r)r dr$ で与えられる。 $R < a$ のとき、 $0 \leq r \leq R$ に対し $i(r) = 0$ より $I(R) = 0$ となる。 $a \leq R \leq b$ のとき、

$$\begin{aligned} I(R) &= 2\pi \int_0^R i(r)r dr = 2\pi \left\{ \int_0^a i(r)r dr + \int_a^R i(r)r dr \right\} = 2\pi \int_a^R i(r)r dr \\ &= 2\pi i_0 \int_a^R \left(\frac{r}{a}\right)^4 r dr = 2\pi i_0 a^2 \int_1^{R/a} \left(\frac{r}{a}\right)^5 d\left(\frac{r}{a}\right) = \frac{\pi i_0 a^2}{3} \left\{ \left(\frac{R}{a}\right)^6 - 1 \right\} \end{aligned}$$

を得る. $b < R$ のとき, $b < r \leq R$ に対し $i(r) = 0$ より

$$I(R) = I(b) = \frac{\pi i_0 a^2}{3} \left\{ \left(\frac{b}{a} \right)^6 - 1 \right\}$$

を得る. まとめて,

$$I(R) = \begin{cases} 0 & \dots R < a, \\ \frac{\pi i_0 a^2}{3} \left\{ \left(\frac{R}{a} \right)^6 - 1 \right\} & \dots a \leq R \leq b, \\ \frac{\pi i_0 a^2}{3} \left\{ \left(\frac{b}{a} \right)^6 - 1 \right\} & \dots b < R \end{cases}$$

となる.

- (2) ビオ・サヴァールの法則より, 電流と同じ方向には磁場はできない. 電流は全て e_z 方向. 従って $B(r, \varphi, z)$ に e_z 成分は無い. 位置 $P(r, \varphi, z)$ と z 軸を含む面 (S とする) に関して電流分布は対称. 導体内のある位置 P' をとおる e_z 方向の無限に長い直線電流が P につくる磁場と, S に関して P' と対称の位置 P'' をとおる e_z 方向の同じ強さの無限に長い直線電流が P につくる磁場を重ね合わせると, 磁場の e_r 方向成分は打ち消し合う. 従って $B(r, \varphi, z)$ に e_r 成分は無い. あるいは, 位置 $P(r, \varphi, z)$ における $B(r, \varphi, z)$ の e_r 成分を $B_r(r, \varphi, z)$ とする. P から z 軸に下ろした垂線の周りに全系を π 回転させ, その後電流分布を反転させる. $B(r, \varphi, z)$ の e_r 成分は最初の回転では変化しないが, 次の電流の反転で反転し, $-B_r(r, \varphi, z)$ となる. この操作で電流分布は変化しないので, $B_r(r, \varphi, z) = -B_r(r, \varphi, z)$ とならなければならない. $B_r(r, \varphi, z) = 0$ を得る. 全系は z 軸の周りの回転および z 軸方向への平行移動で変化しない. 従って $B(r, \varphi, z)$ に φ, z 依存性は無い.
- (3) (2) より $B(r, \varphi, z) = B(r)e_\varphi$ となる. (1) の円周 C の半径を r として, アンペールの法則を適用する.

$$\oint_C B_t ds = \mu_0 I(r)$$

ここで, $I(r)$ は (1) で求めた C を縁とする面を貫く電流で, R を r に変えたものである. アンペールの法則の左辺は $\oint_C B_t ds = B(r) \oint_C ds = B(r) 2\pi r$ より, (1) の結果を用いて

$$B(r) = \begin{cases} 0 & \dots r < a, \\ \frac{\mu_0 i_0 a^2}{6r} \left\{ \left(\frac{r}{a} \right)^6 - 1 \right\} & \dots a \leq r \leq b, \\ \frac{\mu_0 i_0 a^2}{6r} \left\{ \left(\frac{b}{a} \right)^6 - 1 \right\} & \dots b < r \end{cases}$$

を得る.