

解説

問題 I

- (1) 電荷分布が軸対称なので、ある点 (x, y, z) での電界は、その点をとおり z 軸に垂直で z 軸から離れて行く方向 $\left(\frac{x}{r}, \frac{y}{r}, 0\right)$ の成分のみをもつ。ここで $r = \sqrt{x^2 + y^2}$ は z 軸からの距離である。この方向成分は r のみの関数として与えられる。それを $E(r)$ とする。

z 軸を中心軸とした、半径 r 、高さ h の円柱表面 S を閉曲面として、ガウスの法則を用いる。円柱表面の上面を S_1 、下面を S_2 、側面を S_3 とする。円柱内の電荷は $\sigma_0 h$ であるので、ガウスの法則より、

$$\iint_S E_n dS = \frac{\sigma_0 h}{\epsilon_0}$$

S_1 上、 S_2 上では $E_n = 0$ 、 S_3 上では $E_n = E(r) = \text{一定}$ より、

$$\begin{aligned} \iint_S E_n dS &= \iint_{S_1} E_n dS + \iint_{S_2} E_n dS + \iint_{S_3} E_n dS \\ &= \iint_{S_3} E(r) dS = E(r) \iint_{S_3} dS = E(r) 2\pi r h = \frac{\sigma_0 h}{\epsilon_0} \end{aligned}$$

となり、 $E(r) = \frac{\sigma_0}{2\pi\epsilon_0 r}$ が得られる。これより、位置 $\mathbf{r} = (x, y, z)$ における電界 $\mathbf{E}(\mathbf{r})$ は、 $r = \sqrt{x^2 + y^2}$ として、

$$\begin{aligned} \mathbf{E}(\mathbf{r}) &= \mathbf{E}(x, y, z) = E(r) \left(\frac{x}{r} \mathbf{e}_x + \frac{y}{r} \mathbf{e}_y \right) = \frac{\sigma_0}{2\pi\epsilon_0 r} \left(\frac{x}{r} \mathbf{e}_x + \frac{y}{r} \mathbf{e}_y \right) = \frac{\sigma_0 x}{2\pi\epsilon_0 r^2} \mathbf{e}_x + \frac{\sigma_0 y}{2\pi\epsilon_0 r^2} \mathbf{e}_y \\ &= E(r) \left(\frac{x}{r}, \frac{y}{r}, 0 \right) = \frac{\sigma_0}{2\pi\epsilon_0 r} \left(\frac{x}{r}, \frac{y}{r}, 0 \right) = \left(\frac{\sigma_0 x}{2\pi\epsilon_0 r^2}, \frac{\sigma_0 y}{2\pi\epsilon_0 r^2}, 0 \right) \end{aligned}$$

となる。

- (2) 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を用いる。半円柱内で、座標 r が $r \sim r + dr$ 、座標 φ が $\varphi \sim \varphi + d\varphi$ 、座標 z が $-\infty < z < \infty$ で指定される部分が原点 $O(0, 0, 0)$ につくる微小電界 $d\mathbf{E}_O(r, \varphi)$ を考える。断面積 $r d\varphi dr$ が微小なので、この部分は、 $x = r \cos \varphi$ 、 $y = r \sin \varphi$ の位置を通過する z 軸に平行な無限に長い直線上に線電荷密度 $\rho r d\varphi dr$ で電荷が分布したものと考えることができる。 $(r \cos \varphi, r \sin \varphi, 0)$ を原点とした $(0, 0, 0)$ の相対位置ベクトルは $(-r \cos \varphi, -r \sin \varphi, 0)$ となるので、(1) の結果で、 (x, y, z) を $(-r \cos \varphi, -r \sin \varphi, 0)$ に変えて、

$$d\mathbf{E}_O(r, \varphi) = \frac{\rho r d\varphi dr (-r \cos \varphi)}{2\pi\epsilon_0 r^2} \mathbf{e}_x + \frac{\rho r d\varphi dr (-r \sin \varphi)}{2\pi\epsilon_0 r^2} \mathbf{e}_y = \left(-\frac{\rho \cos \varphi}{2\pi\epsilon_0}, -\frac{\rho \sin \varphi}{2\pi\epsilon_0}, 0 \right) dr d\varphi$$

を得る。原点 O における電界 \mathbf{E}_O はこれらを $0 < r < a$ 、 $0 < \varphi < \pi$ の範囲で加え合わせて、

$$\begin{aligned} \mathbf{E}_O &= \int d\mathbf{E}_O(\varphi) = \int_0^a \int_0^\pi \left(-\frac{\rho \cos \varphi}{2\pi\epsilon_0}, -\frac{\rho \sin \varphi}{2\pi\epsilon_0}, 0 \right) d\varphi dr = \int_0^a \left(-\frac{\rho \sin \varphi}{2\pi\epsilon_0}, \frac{\rho \cos \varphi}{2\pi\epsilon_0}, 0 \right) \Big|_0^\pi dr \\ &= \int_0^a \left(0, \frac{\rho(-1-1)}{2\pi\epsilon_0}, 0 \right) dr = \int_0^a \left(0, -\frac{\rho}{\pi\epsilon_0}, 0 \right) dr = \left(0, -\frac{\rho a}{\pi\epsilon_0}, 0 \right) \end{aligned}$$

を得る。

- (3) $y < 0$ の空間が導体で満たされているので、鏡像法で考える。鏡像電荷は円柱の $y < 0$ の部分に電荷密度 $-\rho$ で電荷が分布したものになる。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 z 軸周りに π 回転させ (x 成分と y 成分の符号を変え)、 ρ を $-\rho$ にする。その結果は \mathbf{E}_O に等しい。従って、 $y < 0$ 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 $2\mathbf{E}_O = \left(0, -\frac{2\rho a}{\pi\epsilon_0}, 0 \right)$ となる。

原点 O 付近で、上面と底面が xz 面に平行で、高さが h の xz 面を含む筒状閉曲面 S を考える。上面 S_1 は $y > 0$ の領域にあり、下面 S_2 が $y < 0$ 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、

$$\iint_S E_n dS = \frac{\omega S'}{\varepsilon_0}$$

を得る。 S_1 上では、 $E_n = 2E_0 \cdot e_y = -\frac{2\rho a}{\pi\varepsilon_0}$ となる。 S_2 上では、導体中で電界が $\mathbf{0}$ より $E_n = 0$ となる。また、 S_3 からの寄与は $h \rightarrow 0$ の極限をとることで S_3 の面積が 0 になることから消える。これより、上式の左辺は

$$\iint_S E_n dS = \iint_{S_1} E_n dS + \iint_{S_2} E_n dS + \iint_{S_3} E_n dS = \iint_{S_1} \left(-\frac{2\rho a}{\pi\varepsilon_0}\right) dS = -\frac{2\rho a}{\pi\varepsilon_0} S'.$$

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

問題 II

(1) $r \leq a$ の場合、

$$\mathbf{E}(\mathbf{r}) = -\nabla\phi(\mathbf{r}) = -\nabla\phi_0 \left\{ \frac{4}{3} - \frac{1}{3} \left(\frac{r}{a}\right)^3 \right\} = \frac{\phi_0}{3a^3} \nabla r^3 = \frac{\phi_0}{3a^3} 3r^2 \nabla r = \frac{\phi_0}{a^3} 3r^2 \frac{\mathbf{r}}{r} = \frac{\phi_0 r}{a^3} \mathbf{r}$$

となる。 $a < r$ の場合、

$$\mathbf{E}(\mathbf{r}) = -\nabla\phi(\mathbf{r}) = -\nabla\phi_0 \frac{a}{r} = -\phi_0 a \nabla \frac{1}{r} = -\phi_0 a \left(-\frac{1}{r^2}\right) \nabla r = \frac{\phi_0 a}{r^2} \frac{\mathbf{r}}{r} = \frac{\phi_0 a}{r^3} \mathbf{r}$$

となる。ここで、 $\nabla f(r) = \frac{df(r)}{dr} \nabla r$ 、 $\nabla r = \frac{\mathbf{r}}{r}$ を用いた。 $\mathbf{E}(\mathbf{r}) = E(r) \frac{\mathbf{r}}{r}$ と書くと、

$$E(r) = \begin{cases} \frac{\phi_0 r^2}{a^3} = \frac{\phi_0}{a} \left(\frac{r}{a}\right)^2 & \dots \quad r \leq a \\ \frac{\phi_0 a}{r^2} = \frac{\phi_0}{a} \left(\frac{r}{a}\right)^{-2} & \dots \quad a < r \end{cases}$$

となる。

(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、

$$f(r) = \frac{E(r)}{r} = \begin{cases} \frac{\phi_0 r}{a^3} & \dots \quad r \leq a \\ \frac{\phi_0 a}{r^3} & \dots \quad a < r \end{cases}$$

である。このとき、

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

が成立する。これより、

$$\rho(\mathbf{r}) = \varepsilon_0 \operatorname{div} \mathbf{E}(\mathbf{r})$$

$$= \begin{cases} \varepsilon_0 \left[r \frac{d}{dr} \left(\frac{\phi_0 r}{a^3} \right) + 3 \left(\frac{\phi_0 r}{a^3} \right) \right] = \varepsilon_0 \left[\frac{\phi_0 r}{a^3} + 3 \frac{\phi_0 r}{a^3} \right] = 4 \frac{\varepsilon_0 \phi_0}{a^2} \left(\frac{r}{a} \right) & \cdots \quad 0 < r \leq a; \\ \varepsilon_0 \left[r \frac{d}{dr} \left(\frac{\phi_0 a}{r^3} \right) + 3 \left(\frac{\phi_0 a}{r^3} \right) \right] = \varepsilon_0 \left[-3 \frac{\phi_0 a}{r^3} + 3 \frac{\phi_0 a}{r^3} \right] = 0 & \cdots \quad a < r \end{cases}$$

を得る。 $r=0$ での電荷密度 $\rho(\mathbf{r})|_{r=0}$ は、半径 r の球面 S に対して積分形の高スの法則を適用し、球内の電荷を求め、球の体積で割り、 $r \rightarrow 0$ として求める。 $r \leq a$ を考えているので、 $E(r) = \frac{\phi_0 r^2}{a^3}$ である。これにより、

$$\rho(\mathbf{r})|_{r=0} = \lim_{r \rightarrow 0} \frac{\varepsilon_0 \iint_S E_n dS}{\frac{4\pi r^3}{3}} = \lim_{r \rightarrow 0} \frac{\varepsilon_0 4\pi r^2 E(r)}{\frac{4\pi r^3}{3}} = \lim_{r \rightarrow 0} \frac{3\varepsilon_0 E(r)}{r} = \lim_{r \rightarrow 0} 3\varepsilon_0 \frac{\phi_0 r}{a^3} = 0$$

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 $r \sim r+dr$ の微小部分の考えると、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、

$$\begin{aligned} U_E &= \int_0^\infty u_E(r) 4\pi r^2 dr = \int_0^\infty \frac{1}{2} \varepsilon_0 E(r)^2 4\pi r^2 dr \\ &= \int_0^a \frac{1}{2} \varepsilon_0 E(r)^2 4\pi r^2 dr + \int_a^\infty \frac{1}{2} \varepsilon_0 E(r)^2 4\pi r^2 dr \\ &= \int_0^a \frac{1}{2} \varepsilon_0 \left\{ \frac{\phi_0}{a} \left(\frac{r}{a} \right)^2 \right\}^2 4\pi r^2 dr + \int_a^\infty \frac{1}{2} \varepsilon_0 \left\{ \frac{\phi_0}{a} \left(\frac{r}{a} \right)^{-2} \right\}^2 4\pi r^2 dr \\ &= 2\pi \varepsilon_0 \phi_0^2 \int_0^a \left(\frac{r}{a} \right)^6 dr + 2\pi \varepsilon_0 \phi_0^2 \int_a^\infty \left(\frac{r}{a} \right)^{-2} dr \\ &= 2\pi \varepsilon_0 \phi_0^2 a \int_0^1 \left(\frac{r}{a} \right)^6 d\left(\frac{r}{a} \right) + 2\pi \varepsilon_0 \phi_0^2 a \int_1^\infty \left(\frac{r}{a} \right)^{-2} d\left(\frac{r}{a} \right) \\ &= 2\pi \varepsilon_0 \phi_0^2 a \left[\int_0^1 x^6 dx + \int_1^\infty x^{-2} dx \right] = 2\pi \varepsilon_0 \phi_0^2 a \left[\left(\frac{x^7}{7} \right) \Big|_0^1 + (-x^{-1}) \Big|_1^\infty \right] \\ &= 2\pi \varepsilon_0 \phi_0^2 a \left(\frac{1}{7} + 1 \right) = \frac{16\pi}{7} \varepsilon_0 \phi_0^2 a \end{aligned}$$

(別解)

電荷密度 $\rho(\mathbf{r})$ 、電位 $\phi(\mathbf{r})$ は原点からの距離 r のみの関数で、それをそれぞれ $\rho(\mathbf{r}) = \tilde{\rho}(r)$ 、 $\phi(\mathbf{r}) = \tilde{\phi}(r)$ 、と書く。原点からの距離が $r \sim r+dr$ の微小部分の考えると、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、

$$\begin{aligned} U_E &= \int_0^\infty \frac{1}{2} \tilde{\phi}(r) \tilde{\rho}(r) 4\pi r^2 dr = \int_0^a \frac{1}{2} \tilde{\phi}(r) \tilde{\rho}(r) 4\pi r^2 dr + \int_a^\infty \frac{1}{2} \tilde{\phi}(r) \tilde{\rho}(r) 4\pi r^2 dr \\ &= \int_0^a \frac{1}{2} \phi_0 \left\{ \frac{4}{3} - \frac{1}{3} \left(\frac{r}{a} \right)^3 \right\} 4 \frac{\varepsilon_0 \phi_0}{a^2} \left(\frac{r}{a} \right) 4\pi r^2 dr + \int_a^\infty \frac{1}{2} \phi_0 \left(\frac{r}{a} \right)^{-1} \cdot 0 \cdot 4\pi r^2 dr \\ &= \int_0^a \frac{8\pi}{3} \varepsilon_0 \phi_0^2 \left\{ 4 - \left(\frac{r}{a} \right)^3 \right\} \left(\frac{r}{a} \right)^3 dr = \frac{8\pi}{3} \varepsilon_0 \phi_0^2 a \int_0^1 \left\{ 4 \left(\frac{r}{a} \right)^3 - \left(\frac{r}{a} \right)^6 \right\} d\left(\frac{r}{a} \right) \\ &= \frac{8\pi}{3} \varepsilon_0 \phi_0^2 a \int_0^1 \{ 4x^3 - x^6 \} dx = \frac{8\pi}{3} \varepsilon_0 \phi_0^2 a \left(1 - \frac{1}{7} \right) = \frac{8\pi}{3} \varepsilon_0 \phi_0^2 a \frac{6}{7} = \frac{16\pi}{7} \varepsilon_0 \phi_0^2 a \end{aligned}$$

問題 III

- (1) 対称性より、電流密度は動径方向で大きさは中心からの距離 r のみの関数。即ち、 $i(r) = i(r) \frac{r}{r}$ となる。半径 r の球面を閉曲面 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と、

$$\iint_S i_n dS = i(r) 4\pi r^2 - I = 0 \text{ より、} i(r) = \frac{I}{4\pi r^2} \text{ となり、}$$

$$i(r) = \frac{I}{4\pi r^2} \frac{r}{r}$$

を得る。オームの法則 $i(r) = \sigma(r) E(r)$ より、

$$E(r) = \frac{1}{\sigma(r)} i(r) \frac{r}{r} = \frac{1}{\sigma_0} \left(\frac{r}{b}\right)^3 \frac{I}{4\pi r^2} \frac{r}{r} = \frac{Ir}{4\pi\sigma_0 b^3} \frac{r}{r} = \frac{I}{4\pi\sigma_0 b^2} \left(\frac{r}{b}\right) \frac{r}{r} = E(r) \frac{r}{r}$$

を得る。

- (2) 動径方向に A から B まで電界の動径方向成分 $E(r)$ を積分して、AB 間の電位差 V を求めると、

$$\begin{aligned} V &= \int_a^b E(r) dr = \int_a^b \frac{I}{4\pi\sigma_0 b^2} \left(\frac{r}{b}\right) dr = \frac{I}{4\pi\sigma_0 b} \int_{a/b}^1 \left(\frac{r}{b}\right) d\left(\frac{r}{b}\right) = \frac{I}{4\pi\sigma_0 b} \int_{a/b}^1 x dx \\ &= \frac{I}{4\pi\sigma_0 b} \frac{1}{2} x^2 \Big|_{a/b}^1 = \frac{I}{4\pi\sigma_0 b} \frac{1}{2} \left\{ 1 - \left(\frac{a}{b}\right)^2 \right\} = \frac{I}{8\pi\sigma_0 b} \left\{ 1 - \left(\frac{a}{b}\right)^2 \right\} \end{aligned}$$

これより、全電気抵抗 R は

$$R = \frac{V}{I} = \frac{1}{8\pi\sigma_0 b} \left\{ 1 - \left(\frac{a}{b}\right)^2 \right\}$$

となる。

- (3) 中心からの距離が r の位置での単位体積あたり単位時間あたりのジュール熱 $p(r)$ は

$$p(r) = i(r) E(r) = \frac{1}{\sigma(r)} i^2(r) = \frac{1}{\sigma_0} \left(\frac{r}{b}\right)^3 \left(\frac{I}{4\pi r^2}\right)^2 = \frac{1}{\sigma_0} \left(\frac{I}{4\pi b^2}\right)^2 \left(\frac{r}{b}\right)^{-1}$$

これに $r \sim r + dr$ の部分の微小体積 $4\pi r^2 dr$ をかけて r_1 から r_2 まで積分して、

$$\begin{aligned} P(r_1, r_2) &= \int_{r_1}^{r_2} p(r) 4\pi r^2 dr = \int_{r_1}^{r_2} \frac{1}{\sigma_0} \left(\frac{I}{4\pi b^2}\right)^2 \left(\frac{r}{b}\right)^{-1} 4\pi r^2 dr = \frac{I^2}{4\pi\sigma_0 b} \int_{r_1/b}^{r_2/b} \left(\frac{r}{b}\right) d\left(\frac{r}{b}\right) \\ &= \frac{I^2}{4\pi\sigma_0 b} \frac{1}{2} \left\{ \left(\frac{r_2}{b}\right)^2 - \left(\frac{r_1}{b}\right)^2 \right\} = \frac{I^2}{8\pi\sigma_0 b} \left\{ \left(\frac{r_2}{b}\right)^2 - \left(\frac{r_1}{b}\right)^2 \right\} \end{aligned}$$

(別解)

動径方向に $r = r_1$ の位置から $r = r_2$ の位置まで電界の動径方向成分 $E(r)$ を積分して、2つの位置間の電位差 $V(r_1, r_2)$ を求めると、

$$\begin{aligned} V(r_1, r_2) &= \int_{r_1}^{r_2} E(r) dr = \int_{r_1}^{r_2} \frac{I}{4\pi\sigma_0 b^2} \left(\frac{r}{b}\right) dr \\ &= \frac{I}{4\pi\sigma_0 b} \int_{r_1/b}^{r_2/b} \left(\frac{r}{b}\right) d\left(\frac{r}{b}\right) = \frac{I}{8\pi\sigma_0 b} \left\{ \left(\frac{r_2}{b}\right)^2 - \left(\frac{r_1}{b}\right)^2 \right\} \end{aligned}$$

ジュール熱 $P(r_1, r_2)$ は $V(r_1, r_2)$ と I の積で

$$P(r_1, r_2) = V(r_1, r_2) I = \frac{I^2}{8\pi\sigma_0 b} \left\{ \left(\frac{r_2}{b}\right)^2 - \left(\frac{r_1}{b}\right)^2 \right\}$$

を得る。当然、 $P(b, a) = VI = I^2 R$ を満たしている。

問題 IV

- (1) 長方形の外周を $A \rightarrow B \rightarrow C \rightarrow D \rightarrow A$ と回るとき、右ねじの進む方向 \mathbf{e}_y を長方形の法線方向にとる。長方形 ABCD のうち、 z 座標が $z' \sim z' + dz'$ の微小部分を考える ($z' > -b$)。この微小部分の面積は ldz' で、法線ベクトルは $\mathbf{n} = \mathbf{e}_y$ となる。電流密度の法線方向成分 $i_n(z') = \mathbf{i} \cdot \mathbf{n}$ は

$$i_n(z') = \begin{cases} 0 & \cdots & -b < z' < -a; \\ i_0 \left(\frac{z'}{a}\right)^3 & \cdots & -a \leq z' \leq a; \\ 0 & \cdots & a < z'. \end{cases}$$

これより、 $-b < z < -a$ の場合、

$$I(z) = \int_{-b}^z i_n(z') ldz' = \int_{-b}^z 0 \cdot ldz' = 0$$

となる。 $-a < z < a$ の場合、

$$I(z) = \int_{-b}^z i_n(z') ldz' = \int_{-a}^z i_0 \left(\frac{z'}{a}\right)^3 ldz' = i_0 al \int_{-1}^{z/a} \left(\frac{z'}{a}\right)^3 d\left(\frac{z'}{a}\right) = \frac{i_0 al}{4} \left\{ \left(\frac{z}{a}\right)^4 - 1 \right\}$$

となる。 $a < z$ の場合、

$$\begin{aligned} I(z) &= \int_{-b}^z i_n(z') ldz' = \int_{-a}^a i_0 \left(\frac{z'}{a}\right)^3 ldz' = i_0 al \int_{-1}^1 \left(\frac{z'}{a}\right)^3 d\left(\frac{z'}{a}\right) \frac{i_0 l}{a} = \left[\frac{x^2}{2} \right]_{-a}^a \\ &= \frac{i_0 al}{4} (1 - 1) = 0 \end{aligned}$$

となる。

- (2) 対称性より $\mathbf{B}(x, y, z) = B(z)\mathbf{e}_x$ となる。理由は次のとおり。

x, y 方向の平行移動で電流分布が変わらないので、 $\mathbf{B}(x, y, z)$ に x, y 依存性はない。ビオ・サヴァールの法則より $\mathbf{B}(x, y, z)$ に電流に平行な成分はない。即ち y 方向成分はない。 $-a < z' < a$, $0 < \alpha$ とするとき、 $(x + \alpha, y, z')$ を通る直線電流のつくる磁界と $(x - \alpha, y, z')$ を通る直線電流のつくる磁界の重ね合わせを考えると、 $\mathbf{B}(x, y, z')$ に z 方向成分はない。あるいは、 $\mathbf{B}(0, 0, z)$ の z 成分が存在するとしてそれを $B_z(z)$ とする。 z 軸の周りに全系を π 回転させると、電流分布は反転するが $B_z(z)$ は変わらない。次に全電流を反転させると電流分布は元にもとるが、 $B_z(z)$ は反転する。これより $B_z(z) = -B_z(z)$ となり、 $B_z(z) = 0$ となる。

$-a < z' < a$ とし、 z 座標が $z' \sim z' + dz'$ の導体の微小部分を流れる電流が (x, y, z) につくる磁束密度 $d\mathbf{B}(x, y, z; z') = dB(z; z')\mathbf{e}_x$ を考える。 $z' + dz' < c < z$ として $(0, 0, z) \rightarrow (l, 0, z) \rightarrow (l, 0, c) \rightarrow (0, 0, c) \rightarrow (0, 0, z)$ という閉曲線にアンペールの法則を適用すると、この閉曲線を貫く電流はないので、 $dB(z; z')l - dB(c; z')l = 0$ 即ち $z' + dz' < z$ の領域では $dB(z; z')$ は一定となる。同様に $z < z'$ の領域でも $dB(z; z')$ は一定となる。 $(0, 0, z')$ をとおる y 軸に平行な直線の周りに微小部分を π 回転しても電流分布は変わらないとみなせる。これより、 $z' + dz' < z$ に対する一定値 $dB(z; z')$ と $z < z'$ に対する一定値 $dB(z; z')$ は絶対値が同じで符号が異なる。 $z' \sim z' + dz'$ の領域の微小部分を流れる電流と $-z' - dz' \sim -z'$ の領域の微小部分を流れる電流は逆向きであり、それぞれの微小部分が $z < -a$ または $a < z$ の領域に作る磁束密度は大きさが同じで逆向きになり、打ち消し合う。これより、 $z < -a$ または $a < z$ で $\mathbf{B}(x, y, z) = \mathbf{0}$ となる。

または、上記の議論で $a < z, z'$ に対して $(0, 0, z) \rightarrow (l, 0, z) \rightarrow (l, 0, -z') \rightarrow (0, 0, -z') \rightarrow (0, 0, z)$ という閉曲線にアンペールの法則を使うと、(1) の結果より閉曲線を貫く電流はないので、 B を定数として $z < -a$ または $a < z$ で $\mathbf{B}(x, y, z) = B\mathbf{e}_x$ となる。 $z \rightarrow \infty$ を考えると、電流分布の厚み $2a$ に対し z が十分大きいので、厚みを無視することができる。このとき、全電流は打ち消し合い 0 となるので、 $B = 0$ がわかる。

- (3) 対称性より $\mathbf{B}(x, y, z) = B(z)\mathbf{e}_x$ となる。(1) の長方形で $-a < z < a$ の場合を考える。閉曲線 $A \rightarrow B \rightarrow C \rightarrow D \rightarrow A$ に対しアンペールの法則を適用する。 $A \rightarrow B$ で $B_t = B(z)$ 、 $B \rightarrow C$ で $B_t = 0$ 、 $C \rightarrow D$ で $B_t = -B(-b) = 0$ ((2) の結果)、 $D \rightarrow A$ で $B_t = 0$ であることを用いると

$$\oint_{A \rightarrow B \rightarrow C \rightarrow D \rightarrow A} B_t ds = \int_{A \rightarrow B} B(z) ds = B(z) \int_{A \rightarrow B} ds = B(z)l = \mu_0 I(z)$$

これより、(1) の結果を用いて、 $-a < z < a$ に対し、

$$B(z) = \frac{\mu_0 i_0 a}{4} \left\{ \left(\frac{z}{a} \right)^4 - 1 \right\}$$

を得る。 $(z < -a$ および $a < z$ に対しては (2) で示したように $B(z) = 0$ となる。)