

レーザー物理学 レポート No.3

82311971 佐々木良輔

問 5(1)

凸面と凹面の曲率が等しいことから $R_1 = R_2 = R > 0$, したがって光線行列は

$$\begin{aligned} & \begin{pmatrix} 1 - \frac{L(n_2 - n_1)}{n_2 R_1} & \frac{L}{n_2} \\ (n_2 - n_1) \left(\frac{1}{R_2} - \frac{1}{R_1} \right) - \frac{L(n_2 - n_1)^2}{n_2 R_1 R_2} & 1 + \frac{L(n_2 - n_1)}{n_2 R_2} \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} 1 - \frac{L(n_2 - n_1)}{n_2 R} & \frac{L}{n_2} \\ -\frac{L(n_2 - n_1)^2}{n_2 R^2} & 1 + \frac{L(n_2 - n_1)}{n_2 R} \end{pmatrix} \end{aligned} \quad (1)$$

この光学素子に $w_1, \theta = 0$ の平行光を入射したとき, 出射光 w_2, θ は

$$\begin{aligned} \begin{pmatrix} w_2 \\ n_1 \theta \end{pmatrix} &= \begin{pmatrix} 1 - \frac{L(n_2 - n_1)}{n_2 R} & \frac{L}{n_2} \\ -\frac{L(n_2 - n_1)^2}{n_2 R^2} & 1 + \frac{L(n_2 - n_1)}{n_2 R} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} w_1 \\ 0 \end{pmatrix} \\ \therefore w_2 &= w_1 \left(1 - \frac{L(n_2 - n_1)}{n_2 R} \right) \\ \theta &= -w_1 \frac{L(n_2 - n_1)^2}{n_2 n_1 R^2} \end{aligned} \quad (2)$$

ここで図 1 のようにメニスカスレンズの出射面を $x = 0$ におくと, 出射光は

$$y = w_2 + \theta x \quad (3)$$

という直線で表される。ただし w_1 が大きい場合は図 1 の黄点線のようにレンズの曲率による変位 δ が大きくなるので、ここでは w_1 が十分小さいものとする。ここで x 切片は

$$\begin{aligned} 0 &= w_2 + \theta x \\ 0 &= w_1 \left(1 - \frac{L(n_2 - n_1)}{n_2 R} - \frac{L(n_2 - n_1)^2}{n_2 n_1 R^2} x \right) \\ \therefore x &= \frac{n_2 n_1 R^2}{L(n_2 - n_1)^2} \left(1 - \frac{L(n_2 - n_1)}{n_2 R} \right) \end{aligned} \quad (4)$$

となり x 切片は定数となる。ここで $1 - L(n_2 - n_1)/n_2 R \geq 0$ のとき、 w_1 によらず平行光は正の x 座標で収束することから、メニスカスレンズは凸レンズとして機能する。一方で $1 - L(n_2 - n_1)/n_2 R < 0$ のとき、 w_1 によらず平行光は負の x 座標で収束することから、メニスカスレンズは凹レンズとして機能する。

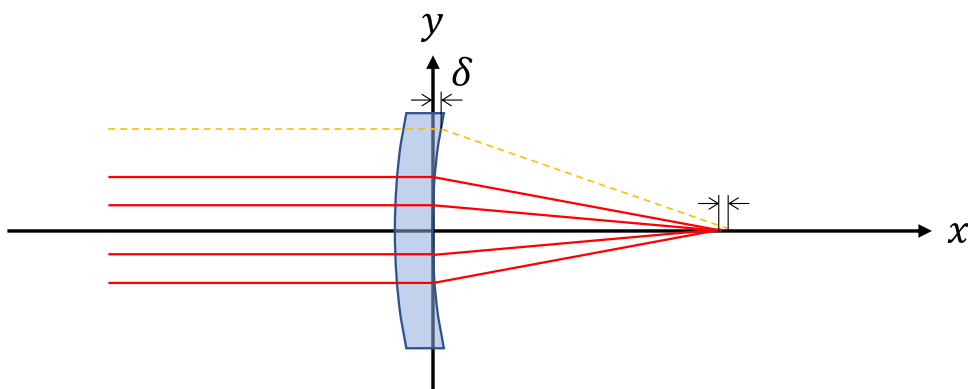


図 1 メニスカスレンズに平行光を入れた場合の模式図

問 5(2)

共焦点共振器では焦点が互いの鏡の中心にあることから、平行光は図 2 のように向かいの鏡の中心に向けて反射する。次に のように鏡の中心で反射した光線は上下対称に反射するため、 の反射で再び平行光に戻る。 で反射された平行光は で再び焦点を通るように反射する。以降同様の反射を永遠に繰り返すことができる。

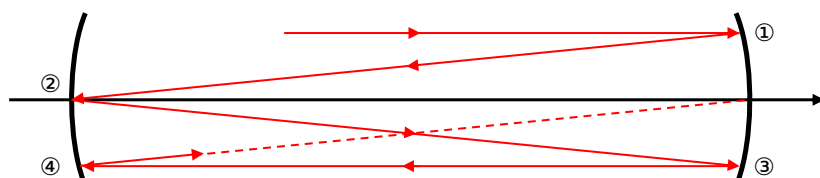


図 2 共焦点共振器の模式図

問 5(3)

以下では $n = 1$ とする. 共振器内を一往復するときの光線行列は

$$\begin{aligned}
 & \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ -2/R_1 & -1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & -L \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ -2/R_2 & -1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & L \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \\
 &= \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ -2/R_1 & -1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & -L \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 & L \\ -2/R_2 & -2L/R_2 - 1 \end{pmatrix} \\
 &= \frac{1}{R_2} \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ -2/R_1 & -1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} R_2 + 2L & 2(R_2 + L)L \\ -2 & -2L - R_2 \end{pmatrix} \\
 &= \frac{1}{R_2} \begin{pmatrix} R_2 + 2L & 2(R_2 + L)L \\ -2 \frac{R_2 - R_1 + 2L}{R_1} & -\frac{4L^2 + 4R_2L - 2R_1L - R_1R_2}{R_1} \end{pmatrix}
 \end{aligned} \tag{5}$$

また ABCD 則において, ガウスビームが安定であるためには $q' = q$ であるべきなので

$$\begin{aligned}
 q &= \frac{Aq + B}{Cq + D} \\
 \iff 0 &= B \left(\frac{1}{q} \right)^2 + \frac{1}{q}(A - D) - C \\
 \iff \frac{1}{q} &= \frac{D - A \pm \sqrt{(A - D)^2 + 4BC}}{2B}
 \end{aligned} \tag{6}$$

ここで A, B, C, D それぞれは実数であるが, $1/q$ が複素数であるべきなので $(A - D)^2 + 4BC < 0$ とする. ここで

$$\frac{1}{q} = \frac{1}{R} + \frac{2i}{kw^2} \tag{7}$$

より

$$\frac{D - A}{2B} = \frac{1}{R} \tag{8}$$

$$\pm \sqrt{\left(\frac{A - D}{2B} \right)^2 + \frac{C}{B}} = \frac{2i}{kw^2} \tag{9}$$

となる. ただし R はミラー 1 上でのガウスビームの曲率, k は波数, w はビーム径である. (8) 式から

$$\begin{aligned}
\frac{1}{R} &= \frac{1}{4(R_2 + L)L} \left(-\frac{4L^2 + 4R_2L - 2R_1L - R_1R_2}{R_1} - (R_2 + 2L) \right) \\
&= \frac{1}{4(R_2 + L)L} \left(-\frac{4L^2 + 4R_2L - 2R_1L - R_1R_2}{R_1} - \frac{R_1R_2 + 2R_1L}{R_1} \right) \\
&= \frac{1}{4(R_2 + L)L} \frac{-4(L + R_2)L}{R_1} \\
&= \frac{1}{-R_1}
\end{aligned} \tag{10}$$

となる. また (9) 式から

$$\begin{aligned}
\frac{2i}{kw^2} &= \pm \sqrt{\left(\frac{A - D}{2B} \right)^2 + \frac{C}{B}} \\
&= \pm \sqrt{\frac{1}{R_1^2} - \frac{R_2 - R_1 + 2L}{R_1(R_2 + L)L}} \\
\Longleftrightarrow \frac{2}{kw^2} &= \pm \sqrt{\frac{R_2 - R_1 + 2L}{R_1(R_2 + L)L} - \frac{1}{R_1^2}}
\end{aligned} \tag{11}$$

両辺の符号が一致すべきなので

$$\begin{aligned}
\frac{2}{kw^2} &= \sqrt{\frac{R_2 - R_1 + 2L}{R_1(R_2 + L)L} - \frac{1}{R_1^2}} \\
\Longleftrightarrow w^2 &= \frac{2}{k \sqrt{\frac{R_2 - R_1 + 2L}{R_1(R_2 + L)L} - \frac{1}{R_1^2}}} \\
\Longleftrightarrow w &= \sqrt{\frac{2}{k \sqrt{\frac{R_2 - R_1 + 2L}{R_1(R_2 + L)L} - \frac{1}{R_1^2}}}}
\end{aligned} \tag{12}$$

となる. 以上からミラー 1 上でのガウスビームの曲率及びビーム径は

$$\begin{aligned}
|R| &= R_1 \\
w &= \sqrt{\frac{2}{k \sqrt{\frac{R_2 - R_1 + 2L}{R_1(R_2 + L)L} - \frac{1}{R_1^2}}}}
\end{aligned} \tag{13}$$

となる.