

図 8: 点電荷を $(1, 2, 0)$ に置いた場合の $y = 0$ 平面上に誘起される表面電荷分布とその等高線。縦軸のスケールは適当に決めた。

電荷がある場合は、誘起電荷を与える項はその点電荷から来ていた。今回の場合、平面は $y = 0$ と $z = 0$ の 2 つに分けられるが、 $\sigma_{y=0}$ にも $\sigma_{z=0}$ にも全ての点電荷の項が入っている。それぞれ独立に計算(できたと)すると $-q/2$ づつ分配されて出てくるのだろうか。

まず、 $y = 0$ 平面上に誘起される全電荷 $q_{y=0}$ は、

$$\begin{aligned} q_{y=0} &= \int_0^\infty dx \int_{-\infty}^\infty dz \sigma_{y=0} \\ &= \frac{-qa}{2\pi} \int_0^\infty dx \int_{-\infty}^\infty dz \left(\frac{1}{((x-b)^2 + a^2 + z^2)^{3/2}} - \frac{1}{((x+b)^2 + a^2 + z^2)^{3/2}} \right) \end{aligned}$$

この積分は少し難しいが、次のようになる。被積分関数の x 依存性だけがちがうのが気持ち悪いので、 $x \pm b \rightarrow x'$ 変数変換すると、測度は不变で積分領域がずれる。

$$\begin{aligned} q_{y=0} &= \frac{-qa}{2\pi} \int_{-\infty}^\infty dz \left(\int_{-b}^\infty dx - \int_b^\infty dx \right) \frac{1}{(x^2 + a^2 + z^2)^{3/2}} \\ &= \frac{-qa}{\pi} \int_0^\infty dz \int_{-b}^b dx \frac{1}{(x^2 + a^2 + z^2)^{3/2}} \\ &\downarrow z \text{ について積分} \int dz \frac{1}{(A^2 + z^2)^{3/2}} = \frac{z}{A^2(z^2 + A^2)} \\ &= \frac{-qa}{\pi} \int_{-b}^b dx \left[\frac{z}{(x^2 + a^2)(z^2 + x^2 + a^2)^{1/2}} \right]_0^\infty \\ &= \frac{-qa}{\pi} \int_{-b}^b dx \frac{1}{x^2 + a^2} \\ &\downarrow x = a \tan \theta, dx = a \frac{1}{\cos^2 \theta} d\theta \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
&= \frac{-qa}{\pi} \int_{\arctan(-b/a)}^{\arctan(b/a)} d\theta a \frac{1}{\cos^2 \theta} \frac{1}{a^2(1 + \tan^2 \theta)} \\
&= -\frac{q}{\pi} (\arctan(b/a) - \arctan(-b/a)) = -\frac{2q}{\pi} \arctan(b/a)
\end{aligned} \tag{39}$$

$x = 0$ 平面についても同様な計算から、

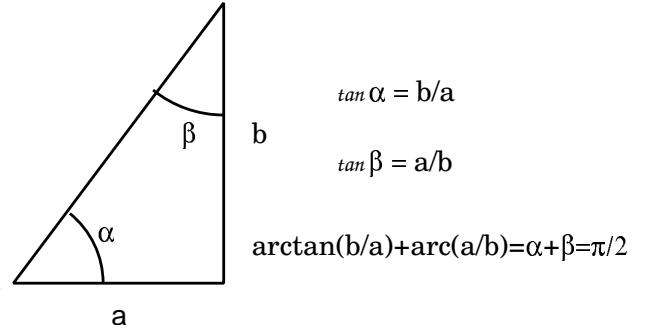
$$q_{x=0} = -\frac{2q}{\pi} \arctan(a/b) \tag{40}$$

となり、全誘起電荷 q_{tot} は、

$$\begin{aligned}
q_{tot} &= -\frac{2q}{\pi} (\arctan(b/a) + \arctan(a/b)) \\
\downarrow \quad \arctan(b/a) + \arctan(a/b) &= \frac{\pi}{2} \\
&= -q
\end{aligned} \tag{41}$$

これで誘起電荷が鏡映電荷の合計に等しいことが示された。最後の \arctan の関係式はなかなか気づきにくいが、図で描くと良く分かる。

先程の電荷の分配の疑問だが、上記のように点電荷の位置のずれに反映して 2 つの平面に移る電荷の大きさが変わって来る。ちょうど位置が $r_1 = (a, a, 0)$ のときに $-q/2$ づつに分かれている。



1.4 コンデンサーと電気容量

1.4-1 [球殻導体のコンデンサー容量]: 半径 a と $b (> a)$ の二つの導体球にそれぞれ $\pm Q$ の電荷を与えたとすると、それらの球殻の間の電場は放射線状で、その大きさ E_r は原点からの距離 r のときに $E_r = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2}$ である。したがって、球殻導体間の電位差は、

$$\phi_a - \phi_b = \int_A^B dr \cdot \mathbf{E} = \int_a^b dr E_r = \int_a^b dr \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2} = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \left(\frac{1}{a} - \frac{1}{b} \right)$$

である。比例係数から電気容量は、

$$C = \frac{Q}{\phi_a - \phi_b} = 4\pi\epsilon_0 \frac{1}{\frac{1}{a} - \frac{1}{b}}$$

となる。

関連する問題: 地球の静電容量: 地球を大きな導体と考えるとその電気容量はどういう位だろうか. 半径 a の球導体に電荷量 q を与えれば, その電位は無限遠を基準として, $\phi = q/4\pi\epsilon_0 a$ である. この場合の静電容量は, $C = q/\phi = 4\pi\epsilon_0 a$ であり、 $a = 6400\text{Km}$ を代入すると, $C = 4 \times 3.14 \times 8.85 \times 10^{-12} \times 6.4 \times 10^6 \simeq 7.1 \times 10^{-4}[\text{F}]$ である. 例えば, 1C の電気量を貯めるのに, 1400V もかかるてしまう. そこら辺の小さなコンデンサーでも数十 μF 程度あるのを考えると, ちょっと地球に電荷を貯めるのは効率悪そうである.

1.4-2 [コンデンサーの合成]:

- (a) まず C_2 と C_3 は並列なので, 合成容量は $C_2 + C_3 = 6\mu\text{F}$ となり, C_1 との直列接続から, 合計電気容量は,

$$C_{tot} = \frac{1}{\frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2+C_3}} = \frac{1}{\frac{1}{3} + \frac{1}{6}} \mu\text{F} = 2\mu\text{F}$$

となる.

- (b) 全体に貯まる電荷量とコンデンサー C_1 に貯まる電荷量が同じであることから M での電位を求める. AM 間の電位差を V_{AM} とすると,

$$V_{AM} \times 3\mu\text{F} = 200V \times 2\mu\text{F} \implies V_{AM} = \frac{400}{3}V$$

となる. A の位置の電位を 0 とすると, 位置 M の電位は $\frac{400}{3}$ V となる.

- (c) C_1 の電荷量は, $3\mu\text{F} \times \frac{400}{3}V \simeq 4.0 \times 10^{-4}\text{C}$
 C_2 の電荷量は, $2\mu\text{F} \times (200 - \frac{400}{3})V \simeq 1.3 \times 10^{-4}\text{C}$
 C_3 の電荷量は, $4\mu\text{F} \times (200 - \frac{400}{3})V \simeq 2.7 \times 10^{-4}\text{C}$

1.4-3 [コンデンサーをつないだとき ...]:

この問題の趣旨は, 導体コンデンサーの性質を通じて, 電位と電荷の動きを理解することがある. ここでは 1.3-5 の問題を一般的にして, コンデンサーの形状によらない議論をする.

まず, 静電容量が C_1 と C_2 のコンデンサーの接続前の電荷量をそれぞれ Q_1 , Q_2 とする. 接続後にそれらは Q'_1 と Q'_2 に変化したとする. 電荷の保存より, $Q_1 + Q_2 = Q'_1 + Q'_2$ であり, 電荷の移動量を Δ とすると, それを用いて $Q'_1 = Q_1 - \Delta$, $Q'_2 = Q_2 + \Delta$ と表せる. ここで Δ はコンデンサー 1 から 2 への電荷の移動を正の方向としている.

接続後は, 2 つの導体は 1 つの導体になりことから, 電位は一定になる. その電位を ϕ' は, 接続後の電荷量と容量を用いて,

$$\phi' = \frac{Q'_1}{C_1} = \frac{Q_1 - \Delta}{C_1} = \phi_1 - \frac{\Delta}{C_1} = \frac{Q'_2}{C_2} = \frac{Q_2 + \Delta}{C_2} = \phi_2 + \frac{\Delta}{C_2}$$

と表せる。この式を Δ について解けば、

$$\Delta = (\phi_1 - \phi_2) / \left(\frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2} \right) = \frac{C_1 + C_2}{C_1 C_2} (\phi_1 - \phi_2)$$

となる。 $\phi_1 \geq \phi_2$ の場合は、 $\Delta \geq 0$ となり、電荷は 1 から 2 へ移動し、逆に $\phi_1 \leq \phi_2$ の場合は 2 から 1 へ移動する。いずれの場合も、電位の高い方から低い方へ電荷は移動していることがわかる。

また、その時の電位は、

$$\phi' = \phi_1 - \frac{\Delta}{C_1} = \phi_1 - \frac{C_2}{C_1 + C_2} (\phi_1 - \phi_2) = \frac{C_1 \phi_1 + C_2 \phi_2}{C_1 + C_2}$$

である。

さて、この導体の静電エネルギーを考えてみよう。電荷を Q 、電位を ϕ としたときに、静電エネルギーは $\frac{1}{2}Q\phi$ で与えられる。この問題の 2 つの導体の接続前後のエネルギーを計算してみる。接続前は、

$$E_{\text{前}} = \frac{1}{2}Q_1\phi_1 + \frac{1}{2}Q_2\phi_2 = \frac{1}{2}(C_1\phi_1^2 + C_2\phi_2^2)$$

であり、一方で接続後のエネルギーは、

$$E_{\text{後}} = \frac{1}{2}(Q_1 + Q_2)\phi' = \frac{1}{2}(Q_1 + Q_2) \frac{C_1\phi_1 + C_2\phi_2}{C_1 + C_2} = \frac{1}{2} \frac{(C_1\phi_1 + C_2\phi_2)^2}{C_1 + C_2}$$

である。その差を計算してみると、

$$E_{\text{後}} - E_{\text{前}} = \frac{1}{2} \left(\frac{(C_1\phi_1 + C_2\phi_2)^2}{C_1 + C_2} - C_1\phi_1^2 - C_2\phi_2^2 \right) = -\frac{1}{2} \frac{C_1 C_2}{C_1 + C_2} (\phi_1 - \phi_2)^2$$

である。その差を計算してみると、

$$E_{\text{後}} - E_{\text{前}} = \frac{1}{2} \left(\frac{(C_1\phi_1 + C_2\phi_2)^2}{C_1 + C_2} - C_1\phi_1^2 - C_2\phi_2^2 \right) = -\frac{1}{2} \frac{C_1 C_2}{C_1 + C_2} (\phi_1 - \phi_2)^2$$

となる。つまり、接続後のエネルギーはいつでも減ることがわかった。エネルギーが下がらない場合は、接続前の電位差が無い場合で、その時は電荷は移動しない。

1.4-4 [コンデンサーのエネルギー]:

電気容量が C_1 のコンデンサーに q_1 の電荷を与えたときの電位は $\phi_1 = q_1/C_1$ である。導体の電位は一定であり、そこに電荷 q_1 があるのでコンデンサーのエネルギーは、 $\frac{1}{2}q_1\phi_1 = \frac{1}{2}q_1^2/C_1$ である。したがって、二つのコンデンサーの接続前のエネルギーの合計は、 $E_b = \frac{1}{2}(q_1^2/C_1 + q_2^2/C_2)$ である。一方で、並列に接続した後の電気容量は、 $C_1 + C_2$ であり、そこに $q_1 + q_2$ の電荷が貯るわけだから、エネルギーは、 $E_a = \frac{1}{2}(q_1 + q_2)^2/(C_1 + C_2)$ である。この差は、

$$E_a - E_b < 0$$

であることがわかる。これは前問と同じである。

1.4-5 [コンデンサー]:

- (a) 導体板は非常に大きいと簡単化したので、一様な面密度 $\sigma = \frac{q}{S}$ で帯電した無限に広い平板の作る電場を考えればよい。この電場は平板に垂直方向のみ成分を持ち、平板から離れる方向で、その大きさは $|E| = \frac{\sigma}{2\epsilon_0} = \frac{q}{2\epsilon_0 S}$ である。
- (b) 導体板 B も同様に考えると、今度は電荷の符号が負なので、平板に向かう方向で、やはりその大きさは $|E| = \frac{q}{2\epsilon_0 S}$ である。この二つの電場を方向に注意して重ね合わせると、導体板の間での合計の電場は導体板 A から B 向かう方向に大きさ $|E| = \frac{q}{\epsilon_0 S}$ を持つことがわかる。ちなみに、導体板の外側は方向が逆向きになっており、0 になる。
- (c) 二枚の導体板間の電位差 ϕ_{AB} を求めてみる。導体板間の電場は導体板に垂直で場所に依らず一定の値 $\frac{q}{\epsilon_0 S}$ であることから、

$$\phi_{AB} = \int_A^B d\mathbf{x} \cdot \mathbf{E} = \int_0^d dz \frac{q}{\epsilon_0 S} = \frac{qd}{\epsilon_0 S}$$

であることがわかる。ここから、電位差 ϕ_{AB} と電荷量 q は比例関係にあることがわかり、その比例係数として、電気容量 C は、

$$C = \frac{q}{\phi_{AB}} = \epsilon_0 \frac{S}{d}$$

となることがわかる。コンデンサーの電気容量を大きくするためには、面積 S を大きく、距離 d を小さくすればよいことがわかる。

- (d) このコンデンサーに蓄えられたエネルギーは次の二通りの考え方で求めてみる。最初は、電荷が蓄えられていない状態から、導体板 B から $+q$ の電荷を導体板 B に移動するために必要なエネルギーを考える。電荷が既に q' 移動した後に微小な電荷量 dq' を移動するために必要なエネルギー dU は、 $dU = \phi_{AB}(q')dq' = \frac{q'd}{\epsilon_0 S}dq'$ である。ゆえに、電荷が q になるまでのエネルギー U は、

$$U = \int dU = \int_0^q \frac{q'd}{\epsilon_0 S} dq' = \frac{d}{\epsilon_0 S} \frac{q^2}{2} = \frac{dq^2}{2\epsilon_0 S}$$

である。

一方、エネルギーは電場のエネルギーと考えることができる。電荷が蓄えられた状態での電場のエネルギーは、

$$U = \frac{\epsilon_0}{2} \int dV |\mathbf{E}|^2 = \frac{\epsilon_0}{2} \int dV \left(\frac{q}{\epsilon_0 S} \right)^2 = \frac{\epsilon_0}{2} \left(\frac{q}{\epsilon_0 S} \right)^2 Sd = \frac{q^2 d}{2\epsilon_0 S}$$

となり、同じ結果を得る。

1.4-6 [円柱コンデンサーの電気容量]:

外径 a の円筒型導体 A および内径 $b (> a)$ の導体 B が同心に置かれている場合の静電容量を求めてみる。それぞれに正負同量の電荷を与えると、それらの電荷は A の外側の表面と B の内側面に一様に分布する。この導体系の電場は、円筒導体が無限に長いと考えると、導体と平行な電場は存在しないので、動径方向で中心からの距離 r だけの関数である。そこでガウスの法則より、電場の動径成分 E_r は、電荷の単位長さ辺りの電荷を λ として、 $E_r = \lambda / 2\pi\epsilon_0 r (a < r < b)$ となる。導体の外側 $r > b$ では電場はゼロになっている¹⁸。そこで、両導体の電位差は、

$$\phi_A - \phi_B = \int_a^b E_r dr = \int_a^b \frac{\lambda}{2\pi\epsilon_0 r} dr = \frac{\lambda}{2\pi\epsilon_0} \log \frac{b}{a}$$

これより、軸方向の単位長さ当たりの静電容量 C' は

$$C' = \frac{\lambda}{\phi_A - \phi_B} = \frac{2\pi\epsilon_0}{\log \frac{b}{a}}$$

となる。

1.4-7 [一様帯電球の静電エネルギー]:

ここでも静電エネルギーを二種類の方法で求めてみる。

(1) 静電ポテンシャルからの計算:

半径 a の球になるまで電荷を蓄える時のエネルギーを球殻を付け加える過程にそつて計算してみる。まず、半径 r まで電荷が貯ったとする。そのときの電荷 $q(r)$ は、 $q(r) = \frac{4\pi r^3 \rho}{3}$ である。この電荷が電荷球の外側につくる電場は、その電荷が中心に集まつた点電荷と同じなので、方向は動径方向であり、大きさ E_r は、 $E_r = \frac{q(r)}{4\pi\epsilon_0 r^2}$ である。この電場の元で、半径 r の位置の電位は、 $\phi = \frac{q(r)}{4\pi\epsilon_0 r}$ であるから、ここに dq の電荷を持ってくるためのポテンシャル・エネルギー dU は、 $dU = \phi dq = \frac{q(r)}{4\pi\epsilon_0 r} dq$ である。 $dq = \left(\frac{dq}{dr}\right) dr = 4\pi r^2 \rho dr$ であることに注意して、全エネルギーは、

$$U = \int dU = \int \frac{q(r)}{4\pi\epsilon_0 r} dq = \int_0^a dr (4\pi r^2 \rho) \frac{\frac{4\pi r^3 \rho}{3}}{4\pi\epsilon_0 r} = \int dr \frac{4\pi \rho^2 r^4}{3\epsilon_0} = \frac{4\pi \rho^2 a^5}{15\epsilon_0}$$

と求まる。

(2) 電場のエネルギー:

次に、電場のエネルギーとして計算してみる。電場はガウスの法則を用いて、求めておく。電場は動径方向であるので、その大きさを E_r として、半径 r の球をガウスの閉曲面に選ぶと、ガウスの法則より、

$$4\pi r^2 E_r = \begin{cases} \frac{4\pi r^3 \rho}{3\epsilon_0} & \text{for } r < a \\ \frac{4\pi a^3 \rho}{3\epsilon_0} & \text{for } r > a \end{cases}, \implies E_r = \begin{cases} \frac{r\rho}{3\epsilon_0} & \text{for } r < a \\ \frac{a^3 \rho}{3\epsilon_0 r^2} & \text{for } r > a \end{cases}$$

¹⁸なぜ?

となる。これを用いて、全空間での電場のエネルギーは、

$$\begin{aligned} U &= \frac{\epsilon_0}{2} \int dV |\mathbf{E}|^2 = \frac{\epsilon_0}{2} \int_0^\infty 4\pi r^2 dr E_r^2 = \frac{\epsilon_0}{2} \left(\int_0^a 4\pi r^2 dr \left(\frac{r\rho}{3\epsilon_0} \right)^2 + \int_a^\infty 4\pi r^2 dr \left(\frac{a^3 \rho}{3\epsilon_0 r^2} \right)^2 \right) \\ &= \frac{2\pi\rho^2}{9\epsilon_0} \left(\int_0^a dr r^4 + \int_a^\infty \frac{a^6}{r^2} \right) = \frac{2\pi\rho^2}{9\epsilon_0} \left(\frac{a^5}{5} + a^5 \right) = \frac{2 \cdot 6\pi\rho^2 a^5}{9 \cdot 5\epsilon_0} = \frac{4\pi\rho^2 a^5}{15\epsilon_0} \end{aligned}$$

となり、やはり同じ結果が得られる。

この電荷球の全電荷量を Q とおくと、 $Q = \frac{4\pi a^3 \rho}{3}$ であるので、エネルギーは、

$$\rho = \frac{3Q}{4\pi a^3}, \quad \Rightarrow U = \frac{4\pi a^5}{15\epsilon_0} \left(\frac{3Q}{4\pi a^3} \right)^2 = \frac{3Q^2}{20\pi a}$$

と表すこともできる。

1.4-8 [平板コンデンサーの静電エネルギー]:

これは1.4-5の(d)で答えているので省略する。この問題では電場は定数であるので、特殊な例になっている。