2022년 2학기 물리학 II

김현철^{a1,†} and HuiJae-Lee^{1,‡}

¹Hadron Theory Group, Department of Physics, Inha University, Incheon 22212, Republic of Korea (Dated: Autumn Semester, 2022)

QUIZ 3

문제 1 [10pt]. 아래 질문에 답하세요.

- (가) 점전하가 만드는 전기장을 이용해서 가우스 법칙을 유도하세요.
- (나) 도체 내부에서 전기장이 0이 됨을 설명하세요.
- (다) 면전하밀도 σ 로 대전되어 있고 무한히 큰 평면이 만드는 전기장의 크기는 $\sigma/2\varepsilon_0$ 입니다. 각각 양전하와 음전하로 대전되어 있는 무한히 큰 평면 두 개가 거리 d 만큼 떨어져서 나란히 마주 보고 있을 때, 이 두 평면 사이에서 전기장을 구하세요.

풀이:

(7) 점전하의 전하를 q라 하고 이 점전하는 원점에 위치해 있다고 하자. 쿨롱의 법칙에 의해 이 점전하가 만드는 전기장 \vec{E} 는

$$\vec{E} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{q}{r^2} \hat{r} \tag{1}$$

이다. 여기서 \hat{r} 은 단위 벡터이다. 가우스 법칙을 유도하기 위해 중심이 원점이고 반지름이 a인 구를 통과하는 전기장의 플럭스 Φ_E 를 구해볼 것이다. 중심이 원점이고 반지름이 a인 구에 대해 면적분하여 구를 통과하는 전기장 E의 플럭스 Φ_E 는 정의에 의해

$$\Phi_E = \oint \vec{E} \, d\vec{A} \tag{2}$$

으로 쓸 수 있다. $d\vec{A}$ 는 구에 대한 미소 면적으로 구면 좌표계를 도입하여 쓰면

$$d\vec{A} = a^2 \sin\theta \, d\theta d\phi \, \hat{r} \tag{3}$$

이다. θ 는 \hat{r} 과 z축이 이루는 각도이고 ϕ 는 \hat{r} 을 xy평면에 정사영 내린 것과 x축이 이루는 각도이다. 적분범위는 구를 이루어야 하므로 $0<\theta<\pi,\ 0<\phi<2\pi$ 이다. 따라서 플럭스 Φ_E 에 대한 식 (2)는 다음과 같이 계산할 수 있다.

$$\Phi_E = \int_0^{2\pi} \int_0^{\pi} \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{q}{a^2} a^2 \sin\theta \, d\theta d\phi \, (\hat{r} \cdot \hat{r}) = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \left(\int_0^{2\pi} d\phi \right) \left(\int_0^{\pi} \sin\theta \, d\theta \right) \\
= \frac{q}{4\pi\epsilon_0} (2\pi)(2) = \frac{q}{\epsilon_0}.$$
(4)

이것이 가우스 법칙이다.

(나) 도체에는 수많은 자유전자들이 존재하는데 자유전자들은 전기력에 의해 서로에게 척력을 작용한다. 자유전자들이 서로를 밀어내기 때문에 모든 자유전자들은 결국 표면에 존재하게 되어 도체 내부의 전기력은 0이 된다.

a Office: 5S-436D (면담시간 매주 수요일-16:15~18:00)

[†] hchkim@inha.ac.kr

[‡] hjlee6674@inha.edu

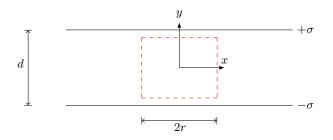


FIG. 1. 면전하밀도 σ 로 대전되어 있는 무한히 큰 두 평면

(다) 중심축이 각 평면에 수직이고 밑변의 반지름이 r인 원통을 생각하자. 이 원통의 표면을 가우스면으로 하여 가 우스 법칙을 이용해 전기장을 구할 것이다. 먼저 전기장의 방향을 생각해보자. 도체의 전기장은 항상 표면의 수직된 방향이므로 평면 사이 공간에서 평면과 평행한 방향의 전기장은 존재하지 않는다. 즉, x방향의 전기장은 존재하지 않는다. 가우스면을 세 부분으로 나누어보자. 반지름이 r인 원형의 면이 위, 아래로 있어 이 면들을 각각 A_t , A_b 이라 하고 원통의 옆면을 A_s

문제 2 [10pt]. 한 모서리의 길이가 1.40 m인 정육면체가 그림 2처럼 균일한 전기장 아래 놓여있다. 만약 전기장이 N/C의 단위로

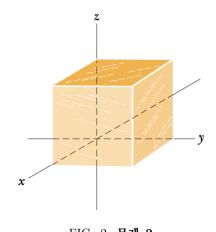


FIG. 2. 문제 **2**

- (7) 6.00 \hat{i} ,
- (나) $-2.00\,\hat{\boldsymbol{j}}$,
- (다) $-3.00\,\hat{i} + 4.00\,\hat{j}$ 라면 오른쪽 면을 통과하는 전기장 다발은 각각 얼마인가?
- (라) 정육면체를 통과하는 알짜 전기장 다발(net electric flux)을 구하여라.

풀이: 플럭스의 정의로부터 오른쪽 면에 대한 면벡터를 $ec{A}$ 라 하면 오른쪽 면을 통과하는 플럭스 Φ_E 와 면벡터 $ec{A}$ 는

$$\Phi_E = \vec{E} \cdot \vec{A}, \ \vec{A} = (1.40 \text{ m})^2 \,\hat{j}$$
 (5)

이다.

(7) $\vec{E} = 6.00 \text{ N/C} \hat{i}$ 이므로 플럭스 Φ_E 는

$$\Phi_E = (6.00 \text{ N/C})(1.40 \text{ m})^2 (\hat{\boldsymbol{j}} \cdot \hat{\boldsymbol{i}}) = \vec{0}$$
(6)

이다.

(나) $\vec{E} = -2.00 \text{ N/C} \hat{j}$ 이므로 플럭스 Φ_E 는

$$\Phi_E = -(2.00 \text{ N/C})(1.40 \text{ m})^2(\hat{\boldsymbol{j}} \cdot \hat{\boldsymbol{j}}) = 3.92 \text{ N} \cdot \text{m}^2/\text{C}$$
(7)

이다.

(다) $\vec{E} = [-3.00\,\hat{i} + 4.00\,\hat{j}]$ N/C이므로 플럭스 Φ_E 는

$$\Phi_E = -(3.00 \text{ N/C})(1.40 \text{ m})^2 (\hat{\boldsymbol{j}} \cdot \hat{\boldsymbol{i}}) + (4.00 \text{ N/C})(1.40 \text{ m})^2 (\hat{\boldsymbol{j}} \cdot \hat{\boldsymbol{j}})
= 7.84 \text{ N} \cdot \text{m}^2/\text{C}$$
(8)

이다.

(라) 일반적인 전기장 $E_x \hat{i} + E_y \hat{j} + E_z \hat{k}$ 와 정육면체의 6개 면에 대응되는 면벡터 $\vec{A}_{\pm x}, \vec{A}_{\pm y}, \vec{A}_{\pm z}$ 을 이용하여 플럭스 Φ_E 를 생각해보자. 예를 들어, 면벡터 \vec{A}_{+x} 와 \vec{A}_{-z} 는

$$\vec{A}_{+x} = (1.40 \text{ m})^2 \hat{i}, \ \vec{A}_{-z} = -(1.40 \text{ m})^2 \hat{k}$$
 (9)

이다. 따라서 정육면체를 통과하는 알짜 전기장 다발, 모든 플럭스의 합 $\sum \Phi_E$ 은

$$\sum \Phi_E = \vec{E} \cdot \vec{A}_{+x} + \vec{E} \cdot \vec{A}_{-x} + \vec{E} \cdot \vec{A}_{+y} + \vec{E} \cdot \vec{A}_{-y} + \vec{E} \cdot \vec{A}_{+z} + \vec{E} \cdot \vec{A}_{-z}$$
(10)

라고 할 수 있는데 전기장이 일정하므로

$$\sum \Phi_E = \vec{E} \cdot \left(\vec{A}_{+x} + \vec{A}_{-x} + \vec{A}_{+y} + \vec{A}_{-y} + \vec{A}_{+z} + \vec{A}_{-z} \right)$$
(11)

로 쓸 수 있다. 전기장이 일정하지 않았다면 각 면을 통과하는 전기장의 크기가 달랐을 것이므로 위와 같이 쓸 수 없다. 그런데, 서로 평행한 면의 면벡터는 크기가 같고 방향이 반대이다. 즉,

$$\vec{A}_{+x} = -\vec{A}_{-x}, \ \vec{A}_{+y} = -\vec{A}_{-y}, \ \vec{A}_{+z} = -\vec{A}_{-z}$$
 (12)

이므로 식 (11)의 면벡터의 합은 0이 된다. 따라서 알짜 전기장 다발 $\sum \Phi_E$ 은 0이다.

$$\sum \Phi_E = 0. \tag{13}$$

문제 3 [20pt]. 그림 3처럼 질량이 1 mg이고 전하가 $q=2.0\times 10^{-8} \text{ Cz}$ 균일하게 분포되어 있는 작은 부도체 공이 얆고 전하가 균일하게 대전된 부도체 면과 $\theta=30^\circ$ 의 각을 이루며 부도체 실에 매달려 있다. 이 절연체 판이 무한히

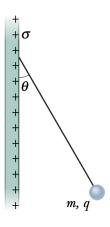


FIG. 3. 문제 3

크다고 가정하자. 이와 같은 평형을 만들 수 있는 면전하밀도 σ 를 구하여라.

풀이:

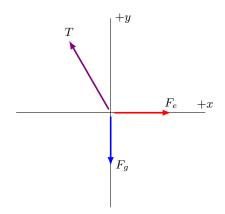


FIG. 4. 자유 물체 다이어그램

우선 부도체 공에 대한 자유 물체 다이어그램을 그려보자. T는 장력, F_g 는 공에 작용하는 중력이고 F_e 는 절연체 판에 의해 공에 작용하는 전기력이다. 공의 운동방정식은 다음과 같다.

$$\sum F_x = F_e - T\sin\theta,\tag{14}$$

$$\sum F_y = T\cos\theta - F_g. \tag{15}$$

무한히 큰 판에 의한 전기장의 크기 E는

$$E = \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \tag{16}$$

이고 공에 작용하는 전기력 F_e 는

$$F_e = qE = \frac{q\sigma}{2\epsilon_0} \tag{17}$$

이다. 이를 x방향 운동방정식 (14)에 대입하면

$$\frac{q\sigma}{2\epsilon_0} - T\sin\theta = 0\tag{18}$$

을 얻는다. 이 식에서 장력 T만 구하면 면전하밀도 σ 를 구할 수 있다. y방향 운동방정식 (15)으로부터 장력 T를 다른 변수들로 표현하고

$$T\cos\theta = F_g \Longrightarrow T = \frac{mg}{\cos\theta}$$
 (19)

이를 식 (18)에 대입하면

$$\frac{q\sigma}{2\epsilon_0} - mg\tan\theta = 0 \Longrightarrow \sigma = \frac{2\epsilon_0 mg}{q}\tan\theta \tag{20}$$

으로 면전하밀도 σ 에 대한 식을 얻는다. 공의 질량 m은 $1~{
m mg}=1 imes10^{-6}~{
m kg}$ 이므로 면전하밀도 σ 는

$$\sigma = \frac{2(8.85 \times 10^{-12} \text{ C}^2/\text{N} \cdot \text{m}^2)(1 \times 10^{-6} \text{ kg})(9.81 \text{ m/s}^2)}{2.0 \times 10^{-8} \text{ C}} \tan 30^{\circ}$$

$$= 5.01 \text{ C/m}^2$$
(21)

이다. 즉, 평형을 만들 수 있는 면전하밀도 σ 는 $5.01~\mathrm{C/m^2}$ 이다.

문제 4 [50pt]. 그림 5에서 상자 모양의 가우스 면이 $+24.0\varepsilon_0$ C의 알짜전하를 포함하고 전기장 $\vec{E}=[(10.0+2.00x)\,\hat{\pmb{i}}-3.00\,\hat{\pmb{j}}+bz\,\hat{\pmb{k}}]$ N/C 안에 놓여 있다. x,z은 미터 단위로 주어지고, b는 상수이다. 밑면은 xz평면이고, 윗면은 $y_2=1.00$ m를 지나는 수평면이다. $x_1=1.00$ m, $x_2=4.00$ m, $x_1=1.00$ m, $x_2=3.00$ m일 때, 상수 $x_2=3.00$ m인 가?

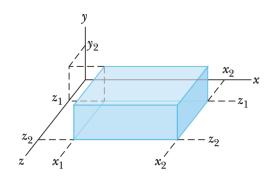


FIG. 5. 문제 4

풀이 : 가우스 법칙에 의하면 페곡면을 지나는 플럭스의 총합은 내부 전하량에 비례한다:

$$\int \vec{E} \cdot d\vec{A} = \frac{q_{in}}{\epsilon_0}.$$
 (22)

이 경우는 전기장이 x와 z에 의존하므로 각 면에 대한 플릭스를 하나씩 구해야 한다. 직육면체에 존재하는 면 6개에 대응하는 면벡터를 각각 $A_{\pm x},~A_{\pm y},~A_{\pm z}$ 라 하자. 예를 들어 A_{+x} 와 A_{-z} 는 각각

$$\vec{A}_{+x} = (y_2 - y_1) (z_2 - z_1)|_{x=x_2} \hat{\boldsymbol{i}} = [2.00 \,\hat{\boldsymbol{i}}] \, \text{m}^2$$

$$\vec{A}_{-z} = -(x_2 - x_1) (y_2 - y_1)|_{z=z_1} \, \hat{\boldsymbol{k}} = [-3.00 \,\hat{\boldsymbol{k}}] \, \text{m}^2$$
(23)

이다. 또한 각 면벡터는 해당 방향 성분의 전기장과만 연산이 된다. 즉,

$$\int \vec{E} \cdot d\vec{A} = \left(\int E_x \, dA_{+x} - \int E_x \, dA_{-x} \right) + \left(\int E_y \, dA_{+y} - \int E_y \, dA_{-y} \right) + \left(\int E_z \, dA_{+z} - \int E_z \, dA_{-z} \right) \tag{24}$$

을 계산하면 된다. x방향의 계산을 먼저 해보면

$$\int E_x dA_{+x} - \int E_x dA_{-x} = \int_{z_1}^{z_2} \int_{y_1}^{y_2} E_x dy dz \Big|_{x=x_2} - \int_{z_1}^{z_2} \int_{y_1}^{y_2} E_x dy dz \Big|_{x=x_1}$$

$$= \left[\int_{1.00 \text{ m}}^{3.00 \text{ m}} \int_{0 \text{ m}}^{1.00 \text{ m}} 18.0 \, dy dz \right] \text{ N/C} - \left[\int_{1.00 \text{ m}}^{3.00 \text{ m}} \int_{0 \text{ m}}^{1.00 \text{ m}} 12.0 \, dy dz \right] \text{ N/C}$$

$$= 12.0 \text{ N/C}$$
(25)

이므로 x방향으로 흐르는 플럭스의 총합은 12 N/C이다. y방향의 계산은

$$\int E_{y} dA_{+y} - \int E_{y} dA_{-y} = \int_{z_{1}}^{z_{2}} \int_{x_{1}}^{x_{2}} E_{y} dxdz \Big|_{y=y_{2}} - \int_{z_{1}}^{z_{2}} \int_{x_{1}}^{x_{2}} E_{y} dxdz \Big|_{y=y_{1}}$$

$$= - \left[\int_{1.00 \text{ m}}^{3.00 \text{ m}} \int_{1.00 \text{ m}}^{4.00 \text{ m}} 3.00 dxdz \right] \text{ N/C} + \left[\int_{1.00 \text{ m}}^{3.00 \text{ m}} \int_{1.00 \text{ m}}^{4.00 \text{ m}} 3.00 dxdz \right] \text{ N/C}$$

$$= 0 \text{ N/C}$$
(26)

이다. 이는 y방향으로 흐르는 플럭스의 총합은 모두 상쇄되기 때문이다. z방향의 계산은

$$\int E_z dA_{+z} - \int E_z dA_{-z} = \int_{x_1}^{x_2} \int_{y_1}^{y_2} E_z dx dy \Big|_{z=z_2} - \int_{x_1}^{x_2} \int_{y_1}^{y_2} E_z dx dy \Big|_{z=z_1}
= \left[\int_{0 \text{ m}}^{1.00 \text{ m}} \int_{1.00 \text{ m}}^{4.00 \text{ m}} 3.00b dx dy \right] \text{ N/C} - \left[\int_{0 \text{ m}}^{1.00 \text{ m}} \int_{1.00 \text{ m}}^{4.00 \text{ m}} 1.00b dx dy \right] \text{ N/C}
= 6.00b \text{ N/C}$$
(27)

로 z방향으로 흐르는 플럭스의 총합이 6.00b N/C이라는 사실을 얻는다. 이 결과들과 직육면체 내부에 포함된 알짜 전하 $+24.0\varepsilon_0$ C를 고려하여 식 (22)을 이용하면