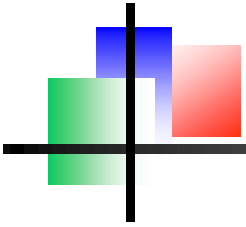


Podstawy Fizyki IV

Optyka z elementami fizyki współczesnej

wykład 8, 09.03.2012

wykład:	Czesław Radzewicz
pokazy:	Radosław Chrapkiewicz, Filip Ozimek
ćwiczenia:	Ernest Grodner



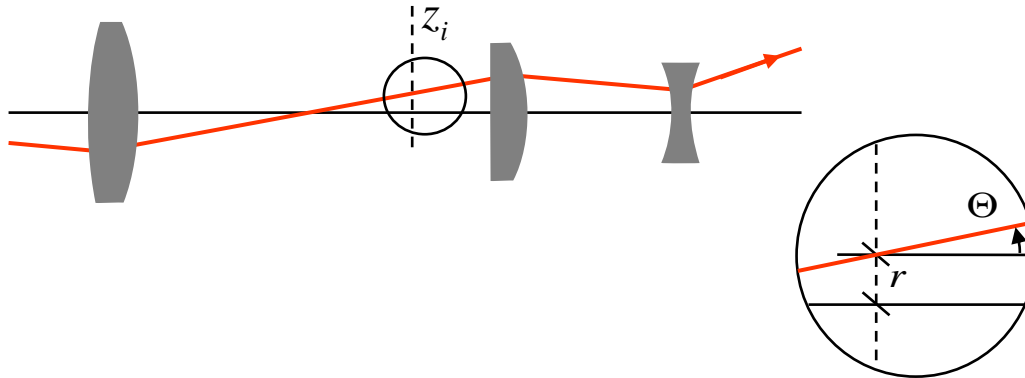
Wykład 7 - przypomnienie

- eikonał – powierzchnie stałej fazy, kierunek przepływu energii, promień świetlny
- ośrodek jednorodny – linie proste
- ośrodek ze stałym gradientem potencjału (miraże), soczewka GRIN
- owale Kartezjusza, punkty sprzężone, punkty aplanatyczne kuli, immersyjny obiektyw mikroskopowy
- sferyczna granica pomiędzy dielektrykami, przybliżenie przyosiowe, ogniska, obrazowanie
- cienka soczewka, ogniskowa, ogniskowanie, obrazowanie
- punkty kardynalne układu soczewkowego

Parametry promienia

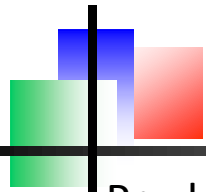
Rozważamy układ optyczny w przybliżeniu przyosiowym:

- mały kąt promienia do osi układu
- mała odległość promienia od osi układu



Aby opisać promień potrzebujemy podać przepis na:

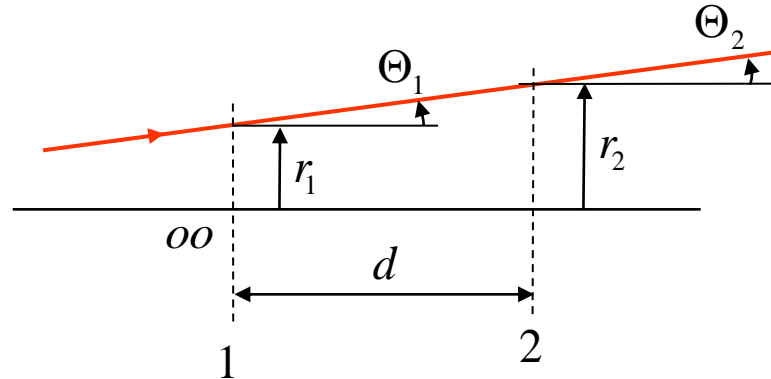
- odległość od osi układu r
- kąt nachylenia θ



Macierze ABCD, 1

Przykłady:

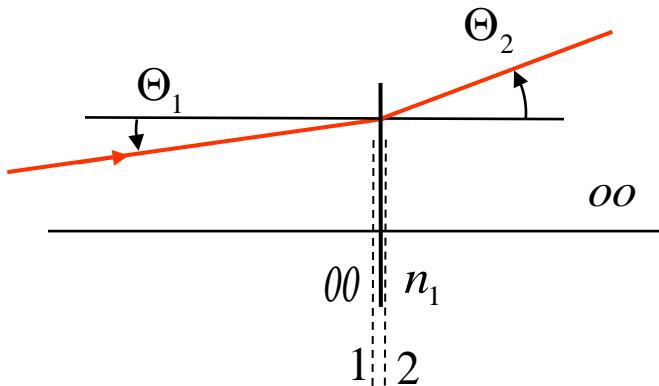
- ośrodek jednorodny



$$\begin{aligned} r_2 &= r_1 + \Theta_1 d \\ \Theta_2 &= \Theta_1 \end{aligned}$$

$$\begin{bmatrix} r_2 \\ \Theta_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & d \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} r_1 \\ \Theta_1 \end{bmatrix}$$

- płaska, prostopadła granica



$$\begin{aligned} r_2 &= r_1 \\ \Theta_2 &= \frac{n_1}{n_2} \Theta_1 \end{aligned}$$

$$\begin{bmatrix} r_2 \\ \Theta_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & n_1/n_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} r_1 \\ \Theta_1 \end{bmatrix}$$

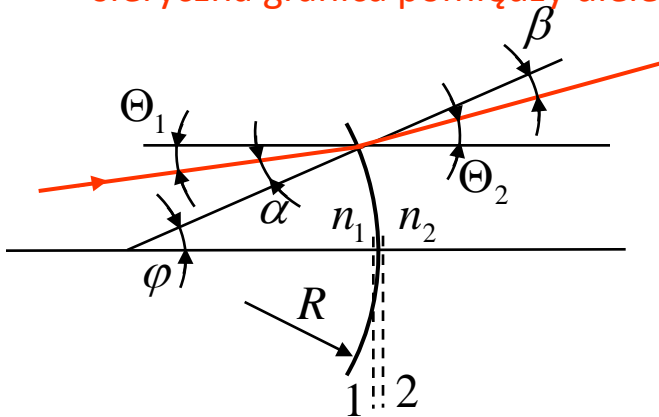
Ogólnie: działanie układu opisujemy równaniem macierzowym

$$\begin{bmatrix} r_2 \\ \Theta_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} \begin{bmatrix} r_1 \\ \Theta_1 \end{bmatrix}$$

z macierzą ABCD charakteryzującą dany układ

Macierze ABCD, 2

- sferyczna granica pomiędzy dielektrykami



$$r_2 = r_1$$

$$n_1 \alpha = n_2 \beta$$

$$\alpha = \varphi - \Theta_1, \beta = \varphi - \Theta_2$$

$$n_1 \varphi - n_1 \Theta_1 = n_2 \varphi - n_2 \Theta_2$$

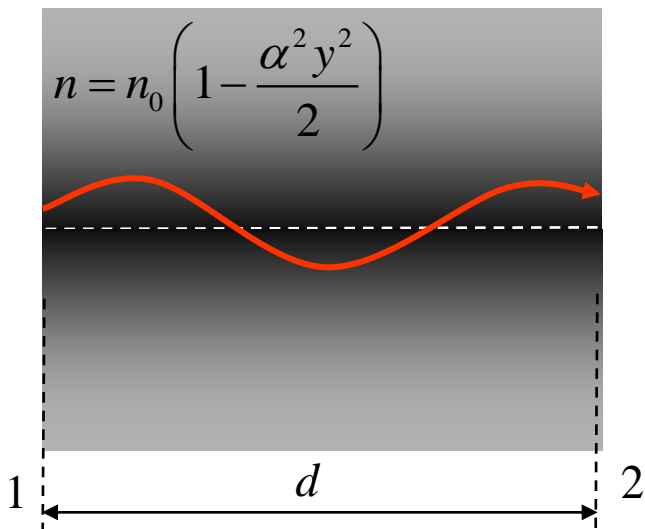
$$\Theta_2 = \frac{n_2 - n_1}{n_2} \varphi + \frac{n_1}{n_2} \Theta_1 =$$

$$= -\frac{n_2 - n_1}{n_2 R} r_1 + \frac{n_1}{n_2} \Theta_1$$

$$\begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{n_2 - n_1}{n_2 R} & \frac{n_1}{n_2} \end{bmatrix}$$

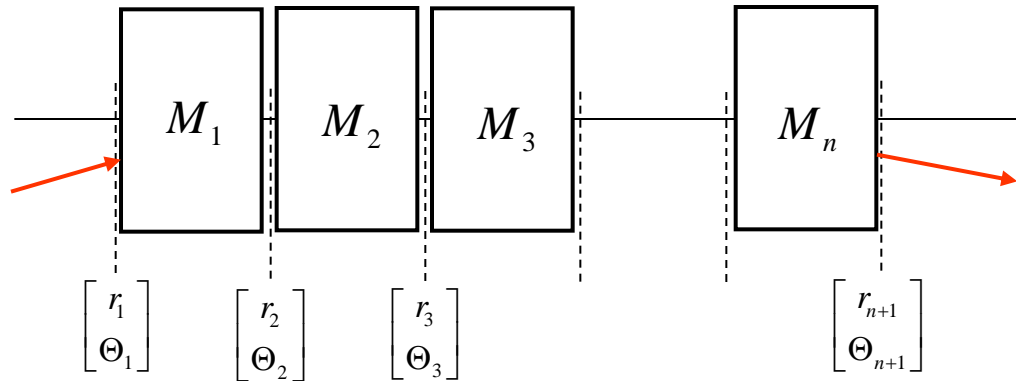
$$= \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{1}{f_i} & \frac{n_1}{n_2} \end{bmatrix}$$

- soczewka GRIN



$$\begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos(\alpha d) & \frac{1}{\alpha} \sin(\alpha d) \\ -\alpha \sin(\alpha d) & \cos(\alpha d) \end{bmatrix}$$

Mnożenie macierzy

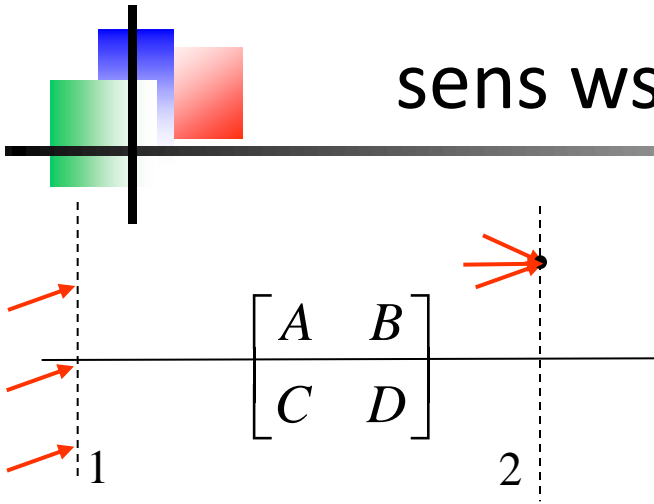


$$\begin{bmatrix} r_{n+1} \\ \Theta_{n+1} \end{bmatrix} = M_n \cdot M_n \cdot \dots \cdot M_2 \cdot M_1 \begin{bmatrix} r_1 \\ \Theta_1 \end{bmatrix} = T \begin{bmatrix} r_1 \\ \Theta_1 \end{bmatrix}$$

$$\det T = Ad - BC = n_1/n_2$$

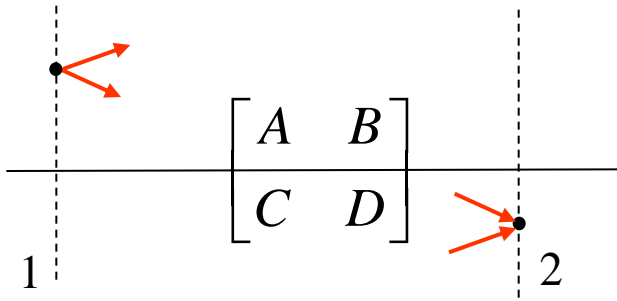
n_1 - współczynnik załamania dla ośrodka, w którym zaczynamy
 n_2 - współczynnik załamania dla ośrodka, w którym kończymy

sens współczynników ABCD, 1



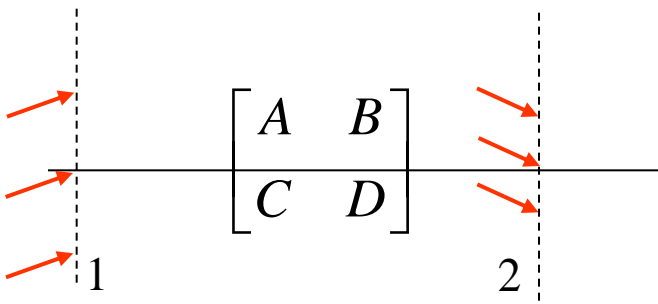
Jeśli $A = 0$ to $r_2 = B\theta_1$

Stałe θ_1 daje stałe r_2 - ogniskowanie wiązki



Jeśli $B = 0$ to $r_2 = Ar_1$

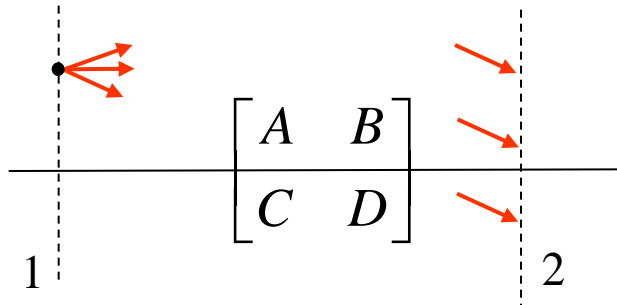
Stałe r_1 daje stałe r_2 - obrazowanie



Jeśli $C = 0$ to $\theta_2 = D\theta_1$

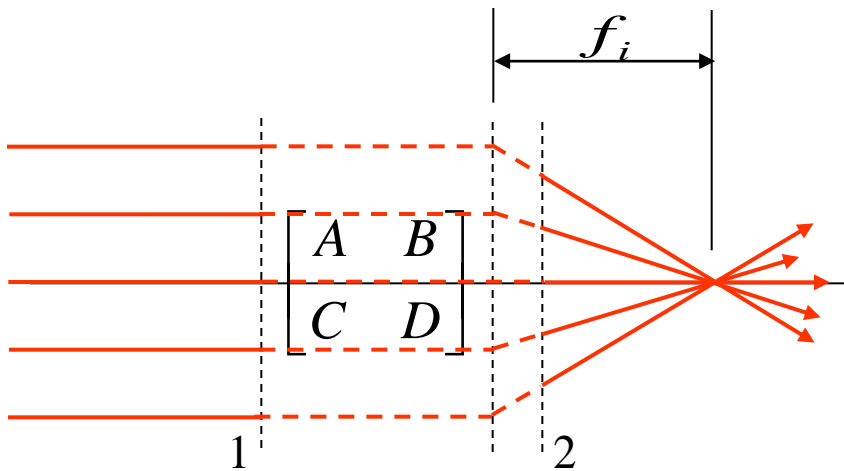
Stałe θ_1 daje stałe θ_2 - układ afokalny

sens współczynników ABCD, 2



Jeśli $D = 0$ to $\Theta_2 = Cr_1$

Stałe r_1 daje stałe Θ_2 - **kolimacja wiązki**

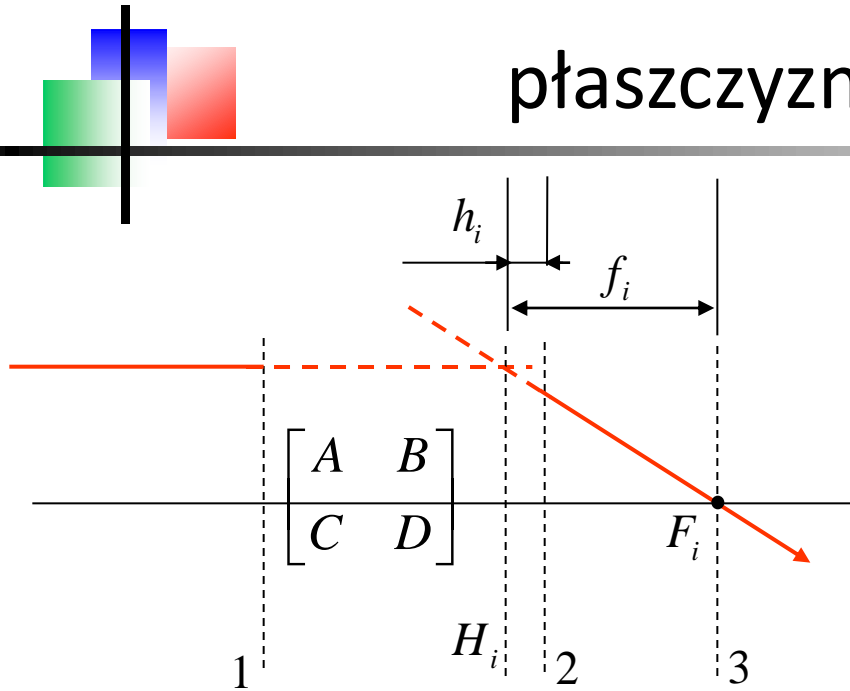


Dla każdego r_1 mamy $\Theta_2 = -\frac{1}{f_i}r_1$

ale $\Theta_2 = Cr_1 + D\Theta_1$ oraz $\Theta_1 = 0$

co daje $C = -\frac{1}{f_i}$

płaszczyzny główne - H_i



uwaga: na rysunku płaszczyzna H_i leży na lewo od płaszczyzny 2; h_i jest ujemne

$$\begin{aligned} M_{31} &= M_{32} \cdot M_{21} = \begin{bmatrix} 1 & f_i + h_i \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} A + C(f_i + h_i) & B + D(f_i + h_i) \\ C & D \end{bmatrix} \end{aligned}$$

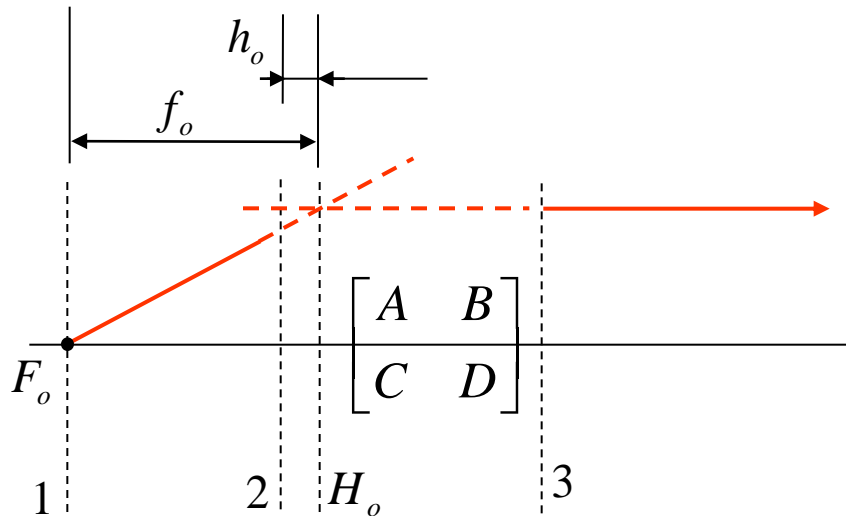
Żądamy:

$$r_3 = (A + C(f_i + h_i))r_1 = 0$$

co daje

$$h_i = -\frac{A - 1}{C}$$

płaszczyzny główne - H_o



$$M_{31} = M_{32} \cdot M_{21} = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 & f_o - h_o \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$
$$= \begin{bmatrix} A & B + A(f_o - h_o) \\ C & D + C(f_o - h_o) \end{bmatrix}$$

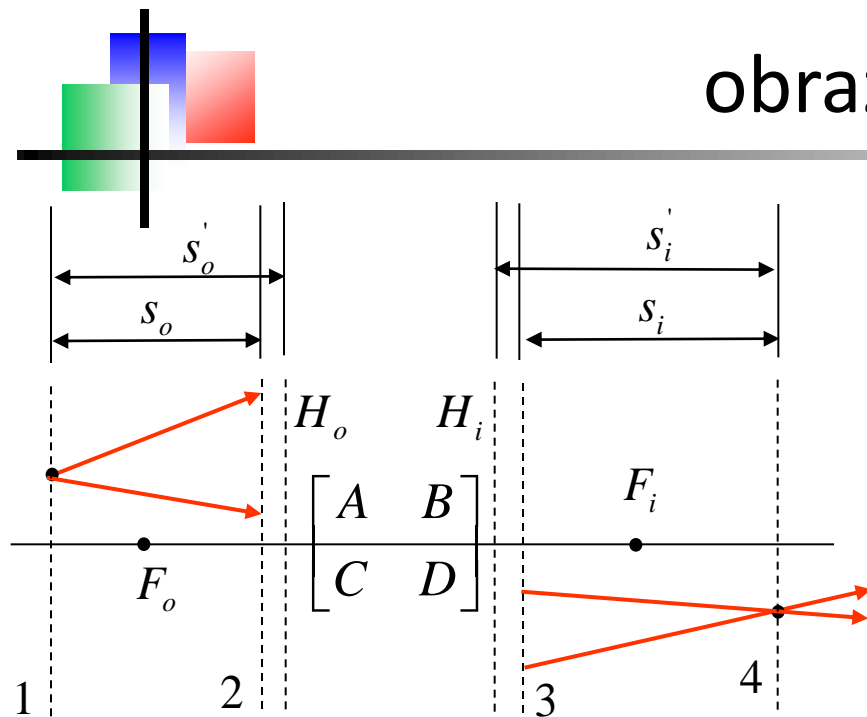
Żądamy:

$$\Theta_3 = D + C(f_o - h_o) = 0$$

co daje

$$h_o = \frac{D - 1}{C}$$

obrazowanie



$$M_{21} = \begin{bmatrix} 1 & s_o \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$M_{32} = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix}$$

$$M_{43} = \begin{bmatrix} 1 & s_i \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$M_{41} = M_{43} \cdot M_{32} \cdot M_{21} = \begin{bmatrix} A + Cs_i & B + As_o + Ds_i + Cs_o s_i \\ C & Cs_o + D \end{bmatrix}$$

warunek obrazowania:

$$B + As_o + Ds_i + Cs_o s_i = 0$$

rachunki...

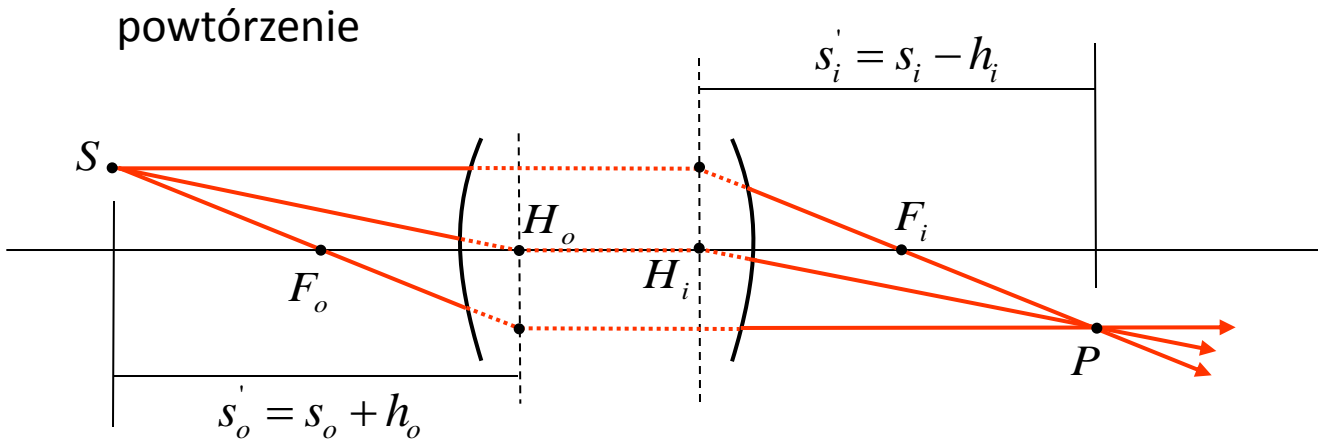
$$Cs_o' s_i' + s_o' + s_i' = 0$$

gdzie

$$\begin{aligned} s_o' &= s_o + h_o \\ s_i' &= s_i - h_i \end{aligned}$$

$$\frac{1}{s_o'} + \frac{1}{s_i'} = \frac{1}{f}$$

obrazowanie

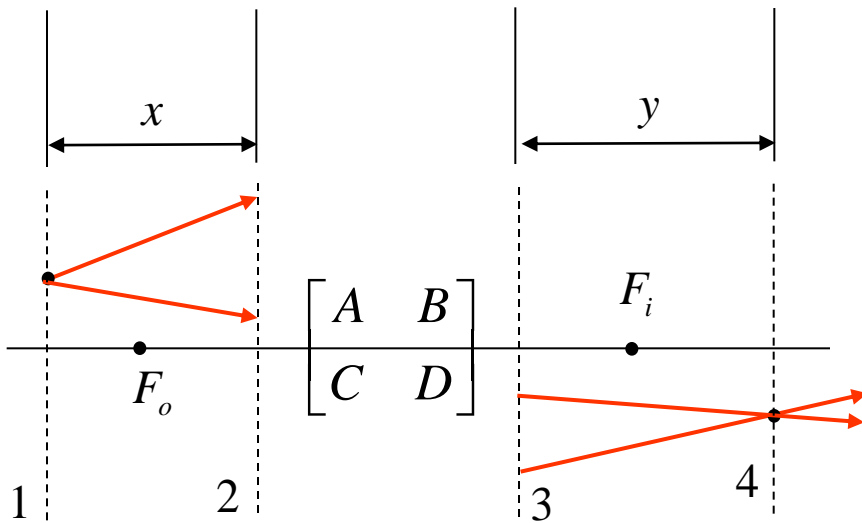


punkty główne H_o, H_i
(principal points)

$$\frac{1}{s'_o} + \frac{1}{s'_i} = \frac{1}{f}$$

wyznaczanie macierzy ABCD

uwaga: wybór płaszczyzn 2 i 3 jest arbitralny!



$$M_{21} = \begin{bmatrix} 1 & x \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$M_{32} = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix}$$

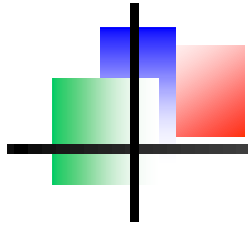
$$M_{43} = \begin{bmatrix} 1 & y \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$M_{41} = \begin{bmatrix} A + Cy & B + Ax + Dy + Cxy \\ C & Cx + D \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} M_T & 0 \\ C & 1/M_T \end{bmatrix}$$

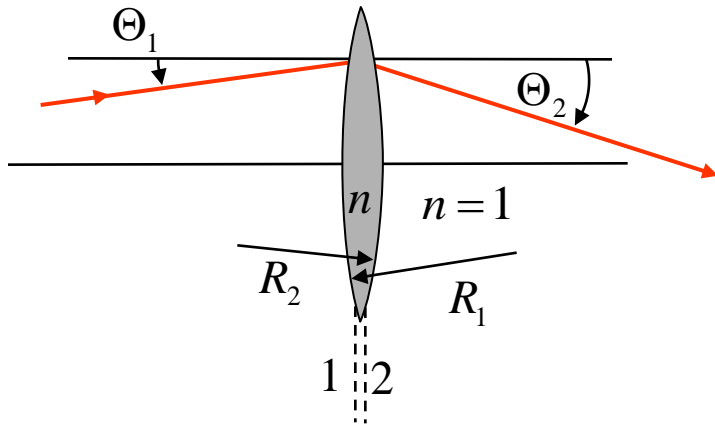
Procedura:

- wybieramy szereg wartości x , dla których mierzymy y oraz M_T
- z dopasowania $1/M_T = Cx + D$ znajdujemy C oraz D
- z warunku $B + Ax + Dy + Cxy = 0$ mamy $Ax + B = -y(Cx + D) = -y/M_T$.
- dopasowanie kolejnej prostej daje A i B
- test $AD - BC = 1$ (?)

przykład 1: cienka soczewka



cienka soczewka oznacza 1=2



$$M_{R1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{n-1}{nR_1} & \frac{1}{n} \end{bmatrix}$$

$$M_{R2} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ \frac{n-1}{R_2} & n \end{bmatrix}$$

$$M = M_{R2} \cdot M_{R1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ \frac{n-1}{R_2} & n \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{n-1}{nR_1} & \frac{1}{n} \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -(n-1)\left(\frac{1}{R_1} - \frac{1}{R_2}\right) & 1 \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -1/f & 1 \end{bmatrix}$$

Na obrazku $R_1 > 0, R_2 < 0$ zatem $1/f =$

$$(n-1) \left(\frac{1}{|R_1|} + \frac{1}{|R_2|} \right)$$

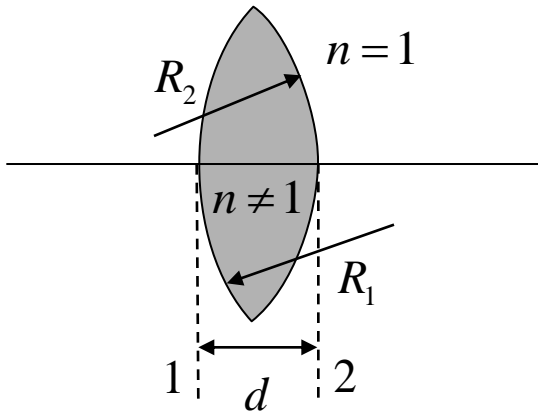
położenie punktów głównych: $h_i = h_o = 0$

Lustro sferyczne:

promień sfery R

$$M_R = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{2}{R} & n \end{bmatrix}$$

przykład 2: gruba soczewka



jedna powierzchnia sferyczna

$$\begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{n_2 - n_1}{n_2 R} & \frac{n_1}{n_2} \end{bmatrix}$$

Gruba soczewka = $R_2 - d - R_1$

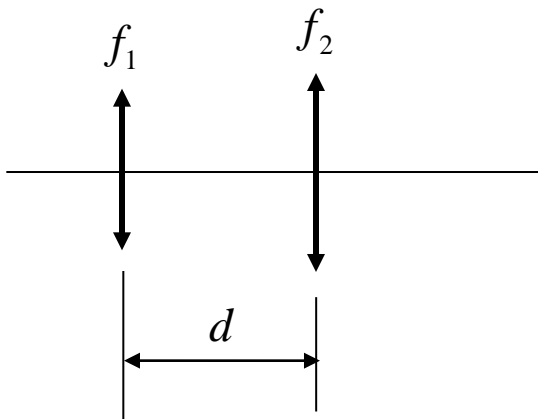
$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ \frac{n-1}{R_2} & n \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 & d \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{n-1}{nR_1} & \frac{1}{n} \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} 1 - \frac{(n-1)d}{nR_1} & d/n \\ -(n-1) \left[\frac{1}{R_1} - \frac{1}{R_2} + \frac{(n-1)d}{nR_1R_2} \right] & 1 + \frac{(n-1)d}{nR_2} \end{bmatrix} \end{aligned}$$

$$\frac{1}{f} = (n-1) \left[\frac{1}{R_1} - \frac{1}{R_2} + \frac{(n-1)d}{nR_1R_2} \right]$$

$$h_o = -\frac{(n-1)df}{nR_2}$$

$$h_i = -\frac{(n-1)df}{nR_1}$$

przykład 3: dwie cienkie soczewki



$$\begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{1}{f_2} & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 & d \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{1}{f_1} & 1 \end{bmatrix}$$
$$= \begin{bmatrix} 1 - \frac{d}{f_1} & d \\ -\left(\frac{1}{f_1} + \frac{1}{f_2} - \frac{d}{f_1 f_2}\right) & 1 - \frac{d}{f_2} \end{bmatrix}$$

$$\frac{1}{f} = \frac{1}{f_1} + \frac{1}{f_2} - \frac{d}{f_1 f_2}$$

$$h_o = \frac{df}{f_2}$$

$$h_i = -\frac{df}{f_1}$$

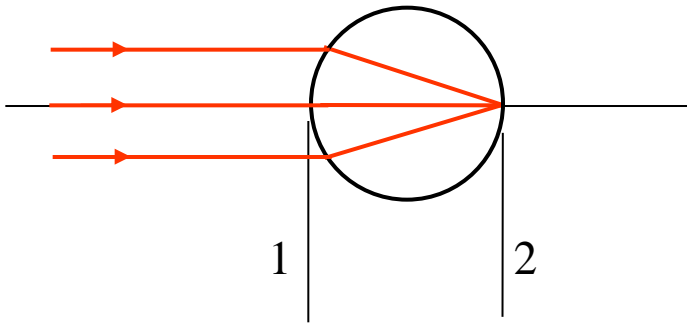
luneta: $d = f_1 + f_2$

ogniskowa: $f = \infty$

płaszczyzny główne: $h_i = h_o = \infty$

układ afokalny

przykład 4: retroreflektor

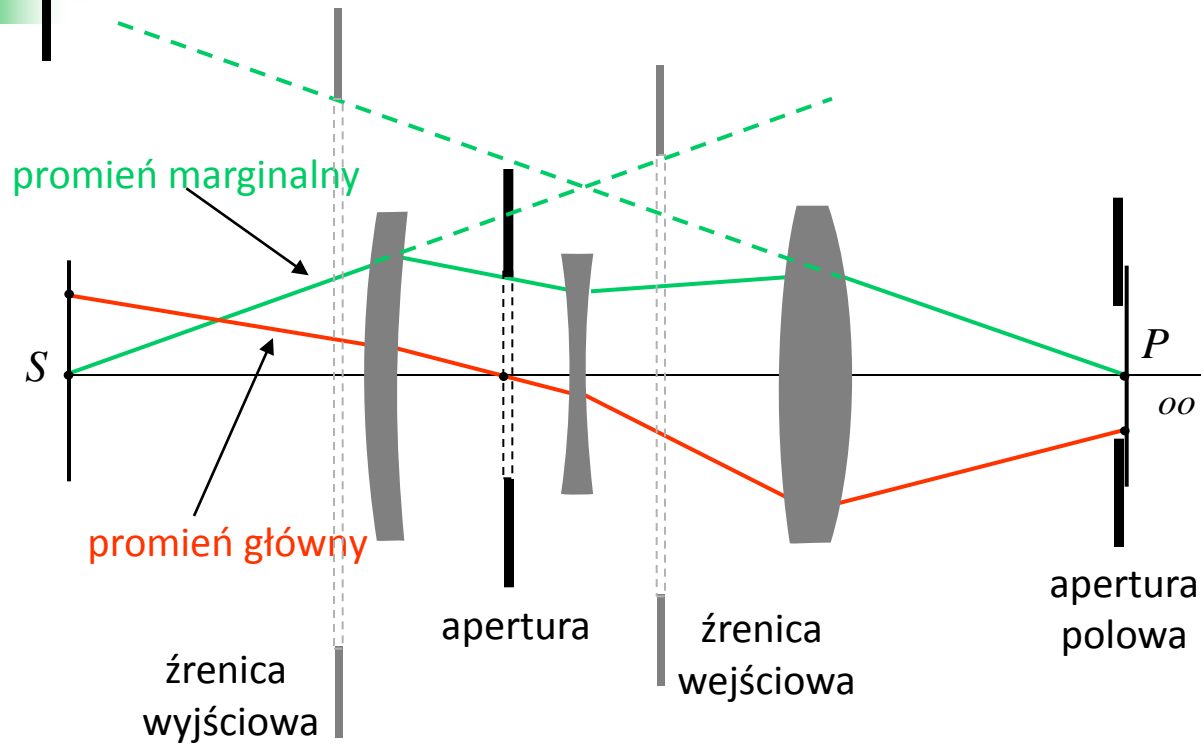


$$M_{21} = \begin{bmatrix} 1 & 2R \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{n-1}{nR} & 1/n \end{bmatrix} \\ = \begin{bmatrix} \frac{n-2}{n} & \frac{2R}{n} \\ -\frac{n-1}{nR} & n \end{bmatrix}$$

žadamy ogniskowania na tylnej powierzchni:

$$A = \frac{n-2}{n} = 0 \Rightarrow n = 2$$

apertury, źrenice



Definicja

źrenica wejściowa – apertura widziana z punktu S

źrenica wyjściowa - apertura widziana z punktu P

Skutek

apertura ogranicza ilość światła

apertura polowa ogranicza pole widzenia

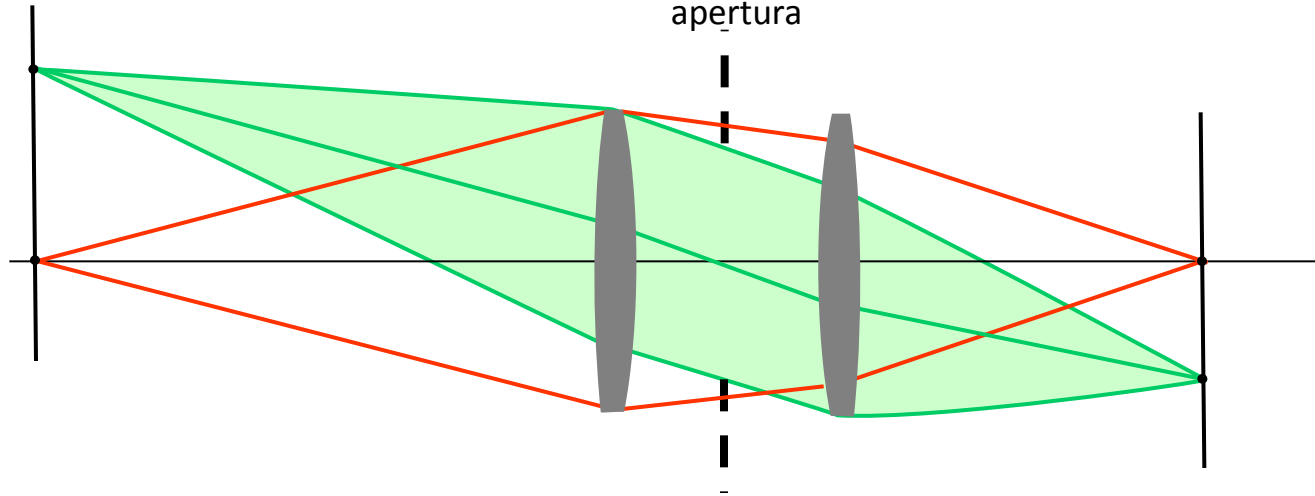
Przepis:

źrenica wejściowa – obraz apertury w soczewkach stojących na lewo od niej

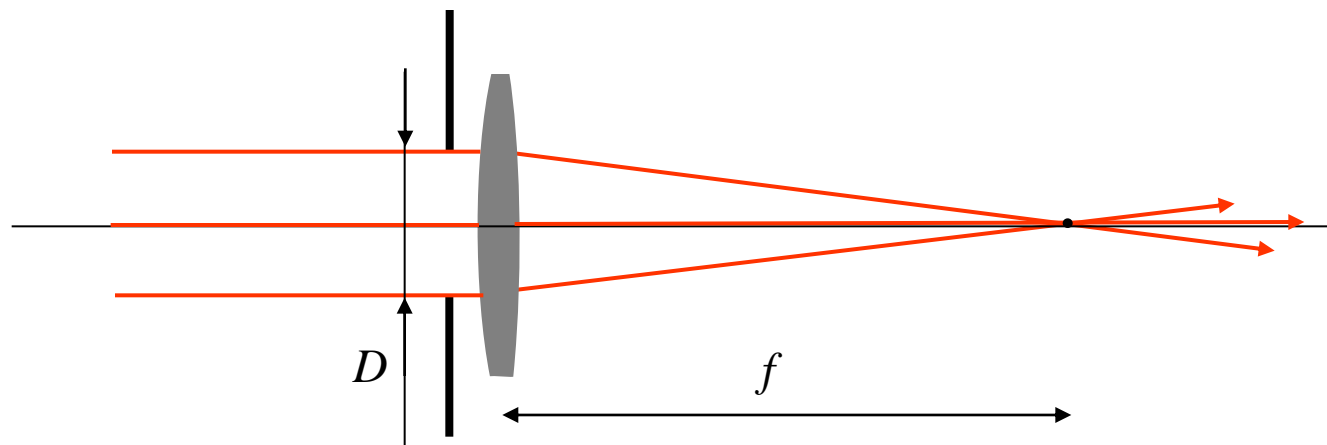
źrenica wyjściowa - obraz apertury w soczewkach stojących na prawo od niej

winiętowanie

efektywna
apertura



Jasność soczewki – liczba $f/\#$



$$D = f / x$$

$$x = 2.8, 4, 5.6, 8, 11, 16$$

przesłona irysowa
jakość obrazowania
głębina ostrości