

# 東京大学 平成30年 物理学専攻 院試 解答例

ミヤネ

最終更新：2023 年 8 月 23 日

## 目次

1	数学パート	2
	問題 1: 線形代数 . . . . .	2
	問題 2: 偏微分方程式 . . . . .	5
2	物理パート	8
	問題 1: 量子力学 . . . . .	8
	問題 2: 統計力学 . . . . .	11
	問題 3: 電磁気学 . . . . .	13

# 1 数学パート

## 第1問

1. 固有方程式を解けば  $\lambda = 0, a^2 + b^2$ . 対応する固有ベクトルはそれぞれ

$$\begin{pmatrix} b \\ -a \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} b \\ a \end{pmatrix}. \quad (1.1.1)$$

2. 次のようにおけばうまくいく :

$$B = (\sqrt{a^2 + b^2} \ 0), \quad V = \frac{1}{\sqrt{a^2 + b^2}} \begin{pmatrix} a & b \\ b & -a \end{pmatrix}. \quad (1.1.2)$$

3.  $\tilde{B}$ を

$$\tilde{B} = \begin{pmatrix} 1/c \\ 0 \end{pmatrix} \quad (1.1.3)$$

とおけばOK.

4.  $\tilde{A} := V\tilde{B}$ とおけば  $A\tilde{A} = 1$ が成立. また

$$(\tilde{A}A)^T = (V\tilde{B}BV)^T = V(\tilde{B}B)^T V = V\tilde{B}BV = \tilde{A}A \quad (1.1.4)$$

より,  $\tilde{A}A$ は実対称.

5.  $X$ の成分を  $x_1, \dots, x_n$  とおく. この問題は

$$f(x_1, \dots, x_n) := x_1^2 + \dots + x_n^2, \quad g(x_1, \dots, x_n) := a_1 x_1 + \dots + a_n x_n - v \quad (1.1.5)$$

とおいたときに, 拘束条件  $g(x_1, \dots, x_n) = 0$  のもとで  $f(x_1, \dots, x_n)$  の最小値をもとめればよいので

$$L := f(x_1, \dots, x_n) - \lambda g(x_1, \dots, x_n) \quad (1.1.6)$$

とにおいて, 未定乗数法を用いる.  $L$ を微分すると

$$\begin{cases} \frac{\partial L}{\partial x_i} = 2x_i - \lambda a_i \\ \frac{\partial L}{\partial \lambda} = a_1 x_1 + \dots + a_n x_n - v \end{cases} \quad (1.1.7)$$

なので,

$$x_i = \frac{a_i}{\|A\|} v, \quad \lambda = \frac{2v}{\|A\|}, \quad \|A\| := a_1^2 + \dots + a_n^2 \quad (1.1.8)$$

ともとまるので,

$$X_0 = \frac{v}{\|A\|} \begin{pmatrix} a_1 \\ \vdots \\ a_n \end{pmatrix} \quad (1.1.9)$$

である. つまり

$$\tilde{A}_n = \frac{1}{\|A\|} \begin{pmatrix} a_1 \\ \vdots \\ a_n \end{pmatrix} \quad (1.1.10)$$

であり、これは

$$A_n \tilde{A}_n = \frac{1}{\|A\|} \{a_1 \cdot a_1 + \cdots + a_n \cdot a_n\} = 1 \quad (1.1.11)$$

かつ

$$(\tilde{A}_n A_n)_{ij} = \frac{a_i a_j}{\|A\|} = (\tilde{A}_n A_n)_{ji} \quad (1.1.12)$$

を満たす。

6. 固有値を $\lambda$ として、対応する固有ベクトルを $v$ とすれば $M^T M v = \lambda v$ が成立。左から $M$ をかければ

$$M M^T (M v) = \lambda (M v) \quad (1.1.13)$$

となり、 $\lambda$ は依然として固有値。ただし、固有ベクトルは変化するが。

さて、 $M = A_n^T A_n$ ととってみよう。ここで、 $\tilde{A}_n = A_n^T / \|A\|$ であることに気をつければ

$$\begin{cases} (A_n^T A_n)^T A_n^T A_n = A_n^T A_n \cdot \|A\| \tilde{A}_n A_n = \|A\| A_n^T A_n \\ A_n^T A_n (A_n^T A_n)^T = (A_n^T A_n)^2 \end{cases} \quad (1.1.14)$$

の固有値は等しい。 $A_n^T A_n$ の固有値を $\lambda$ とすれば、 $(A_n^T A_n)^2$ の固有値は $\lambda^2$ である。 $\|A\| A_n^T A_n$ の固有値は $\|A\| \lambda$ なので\*1,

$$\lambda^2 = \|A\| \lambda \quad (1.1.15)$$

が成立し、 $A_n^T A_n$ の固有値は0,  $\|A\|$ のみである\*2。

7. 固有ベクトルは合計 $n$ 個なので、対角化可能である。

## 補足

- 設問4.をちゃんとチェックしてみると

$$\tilde{A} = V^T \tilde{B} = \frac{1}{a^2 + b^2} \begin{pmatrix} a \\ b \end{pmatrix} \quad (1.1.16)$$

より、ちゃんと

$$\tilde{A} A = \frac{1}{a^2 + b^2} \begin{pmatrix} a \\ b \end{pmatrix} (a \ b) = \frac{1}{a^2 + b^2} \begin{pmatrix} a^2 & ab \\ ab & b^2 \end{pmatrix} \quad (1.1.17)$$

と対称行列になっています。

- 一般の場合をちゃんとチェックするのはきついです\*、 $n = 3$ くらいはやってみましょう。行列

$$A_3^T A_3 = \begin{pmatrix} a_1^2 & a_1 a_2 & a_1 a_3 \\ a_2 a_1 & a_2^2 & a_2 a_3 \\ a_3 a_1 & a_3 a_2 & a_3^2 \end{pmatrix} \quad (1.1.18)$$

\*1 行列が $k$ 倍されると固有値も $k$ 倍される。固有ベクトルのノルムは関係ないですが、行列をスカラー倍するのは関係あるので注意です。

\*2 設問1.と一致しています。今回の解答は固有値の候補を述べているだけなので、本当はちゃんと存在も言わないといけないと思いますが、言及しなくてもよいでしょう。設問1.で $n = 2$ の場合は確認できていますし。

の固有方程式は

$$\begin{aligned}
 & \begin{vmatrix} \lambda - a_1^2 & -a_1 a_2 & -a_1 a_3 \\ -a_2 a_1 & \lambda - a_2^2 & -a_2 a_3 \\ -a_3 a_1 & -a_3 a_2 & \lambda - a_3^2 \end{vmatrix} \\
 &= (\lambda - a_1^2)(\lambda - a_2^2)(\lambda - a_3^2) - 2a_1^2 a_2^2 a_3^2 - (a_1^2 a_2^2 (\lambda - a_3^2) + a_2^2 a_3^2 (\lambda - a_1^2) + a_3^2 a_1^2 (\lambda - a_2^2)) \\
 &= \lambda^3 - (a_1^2 + a_2^2 + a_3^2)\lambda^2 = 0
 \end{aligned} \tag{1.1.19}$$

となるので

$$\lambda = 0, \quad a_1^2 + a_2^2 + a_3^2 \tag{1.1.20}$$

が固有値です。固有値0が重解となっています。これに対応する固有値は、

$$\begin{aligned}
 \begin{pmatrix} -a_1^2 & -a_1 a_2 & -a_1 a_3 \\ -a_2 a_1 & -a_2^2 & -a_2 a_3 \\ -a_3 a_1 & -a_3 a_2 & -a_3^2 \end{pmatrix} &\rightarrow \begin{pmatrix} a_1 & a_2 & a_3 \\ a_1 & a_2 & a_3 \\ a_1 & a_2 & a_3 \end{pmatrix} \\
 &\rightarrow \begin{pmatrix} a_1 & a_2 & a_3 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}
 \end{aligned} \tag{1.1.21}$$

なので、 $a_1 x_1 + a_2 x_2 + a_3 x_3 = 0$ を解けばよくて、これは2つのパラメータ $s, t$ を用いて

$$\begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{pmatrix} = s \begin{pmatrix} a_2 \\ -a_1 \\ 0 \end{pmatrix} + t \begin{pmatrix} a_3 \\ 0 \\ -a_1 \end{pmatrix} \tag{1.1.22}$$

と書けます<sup>\*3</sup>。よって、対応する固有ベクトルは

$$\begin{pmatrix} a_2 \\ -a_1 \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \begin{pmatrix} a_3 \\ 0 \\ -a_1 \end{pmatrix} \tag{1.1.23}$$

で2つです。

---

<sup>\*3</sup> こういうときは、 $x_2 = 0$ とにおいて $x_1, x_3$ をもとめ、今度は逆に $x_3 = 0$ とすればOKです。

## 第2問

1. 解の形を  $u(t, x) = T(t)X(x)$  と仮定すると

$$\frac{1}{X} \frac{dX}{dx} = -\frac{1}{T} \frac{dT}{dt} \quad (1.2.1)$$

と変数分離できているので,  $A, \lambda$  を用いて

$$u(t, x) = Ae^{\lambda(x-t)} \quad (1.2.2)$$

とかける.  $t = 0$  で  $u(0, x) = f(x)$  だとすれば

$$u(t, x) = f(x)e^{-\lambda t} \quad (1.2.3)$$

である.

2. (i)  $F$  を

$$F = \frac{1}{2}u^2 - \frac{du}{dx} \quad (1.2.4)$$

とおけばよい.

- (ii)  $F' = 0$  より

$$\frac{1}{2}u^2 - \frac{du}{dx} = C \quad (1.2.5)$$

である.  $x \rightarrow \infty$  での境界条件より

$$\frac{du}{dx} = \frac{1}{2}(u^2 - W^2) \quad (1.2.6)$$

なので<sup>\*4</sup>,

$$\left( \frac{1}{u-W} - \frac{1}{u+W} \right) \frac{du}{dx} = W \quad (1.2.8)$$

である. これを解けば

$$\left| \frac{u-W}{u+W} \right| = e^{Wx+D} \quad (1.2.9)$$

である. ただし,  $D$  は定数.  $x = 0$  での境界条件から  $D = 0$  である. よって, もとめる解は

$$u(x) = \frac{1 - e^{Wx}}{1 + e^{Wx}} W \quad (1.2.10)$$

である.

<sup>\*4</sup>  $x \rightarrow \infty$  では

$$u(x)^2 \rightarrow W^2, \quad \frac{du}{dx} \rightarrow 0 \quad (1.2.7)$$

なので,  $C = W^2/2$  です.

3. (i)  $u^*$ を式(2)に代入すると

$$\begin{aligned}
 (\text{左辺}) &= \frac{\partial u^*}{\partial t} + u^* \frac{\partial u^*}{\partial x} \\
 &= -\frac{\partial^2 s}{\partial x \partial t} + \frac{\partial s}{\partial x} \frac{\partial^2 s}{\partial x^2} \\
 &= -\frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{1}{2} \left( \frac{\partial s}{\partial x} \right)^2 + D \frac{\partial^2 s}{\partial x^2} \right) + \frac{\partial s}{\partial x} \frac{\partial^2 s}{\partial x^2} \\
 &= -D \frac{\partial^3 s}{\partial x^3} = D \frac{\partial^2 u^*}{\partial x^2} = (\text{右辺})
 \end{aligned} \tag{1.2.11}$$

となっている.

(ii) 式(3)の両辺を計算してみると

$$\begin{aligned}
 (\text{左辺}) &= \frac{\partial s^*}{\partial t} = \frac{\partial S}{\partial \phi} \frac{\partial \phi}{\partial t} = D \frac{\partial S}{\partial \phi} \frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} \\
 (\text{右辺}) &= \frac{1}{2} \left( \frac{\partial s^*}{\partial x} \right)^2 + D \frac{\partial^2 s^*}{\partial x^2} \\
 &= \frac{1}{2} \left( \frac{\partial S}{\partial \phi} \right)^2 \left( \frac{\partial \phi}{\partial x} \right)^2 + D \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial S}{\partial \phi} \frac{\partial \phi}{\partial x} \right) \\
 &= \frac{1}{2} \left( \frac{\partial S}{\partial \phi} \right)^2 \left( \frac{\partial \phi}{\partial x} \right)^2 + D \left\{ \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial S}{\partial \phi} \right) \frac{\partial \phi}{\partial x} + \frac{\partial S}{\partial \phi} \frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} \right\} \\
 &= D \frac{\partial S}{\partial \phi} \frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} + \left( \frac{\partial \phi}{\partial x} \right)^2 \left[ \frac{1}{2} \left( \frac{\partial S}{\partial \phi} \right)^2 + D \frac{\partial^2 S}{\partial \phi^2} \right]
 \end{aligned} \tag{1.2.12}$$

となっているので,

$$\frac{1}{2} \left( \frac{\partial S}{\partial \phi} \right)^2 + D \frac{\partial^2 S}{\partial \phi^2} = 0 \tag{1.2.13}$$

が $S(\phi)$ が満たす微分方程式.  $\phi$ で積分すると

$$\frac{\partial S}{\partial \phi} = \frac{2D}{\phi} \tag{1.2.14}$$

となる<sup>\*5</sup>. もう一回積分すれば

$$S(\phi) = 2D \log |\phi| \tag{1.2.15}$$

となる.

(iii) フーリエ変換すると

$$\frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{\infty} \left[ \frac{\partial \tilde{\phi}}{\partial t} + D k^2 \tilde{\phi} \right] e^{ikx} dk = 0 \tag{1.2.16}$$

となるので,  $\tilde{\phi}(k, t)$ が満たす微分方程式は

$$\frac{\partial \tilde{\phi}}{\partial t} + D k^2 \tilde{\phi} = 0 \tag{1.2.17}$$

---

<sup>\*5</sup>  $\partial S / \partial \phi$ を1つの関数とみなせば, これは変数分離できています.

である。これは

$$\frac{1}{\tilde{\phi}} \frac{\partial \tilde{\phi}}{\partial t} = -Dk^2 \quad (1.2.18)$$

となり、これを解けば

$$\tilde{\phi}(k, t) = A(k)e^{-Dk^2 t} \quad (1.2.19)$$

である。初期条件より  $A(k) = g(k)$  なので、

$$\tilde{\phi}(k, t) = g(k)e^{-Dk^2 t} \quad (1.2.20)$$

がもとめる解である。

## 補足

- ここで解いたのは、1階の時間微分と2階の空間微分の微分方程式で、一番身近なのはシュレーディンガー方程式や熱伝導方程式でしょう。今回の解は

$$\tilde{\phi}(k, t) = g(k)e^{-Dk^2 t} \quad (1.2.21)$$

で、これをフーリエ変換で戻すと

$$\phi(x, t) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{\infty} g(k)e^{-Dk^2 t + ikx} dk \quad (1.2.22)$$

となります。これ以上はちゃんと計算できませんが、例えば、 $g(k) \equiv 1$ の場合<sup>\*6</sup>は計算できて

$$\phi(x, t) = \frac{1}{\sqrt{2Dt}} e^{-\frac{x^2}{4Dt}} \quad (1.2.23)$$

です。

---

<sup>\*6</sup> つまり、 $t = 0$ での $\phi(x, 0)$ が $\delta(x)$ の場合に対応し、 $x = 0$ に集中していた波の伝搬の様子がわかります。

## 2 物理パート

### 第1問

1. 行列表示は

$$H - E_2 \mathbf{1} = \begin{pmatrix} E_1 - E_2 & V \\ V & 0 \end{pmatrix} \quad (2.1.1)$$

である。よって、状態 $|2\rangle$ に対する期待値は

$$\langle 2|(H - E_2)|2\rangle = V, \quad \langle 2|(H - E_2)^2|2\rangle = V^2. \quad (2.1.2)$$

2. 固有値は,

$$E_{\pm} = \frac{E_1 + E_2}{2} \pm \sqrt{V^2 + \left(\frac{E_1 - E_2}{2}\right)^2} \quad (2.1.3)$$

である。対応する固有ベクトルは

$$|\psi_{\pm}\rangle = \begin{pmatrix} 2V \\ -E_1 + E_2 \pm \sqrt{(E_1 - E_2)^2 + 4V^2} \end{pmatrix} \quad (2.1.4)$$

なので,

$$\frac{\langle 2|\psi_{\pm}\rangle}{\langle 1|\psi_{\pm}\rangle} = \frac{E_2 - E_1}{2V} \pm \sqrt{1 + \left(\frac{E_1 - E_2}{2V}\right)^2} \quad (2.1.5)$$

である。

3. 素直に計算してみれば

$$\begin{aligned} \langle \psi_-|\psi_+ \rangle &= \left(2V - E_1 + E_2 - \sqrt{(E_1 - E_2)^2 + 4V^2}\right) \left(-E_1 + E_2 + \sqrt{(E_1 - E_2)^2 + 4V^2}\right) \\ &= 4V^2 + (E_1 - E_2)^2 - ((E_1 - E_2)^2 + 4V^2) = 0 \end{aligned} \quad (2.1.6)$$

なので, 直交。

4. 設問2.において,  $E_1 \rightarrow E_2 - \varepsilon\lambda$ を代入すれば

$$E_{\pm}(\lambda) = E_2 - \frac{\varepsilon\lambda}{2} \pm \sqrt{V^2 + \left(\frac{\varepsilon\lambda}{2}\right)^2} \quad (2.1.7)$$

である。このとき, 確かに

$$E_+(\lambda) - E_-(\lambda) = 2\sqrt{V^2 + \left(\frac{\varepsilon\lambda}{2}\right)^2} \geq 2V \quad (2.1.8)$$

である。

5. (i) 基底の変換公式は

$$\begin{cases} |\psi_+^{(\lambda)}\rangle = \cos(\theta(\lambda)) |1\rangle + \sin(\theta(\lambda)) |2\rangle \\ |\psi_-^{(\lambda)}\rangle = -\sin(\theta(\lambda)) |1\rangle + \cos(\theta(\lambda)) |2\rangle \end{cases} \quad (2.1.9)$$



である<sup>\*7</sup>。これを用いれば、

$$|\psi(t)\rangle = (c_+ \cos(\theta(\lambda)) - c_- \sin(\theta(\lambda))) |1\rangle + (c_+ \sin(\theta(\lambda)) + c_- \cos(\theta(\lambda))) |2\rangle \quad (2.1.10)$$

となるので、

$$\begin{pmatrix} c_1(t) \\ c_2(t) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos(\theta(t/T)) & -\sin(\theta(t/T)) \\ \sin(\theta(t/T)) & \cos(\theta(t/T)) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c_+(t) \\ c_-(t) \end{pmatrix} \quad (2.1.11)$$

である。これをシュレーディンガー方程式(5)に代入すれば

$$\begin{aligned} i\hbar \left\{ -\frac{\theta'(t/T)}{T} \begin{pmatrix} \sin(\theta(t/T)) & \cos(\theta(t/T)) \\ -\cos(\theta(t/T)) & \sin(\theta(t/T)) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c_+(t) \\ c_-(t) \end{pmatrix} \right. \\ \left. + \begin{pmatrix} \cos(\theta(t/T)) & -\sin(\theta(t/T)) \\ \sin(\theta(t/T)) & \cos(\theta(t/T)) \end{pmatrix} \frac{\partial}{\partial t} \begin{pmatrix} c_+(t) \\ c_-(t) \end{pmatrix} \right\} \\ = \begin{pmatrix} E_2 - \mathcal{E}t/T & V \\ V & E_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \cos(\theta(t/T)) & -\sin(\theta(t/T)) \\ \sin(\theta(t/T)) & \cos(\theta(t/T)) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} c_+(t) \\ c_-(t) \end{pmatrix} \end{aligned} \quad (2.1.12)$$

となる。

(ii) もちろん

$$c_{\pm}(t) = \tilde{c}_{\pm}(t) \exp \left[ -\frac{i}{\hbar} \int_{-T}^t dt' E_{\pm}(t'/T) \right] \quad (2.1.13)$$

なので

$$\frac{\partial c_{\pm}}{\partial t} = \left( \frac{\partial \tilde{c}_{\pm}}{\partial t} - \frac{i}{\hbar} E_{\pm}(t/T) \tilde{c}_{\pm}(t) \right) \exp \left[ -\frac{i}{\hbar T} \int_{-T}^t dt' E_{\pm}(t'/T) \right] \quad (2.1.14)$$

と変換される。よって、(2.1.12)に代入すれば

$$\begin{aligned} i\hbar \left\{ -\frac{\theta'(t/T)}{T} \begin{pmatrix} \sin(\theta(t/T)) & \cos(\theta(t/T)) \\ -\cos(\theta(t/T)) & \sin(\theta(t/T)) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \tilde{c}_+(t) \\ \tilde{c}_-(t) \end{pmatrix} \right. \\ \left. + \begin{pmatrix} \cos(\theta(t/T)) & -\sin(\theta(t/T)) \\ \sin(\theta(t/T)) & \cos(\theta(t/T)) \end{pmatrix} \left( \frac{\partial}{\partial t} \begin{pmatrix} \tilde{c}_+(t) \\ \tilde{c}_-(t) \end{pmatrix} - \frac{i}{\hbar} \begin{pmatrix} E_+(t/T) & 0 \\ 0 & E_-(t/T) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \tilde{c}_+(t) \\ \tilde{c}_-(t) \end{pmatrix} \right) \right\} \\ = \begin{pmatrix} E_2 - \mathcal{E}t/T & V \\ V & E_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \cos(\theta(t/T)) & -\sin(\theta(t/T)) \\ \sin(\theta(t/T)) & \cos(\theta(t/T)) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \tilde{c}_+(t) \\ \tilde{c}_-(t) \end{pmatrix} \end{aligned} \quad (2.1.15)$$

となる<sup>\*8</sup>。ここで、 $T \gg 1$ なので、 $1/T$ の項を無視すれば

$$\begin{aligned} i\hbar \frac{\partial}{\partial t} \begin{pmatrix} \tilde{c}_+(t) \\ \tilde{c}_-(t) \end{pmatrix} = \left\{ - \begin{pmatrix} E_+(t/T) & 0 \\ 0 & E_-(t/T) \end{pmatrix} \right. \\ \left. + \begin{pmatrix} E_2 + V \sin 2\theta(t/T) - \mathcal{E} \lambda \cos^2 \theta(t/T) & \frac{1}{2} \mathcal{E} \lambda \sin 2\theta(t/T) + V \cos 2\theta(t/T) \\ \frac{1}{2} \mathcal{E} \lambda \sin 2\theta(t/T) + V \cos 2\theta(t/T) & E_2 - \mathcal{E} \lambda \sin^2 \theta(t/T) - V \sin 2\theta(t/T) \end{pmatrix} \right\} \begin{pmatrix} \tilde{c}_+(t) \\ \tilde{c}_-(t) \end{pmatrix} \end{aligned} \quad (2.1.16)$$

である。ここで、 $V \ll \mathcal{E}$ より、 $E_2 - E_+ \sim 0, E_2 - E_- \sim \mathcal{E}t/T$

$$i\hbar \frac{\partial}{\partial t} \begin{pmatrix} \tilde{c}_+(t) \\ \tilde{c}_-(t) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} V \sin 2\theta - \frac{\mathcal{E}t}{T} \cos^2 \theta & V \cos 2\theta + \frac{\mathcal{E}t}{2T} \sin 2\theta \\ V \cos 2\theta + \frac{\mathcal{E}t}{2T} \sin 2\theta & -V \sin 2\theta + \frac{\mathcal{E}t}{T} \cos^2 \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \tilde{c}_+(t) \\ \tilde{c}_-(t) \end{pmatrix} \quad (2.1.17)$$

<sup>\*7</sup>  $|\psi_+^{(\lambda)}\rangle$ の形が決まっているので、直交性から $|\psi_-^{(\lambda)}\rangle$ の形も決まってきます。問題は $|\psi_-^{(\lambda)}\rangle$ の符号ですが、ひとまず $\lambda = -1$ で、それぞれちょうど $|1\rangle, |2\rangle$ になるようにしておきました。

<sup>\*8</sup>  $e^{\dots}$ は共通因子として全て落としています。

となる<sup>\*9</sup>.

6. (2.1.17)の両辺を $-T$ から時刻 $t$ まで積分すれば

$$\tilde{c}_+(t) = \tilde{c}_+(-T) + \int_{-T}^t dt' \frac{1}{i\hbar} \left\{ \left( V \sin 2\theta - \frac{\mathcal{E}t'}{T} \cos^2 \theta \right) \tilde{c}_+(t') + \left( V \cos 2\theta + \frac{\mathcal{E}t'}{2T} \sin 2\theta \right) \tilde{c}_-(t') \right\} \quad (2.1.18)$$

$$\tilde{c}_-(t) = \tilde{c}_-(-T) + \int_{-T}^t dt' \frac{1}{i\hbar} \left\{ \left( V \cos 2\theta + \frac{\mathcal{E}t'}{2T} \sin 2\theta \right) \tilde{c}_+(t') + \left( -V \sin 2\theta + \frac{\mathcal{E}t'}{T} \cos^2 \theta \right) \tilde{c}_-(t') \right\} \quad (2.1.19)$$

であるが、右辺は $t$ が $-T$ から離れると激しく振動する項と $\mathcal{O}(1)$ で変化する項の積を積分したものとなっている<sup>\*10</sup>。よって、積分の項の寄与はほとんどないとみなせるので、 $|\tilde{c}_+(t)| \sim 1, |\tilde{c}_-(t)| \sim 0$ である。

## 補足

- 強引に $|\psi_+^{(\lambda)}\rangle$ の係数を求めてみましょう。といっても、一般の場合の基底は分かっているので、代入してやるだけで

$$|\psi_{\pm}^{(\lambda)}\rangle = C_{\pm} \left( \mathcal{E}\lambda \pm \sqrt{\mathcal{E}^2\lambda^2 + 4V^2} \right) \quad (2.1.20)$$

ととまります。ただし、 $C_{\pm}$ は規格化定数です。これを計算すると

$$C_{\pm} = \frac{1}{\sqrt{2(\mathcal{E}^2\lambda^2 + 4V^2 \pm \mathcal{E}\lambda\sqrt{\mathcal{E}^2\lambda^2 + 4V^2})}} \quad (2.1.21)$$

となるので、

$$|\psi_+^{(\lambda)}\rangle = \frac{1}{\sqrt{2(\mathcal{E}^2\lambda^2 + 4V^2 + \mathcal{E}\lambda\sqrt{\mathcal{E}^2\lambda^2 + 4V^2})}} \left( \mathcal{E}\lambda + \sqrt{\mathcal{E}^2\lambda^2 + 4V^2} \right) \quad (2.1.22)$$

です。したがって、

$$\begin{aligned} \sin(\theta(\lambda)) &= \frac{2V}{\sqrt{2(\mathcal{E}^2\lambda^2 + 4V^2 + \mathcal{E}\lambda\sqrt{\mathcal{E}^2\lambda^2 + 4V^2})}}, \\ \cos(\theta(\lambda)) &= \frac{\mathcal{E}\lambda + \sqrt{\mathcal{E}^2\lambda^2 + 4V^2}}{\sqrt{2(\mathcal{E}^2\lambda^2 + 4V^2 + \mathcal{E}\lambda\sqrt{\mathcal{E}^2\lambda^2 + 4V^2})}} \end{aligned} \quad (2.1.23)$$

となります。確かに、問題文中の図のようになりそうです。

<sup>\*9</sup> かなりゴリゴリ計算しましたが、早い段階で $1/T$ を落としてもよかったかもしれません。

<sup>\*10</sup>  $t = 0$ 付近で激しく振動するのは、問題文の図1から分かります。

## 第2問

1. (i) この系の分配関数は、古典的に

$$Z[\beta] = \frac{1}{h^{3N} N!} \int d^3 \mathbf{r}_1 \cdots d^3 \mathbf{r}_N \int d^3 \mathbf{p}_1 \cdots d^3 \mathbf{p}_N \exp \left[ -\beta \sum_{i=1}^N \frac{\mathbf{p}_i^2}{2m} \right] = \frac{V^N}{h^{3N} N!} \left( \frac{2\pi m}{\beta} \right)^{3N/2} \quad (2.2.1)$$

である。したがって、内部エネルギーと定積熱容量は

$$\begin{cases} U = -\frac{\partial}{\partial \beta} \log Z[\beta] = \frac{3}{2} N k_B T \\ C_V = \frac{\partial U}{\partial T} = \frac{3}{2} N k_B \end{cases} \quad (2.2.2)$$

である。

- (ii) 自由エネルギーは、

$$F = -k_B T \log Z = N k_B T \log V + (V \text{ に関係のない項}) \quad (2.2.3)$$

なので

$$p = -\frac{\partial F}{\partial V} = \frac{N k_B T}{V} \quad (2.2.4)$$

である。

- (iii) 定積熱容量は温度に依存しないので

$$\Delta S(T_0, T_0/2) = \frac{3}{2} N k_B \cdot \int_{T_0/2}^{T_0} dT' \frac{1}{T'} = \frac{3}{2} N k_B \log 2 \quad (2.2.5)$$

と一定である。

2. (i) 大分配関数は

$$\Xi[\beta, \mu] = \sum_{N=0}^{\infty} \frac{1}{h^{3N} N!} \int d^3 \mathbf{r}_1 \cdots d^3 \mathbf{r}_N \int d^3 \mathbf{p}_1 \cdots d^3 \mathbf{p}_N \exp \left[ -\beta \left\{ \sum_{i=1}^N \frac{\mathbf{p}_i^2}{2m} - \mu N \right\} \right] \quad (2.2.6)$$

である。この右辺を計算してやると

$$\Xi[\beta, \mu] = \exp \left[ \frac{(2\pi m k_B T)^{3/2}}{h^3 V} e^{\mu/k_B T} \right] \quad (2.2.7)$$

である。したがって、温度 $T$ のときの平均粒子数は

$$\langle N(T) \rangle = k_B T \frac{\partial}{\partial \beta} \log \Xi[\mu, T] = \frac{(2\pi m k_B T)^{3/2}}{h^3 V} e^{\mu/k_B T} \quad (2.2.8)$$

なので、

$$\frac{\langle N(T_1) \rangle}{\langle N(T_2) \rangle} = \left( \frac{T_1}{T_2} \right)^{3/2} \exp \left[ \frac{\mu}{k_B} \left( \frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) \right] \quad (2.2.9)$$

である。

(ii) 圧力は

$$P = -\frac{1}{\beta} \frac{\partial}{\partial V} \log \Xi = \frac{1}{\beta V} \cdot \frac{(2\pi m k_B T)^{3/2}}{h^3 V} e^{\mu/k_B T} = \frac{\langle N(T) \rangle k_B T}{V} \quad (2.2.10)$$

である。

3. (i) もっともエネルギーが低いのは  $(n_x, n_y, n_z) = (1, 1, 1)$  のときなので、基底状態のエネルギーは

$$E_0 = E(1, 1, 1) = \frac{9\pi^2 \hbar^2}{8mL^2} \quad (2.2.11)$$

である。第1励起状態は

$$E_1 = E(1, 1, 2) = \frac{3\pi^2 \hbar^2}{2mL^2} \quad (2.2.12)$$

である。

(ii) ボーズ粒子なので、1粒子のエネルギーは

$$U_1 = E_0 D(E_0) f(E_0) + E_1 D(E_1) f(E_1) + \dots \quad (2.2.13)$$

である。ただし、 $D(\varepsilon)$  は状態密度<sup>\*11</sup>で  $f(\varepsilon)$  はボーズ分布。  $k_B T \ll E_1 - E_0$  ならば、  $E_1 f(E_1) \ll E_0 f_0$  なので、基底状態でエネルギーの平均値を評価してもよい。よって、

$$U = N \times U_1 \sim N E_0 D(E_0) f(E_0) = \frac{1}{4\pi} \left( \frac{2mL^2}{\hbar^2} \right)^{3/2} \frac{N E_0^{3/2}}{e^{\beta E_0} - 1} \quad (2.2.14)$$

であり、 $T$  の依存性は古典論と異なる。

(iii) 定積熱容量は

$$C = \frac{\partial U}{\partial T} = \frac{N}{4\pi k_B T^2} \left( \frac{2mL^2}{\hbar^2} \right)^{3/2} \frac{E_0^{5/2} e^{E_0/k_B T}}{(e^{E_0/k_B T} - 1)^2} \quad (2.2.15)$$

なので、 $T = 0$  では  $C = 0$  となってしまう。

(iv) 公式を使えば

$$\Delta S(T_0, T_0/2) = \frac{N}{4\pi k_B} \left( \frac{2mL^2}{\hbar^2} \right)^{3/2} \int_{T_0/2}^{T_0} \frac{1}{T^3} \cdot \frac{e^{E_0/k_B T}}{(e^{E_0/k_B T} - 1)^2} dT \quad (2.2.16)$$

である。ここで、 $T_0 \rightarrow 0$  で、被積分関数は0に収束し積分区間も0になるので、 $\Delta S \rightarrow 0$  となる<sup>\*12</sup>。

(v) 古典論では  $\Delta S = \text{const.}$  に対して、量子論では  $T_0 \rightarrow 0$  で  $\Delta S \rightarrow 0$  となった。これは、古典論と量子論の状態数の考え方の違いからくる。ここでは、あるエネルギー  $E$  に対してとりうる状態の数を  $\Omega(E)$  と書くことにしよう。古典論では、状態数は phase space の表面積なので、 $\Omega \propto E^{1/2} \propto T^{1/2}$  である<sup>\*13</sup>。したがって、ボルツマンの関係式より  $S \propto \log T$  であり、 $\Delta S_{\text{classical}} = \text{const.}$  となる。一方、量子論では、状態数は状態空間の表面積であるが、十分低温では基底状態  $(n_x, n_y, n_z) = (1, 1, 1)$  のみを取りうる状態になる。したがって、 $S = \text{const.}$  となり  $\Delta S = 0$  となる<sup>\*14</sup>。

<sup>\*11</sup> 今回、状態密度は

$$D(\varepsilon) = \frac{1}{4\pi} \left( \frac{2mL^2}{\hbar^2} \right)^{3/2} \varepsilon^{1/2}$$

です。いつもは球の体積ですが、今回は楕円体の体積であることに注意しましょう。

<sup>\*12</sup> ちゃんとやるなら、被積分関数を上から  $\varepsilon$  で抑えて積分して  $\varepsilon \rightarrow 0$  とすればいいでしょう。

<sup>\*13</sup> 各自由度に  $k_B T/2$  が分配されるので、 $E \propto T$  です。

<sup>\*14</sup> ちなみに、今回は箱の  $z$  軸方向の長さが  $2L$  なのはあまり効いてきませんでした。一応、第1励起状態第の計算が影響を受けています。第1励起状態の縮退が変わったりするのですが、その影響が後半の議論に影響があるかというところ、よくわかりません。

### 第3問

1. 静電ポテンシャルは $\phi_0(\mathbf{r}) = -\mathbf{p} \cdot \mathbf{r} = -qdr \cos \theta$ . よって,

$$\mathbf{E}(\mathbf{r}) = -\nabla \phi_0(\mathbf{r}) = qd(\cos \theta \mathbf{e}_r - \sin \theta \mathbf{e}_\theta) \quad (2.3.1)$$

である.

2. マクスウェル方程式を満たすようにとる:

$$\begin{cases} \mathbf{E} = -\nabla \phi - \frac{\partial \mathbf{A}}{\partial t} \\ \mathbf{B} = \nabla \times \mathbf{A} . \end{cases} \quad (2.3.2)$$

3. マクスウェル方程式(1)に, 前問の第1式を代入すると

$$\nabla^2 \phi - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \phi}{\partial t^2} = -\frac{\rho}{\varepsilon_0} \quad (2.3.3)$$

である. 前問の第2式をマクスウェル方程式(4)に代入すれば

$$\nabla(\nabla \cdot \mathbf{A}) - \nabla^2 \mathbf{A} = \mu_0 \mathbf{j} + \frac{1}{c^2} \frac{\partial}{\partial t} \left( -\nabla \phi - \frac{\partial \mathbf{A}}{\partial t} \right) \quad (2.3.4)$$

なので, これを整理してローレンツの条件を代入すれば

$$\nabla^2 \mathbf{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \mathbf{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \mathbf{j} \quad (2.3.5)$$

である.

4.  $\mathbf{r} = (0, 0, d/2)$ における電流を調べれば

$$\frac{dq}{dt} = I_0 e^{i\omega t} \quad (2.3.6)$$

である. よって

$$q(t) = \frac{I_0}{i\omega} e^{i\omega t} \quad (2.3.7)$$

である.

5.  $\mathbf{j}(\mathbf{r}, t)$ は $z$ 成分しかもってないので,  $\mathbf{A}$ も $z$ 成分のみしか値をもたない. その値とは

$$\begin{aligned} A_z(\mathbf{r}, t) &= \int d^3 \mathbf{r}' \frac{1}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}'|} \cdot I_0 e^{i\omega(t - |\mathbf{r} - \mathbf{r}'|/c)} \delta(x') \delta(y') \\ &= \frac{\mu_0}{4\pi} \int dz' \frac{I_0 e^{i\omega(t - \sqrt{x^2 + y^2 + (z - z')^2}/c)}}{\sqrt{x^2 + y^2 + (z - z')^2}} \end{aligned}$$

である. ここで

$$\sqrt{x^2 + y^2 + (z - z')^2} \sim r \left( 1 - \frac{zz'}{r^2} \right) = r - \frac{zz'}{r} \quad (2.3.8)$$

と近似すれば, 積分は

$$\int dz' \frac{I_0 e^{i\omega(t - \sqrt{x^2 + y^2 + (z - z')^2}/c)}}{\sqrt{x^2 + y^2 + (z - z')^2}} \sim \frac{I_0}{r} e^{i(\omega t - kr)} \int_{-d/2}^{+d/2} dz' e^{i(kz/r)z'} = \frac{2I_0}{kz} e^{i(\omega t - kr)} \sin \left( \frac{dkz}{2r} \right) \quad (2.3.9)$$

となる<sup>\*15</sup>。したがって、これを極座標に書き直せば

$$\mathbf{A} = A_z \mathbf{e}_z = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi k r} (\mathbf{e}_r - \tan \theta \mathbf{e}_\theta) e^{i(\omega t - kr)} \sin \left( \frac{dk \cos \theta}{2} \right) \quad (2.3.10)$$

である。よって、 $\mathbf{B}(\mathbf{r}, t)$ は

$$\begin{aligned} \mathbf{B}(\mathbf{r}, t) &= \nabla \times \mathbf{A} \\ &= \left( \mathbf{e}_r \frac{\partial}{\partial r} + \mathbf{e}_\theta \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} + \mathbf{e}_\varphi \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \varphi} \right) \times \left[ \frac{\mu_0 I_0}{2\pi k r} (\mathbf{e}_r - \tan \theta \mathbf{e}_\theta) e^{i(\omega t - kr)} \sin \left( \frac{dk \cos \theta}{2} \right) \right] \\ &= -\mathbf{e}_\varphi \tan \theta \frac{\mu_0 I_0}{2\pi k} e^{i(\omega t - kr)} \sin \left( \frac{dk \cos \theta}{2} \right) \left( -\frac{i + ikr}{r^2} \right) \\ &\quad - \mathbf{e}_\varphi \tan \theta \frac{\mu_0 I_0}{2\pi k} e^{i(\omega t - kr)} \sin \left( \frac{dk \cos \theta}{2} \right) \\ &\sim \mathbf{e}_\varphi \frac{\mu_0 I_0 d \sin \theta}{4\pi r^2} e^{i(\omega t - kr)} \cos \left( \frac{dk \cos \theta}{2} \right) \end{aligned} \quad (2.3.11)$$

である<sup>\*16</sup>。また、 $\mathbf{E}(\mathbf{r}, t)$ は

$$\begin{aligned} \frac{1}{c^2} \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t} &= \nabla \times \mathbf{B} - \mu_0 \mathbf{j} \\ &= \left( \mathbf{e}_r \frac{\partial}{\partial r} + \mathbf{e}_\theta \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} + \mathbf{e}_\varphi \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \varphi} \right) \times \mathbf{e}_\varphi \frac{\mu_0 I_0 d \sin \theta}{4\pi r^2} e^{i(\omega t - kr)} \cos \left( \frac{dk \cos \theta}{2} \right) \\ &\quad + \mu_0 j_z (\cos \theta \mathbf{e}_r - \sin \theta \mathbf{e}_\theta) \\ &= -\mathbf{e}_\theta \frac{\mu_0 I_0 d \sin \theta}{4\pi} e^{i\omega t} \cos \left( \frac{dk \cos \theta}{2} \right) \frac{\partial}{\partial r} \left( \frac{e^{-ikr}}{r} \right) \\ &\quad + \mathbf{e}_r \frac{\mu_0 I_0 d}{4\pi r^3} e^{i(\omega t - kr)} \frac{\partial}{\partial \theta} \left( \sin \theta \cos \left( \frac{dk \cos \theta}{2} \right) \right) \\ &\quad + \mu_0 I_0 e^{i\omega t} \delta(x) \delta(y) (\cos \theta \mathbf{e}_r - \sin \theta \mathbf{e}_\theta) \\ &\sim \mathbf{e}_\theta \frac{ik\mu_0 I_0 d \sin \theta}{4\pi r^2} e^{i(\omega t - kr)} \cos \left( \frac{dk \cos \theta}{2} \right) + \mu_0 I_0 e^{i\omega t} \delta(x) \delta(y) (\cos \theta \mathbf{e}_r - \sin \theta \mathbf{e}_\theta) \end{aligned} \quad (2.3.12)$$

より、

$$\mathbf{E}(\mathbf{r}, t) = \mathbf{e}_\theta \frac{c\mu_0 I_0 d \sin \theta}{4\pi r^2} e^{i(\omega t - kr)} \cos \left( \frac{dk \cos \theta}{2} \right) + \frac{c^2 \mu_0 I_0}{i\omega} e^{i\omega t} \delta(x) \delta(y) (\cos \theta \mathbf{e}_r - \sin \theta \mathbf{e}_\theta) \quad (2.3.13)$$

である。

6.  $\mathbf{E} = E_r \mathbf{e}_r + E_\theta \mathbf{e}_\theta$ ,  $\mathbf{B} = B_\varphi \mathbf{e}_\varphi$  とすると

$$\mathbf{S} = \frac{1}{\mu_0} \mathbf{E} \times \mathbf{B} = \frac{1}{\mu_0} \cdot B_\varphi [-E_r \mathbf{e}_\varphi + E_\theta \mathbf{e}_r] \quad (2.3.14)$$

<sup>\*15</sup> 近似を用いれば、被積分関数の分母は

$$\frac{1}{\sqrt{x^2 + y^2 + (z - z')^2}} \sim \frac{1}{r} \cdot \left( 1 + \frac{zz'}{r^2} + \mathcal{O}(r^{-4}) \right)$$

と展開できますが、今回は「もっともゆっくり減衰する項」を取ってくればよいとのことなので、第1項の近似で打ち切りました。

<sup>\*16</sup> 次の関係式

$$\mathbf{e}_r \times \mathbf{e}_\theta = \mathbf{e}_\varphi, \quad \mathbf{e}_\varphi \times \mathbf{e}_r = \mathbf{e}_\theta, \quad \mathbf{e}_\theta \times \mathbf{e}_\varphi = \mathbf{e}_r$$

を用いる。これは、図を書くときよくわかるかも。また、 $kr \gg 1$ なので、第1項をおとした。

である。  $E, B$  の実部を調べると

$$\begin{cases} E_r = \frac{c^2 \mu_0 I_0}{\omega} \sin \omega t \cos \theta \delta(x) \delta(y) \\ E_\theta = \frac{c \mu_0 I_0 d \sin \theta}{4 \pi r^2} \cos(\omega t - kr) \cos\left(\frac{dk \cos \theta}{2}\right) - \frac{c^2 \mu_0 I_0}{\omega} \sin \omega t \sin \theta \delta(x) \delta(y) \\ B_\varphi = \frac{\mu_0 I_0 d \sin \theta}{4 \pi r^2} \cos(\omega t - kr) \cos\left(\frac{dk \cos \theta}{2}\right) \end{cases} \quad (2.3.15)$$

となっているので、ポインティングベクトルは

$$\begin{aligned} \mathbf{S}(\mathbf{r}, t) = & \frac{1}{\mu_0} \cdot \frac{\mu_0 I_0 d \sin \theta}{4 \pi r^2} \cos(\omega t - kr) \cos\left(\frac{dk \cos \theta}{2}\right) \\ & \times \left[ -\frac{c^2 \mu_0 I_0}{\omega} \sin \omega t \cos \theta \delta(x) \delta(y) \mathbf{e}_\varphi \right. \\ & \left. + \left\{ \frac{c \mu_0 I_0 d \sin \theta}{4 \pi r^2} \cos(\omega t - kr) \cos\left(\frac{dk \cos \theta}{2}\right) - \frac{c^2 \mu_0 I_0}{\omega} \sin \omega t \sin \theta \delta(x) \delta(y) \right\} \mathbf{e}_r \right] \end{aligned} \quad (2.3.16)$$

である。これの時間平均をとれば、

$$\frac{\omega}{2\pi} \int_0^{2\pi/\omega} dt \cos(\omega t - kr) \sin \omega t = \frac{\omega}{4\pi} \sin kr \int_0^{2\pi/\omega} dt (1 - \cos 2\omega t) = \frac{1}{2} \sin kr \quad (2.3.17)$$

より

$$\bar{\mathbf{S}}(\mathbf{r}) = \frac{1}{2\pi/\omega} \int_0^{2\pi/\omega} dt \mathbf{S}(\mathbf{r}, t) = -\frac{c^2 \mu_0 I_0^2 d \sin \theta \sin kr}{8\pi \omega r^2} \cos\left(\frac{dk \cos \theta}{2}\right) [\cos \theta \mathbf{e}_\varphi + \sin \theta \mathbf{e}_r] \delta(x) \delta(y) \quad (2.3.18)$$

である。

7. 向きは  $\mathbf{e}_z$  でそろっており、 $E_0(R_1) = E_0(R_2)$  なので

$$|\mathbf{E}|^2 = |E_0(R_1)|^2 |\cos(\omega t - kR_1 - \delta_1) + \cos(\omega t - kR_2 - \delta_2)|^2 \quad (2.3.19)$$

である。ここで

$$R_1 \sim r + \frac{D}{2} \sin \varphi, \quad R_2 \sim r - \frac{D}{2} \sin \varphi \quad (2.3.20)$$

と近似できるので、 $\delta_1 = \delta_2 = 0$  なら

$$|\mathbf{E}|^2 = 4|E_0(R_1)|^2 \cos^2(\omega t - kr) \cos^2\left(\frac{kD}{2} \sin \varphi\right) \quad (2.3.21)$$

である。よって、 $\varphi = 0$  で最大で、最大値の半分になるためには

$$-\frac{\pi}{2kD} \leq \sin \varphi \leq \frac{\pi}{2kD} \quad (2.3.22)$$

であればよい。この幅  $\Delta\varphi$  を減らすためには、 $k$  や  $D$  の値を大きくする、すなわち、波数を大きくしたり、波源の距離を大きくすればよい。また、一般の場合で(2.3.19)で近似(2.3.20)を入れると

$$|\mathbf{E}|^2 = |E_0(R_1)|^2 \left| \cos\left(\omega t - kr - \frac{kD}{2} \sin \varphi - \delta_1\right) + \cos\left(\omega t - kr + \frac{kD}{2} \sin \varphi - \delta_2\right) \right|^2 \quad (2.3.23)$$

となる.  $\varphi = \varphi_0$ で $|\cos(\cdots) + \cos(\cdots)|$ の部分が最大となるためには,  $\omega t - kr$ 以外の部分の値の差が $2\pi$ の整数倍であればよい. つまり,  $m$ を整数とすれば

$$-\frac{kD}{2} \sin \varphi_0 - \delta_1 - \left( \frac{kD}{2} \sin \varphi_0 - \delta_2 \right) = 2m\pi \quad (2.3.24)$$

である. これを整理すれば

$$\delta_2 - \delta_1 = kD \sin \varphi_0 + 2m\pi \quad (m \in \mathbb{Z}) \quad (2.3.25)$$

である.