

X1-078 (2011/08/25)

اپتیک گاؤسی و ماتریس انتقال

mamwad@mailaps.org

محمد خرمی

اپتیک هندسی ی باریکه‌ها ی پیرامحوری در دستگاه‌ها ی سمتی-متقارن، از طریق ماتریس انتقال بررسی میشود.

0 مقدمه، قراردادها

اپتیک گاؤسی یعنی بررسی ی باریکه‌ها ی پیرامحوری در دستگاه‌ها یی که تقارن سمتی دارند، در تقرب اپتیک هندسی. دقیقتر باشیم باید این را هم اضافه کنیم که دستگاه نسبت به یک صفحه ی (و در نتیجه هر صفحه ی) گذرنده از محور اپتیکی تقارن بازتابی داشته باشد. محور اپتیکی هم ان محوری است که دستگاه نسبت به آن تقارن سمتی دارد، و تقرب پیرامحوری یعنی فاصله ی باریکه‌ها تا محور اپتیکی، و زاویه ی باریکه‌ها با محور اپتیکی کوچک است، چنان که میشود از جمله‌ها ی غیرخطی نسبت به این دکمیت چشم پوشید. در کل این متن این تقرب را به کار میبریم. [1] و [2] مرجعها یی (به عنوان مثال) در باره ی اپتیک گاؤسی اند.

باریکه ای را در نظر بگیرید که با محور اپتیکی در یک صفحه است. از تقارن بازتابی ی دستگاه نتیجه میشود این باریکه طی عبور از دستگاه در هم ین صفحه میماند. این صفحه را صفحه ی فرود

مینامیم. محور اپتیکی را محور z مینامیم. یک محور عمود بر محور اپتیکی در صفحه xy فرود را هم محور x مینامیم، و مبدئ محور x را روی محور اپتیکی میگیریم. به x عرض باریکه میگوییم. زاویه y جبری y باریکه با محور اپتیکی (در هر نقطه y باریکه) را با θ نشان میدهیم. دُتایی y را با

$$v := \begin{bmatrix} \theta \\ x \end{bmatrix} \quad (1)$$

تعریف میکنیم، و به آن بردار باریکه میگوییم. باریکه ای که با بردار v_1 وارد دستگاه اپتیکی شود، با بردار v_2 از آن بیرون می‌رود. تقارن سمتی نتیجه میدهد اگر v_1 صفر باشد v_2 هم صفر است. از تقریب پیرامحوری معلوم میشود v_2 نسبت به v_1 خطی است. از تقارن سمتی ضمن معلوم میشود رابطه y_2 با v_1 به صفحه xy فرود بسته‌گی ندارد. پس تا جایی که به باریکه‌ها y فرودی نامتنافر با محور اپتیکی مربوط میشود، رفتار دستگاه اپتیکی را میشود در یک نگاهت خطی خلاصه کرد که v_2 را به v_1 مربوط میکند:

$$v_2 = M v_1. \quad (2)$$

به این نگاهت (M) ماتریس انتقال دستگاه میگوییم.

برای تعیین z (طول باریکه) یک مبدئ (روی محور z) لازم است. این مبدئ لزوم برای باریکه‌ها y ورودی و خروجی یکسان نیست. اما برای هر دُسته باریکه این قرارداد را به کار میبریم که z به طرف راست زیاد میشود. ماتریس انتقال باریکه y خروجی در مبدئ خروجی را به باریکه y ورودی در مبدئ ورودی مربوط میکند. z با مبدئ متناظر با باریکه‌ها y ورودی و خروجی را طول به ترتیب ورودی و خروجی مینامیم.

این قراردادها را به کار میبریم.

$$\begin{bmatrix} e^l \\ e^r \end{bmatrix} := \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, \quad (3)$$

$$\begin{bmatrix} e_u & e_d \end{bmatrix} := \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, \quad (4)$$

$$\zeta(z) := \begin{bmatrix} z & 1 \end{bmatrix}. \quad (5)$$

دیده میشود

$$[\zeta(z)] e_d = 1. \quad (6)$$

با

$$M =: \begin{bmatrix} a & b \\ c & d \end{bmatrix}, \quad (7)$$

و

$$M^{-1} =: \begin{bmatrix} \tilde{a} & \tilde{b} \\ \tilde{c} & \tilde{d} \end{bmatrix}, \quad (8)$$

داریم

$$\begin{bmatrix} \tilde{a} & \tilde{b} \\ \tilde{c} & \tilde{d} \end{bmatrix} = \frac{1}{\det M} \begin{bmatrix} d & -b \\ -c & a \end{bmatrix}. \quad (9)$$

طول با مبدهی ناحیه μ (مثلن ورودی یا خروجی) از دستگاه را با $Z^{(\mu)}$ نشان میدهم. بردار یک باریکه (یا امتداد یافته اش) به نقطه ی مشاهده بسته گی دارد. $V_{(\alpha)}^{(\mu)}(Z^{(\nu)} = z)$ بردار یک باریکه (یا امتداد یافته اش) با شاخص α (از یک دسته باریکه)، در بخش μ از دستگاه، در طول z محاسبه شده در بخش ν از دستگاه است. وقت ی ν با μ برابر باشد، به جا ی $V_{(\alpha)}^{(\mu)}(Z^{(\nu)} = z)$ شکل ساده تر $V_{(\alpha)}^{(\mu)}(z)$ را به کار میبریم. مختصه ها ی اول و دوم v را با به ترتیب $\Theta(v)$ و $X(v)$ نشان میدهم. وقت ی فقط دُ ناحیه (ورودی و خروجی) برای دستگاه به کار رود، و قرارداد دیگری ذکر نشود، $\mu = 2$ و $\mu = 1$ ناحیه ها ی به ترتیب ورودی و خروجی اند. در این حالت ورودی و خروجی ی دستگاه با به ترتیب $Z^{(1)} = 0$ و $Z^{(2)} = 0$ متناظر اند.

1 جابه جایی

بردار هر باریکه به نقطه ی مشاهده بسته گی دارد. با تغییر نقطه ی مشاهده زاویه ثابت میماند، اما عرض تغییر میکند. باریکه ای را در نظر بگیرید که بردار اش در نقطه ی A برابر v_A ، و در نقطه ی B

که به اندازه ی z طرف راست A است v_B است. داریم

$$x_B = x_A + \theta z. \quad (10)$$

این رابطه و برابری θ_B با θ_A هم‌ارز است با

$$v_B = [T(z)] v_A, \quad (11)$$

که

$$T(z) := \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ z & 1 \end{bmatrix}. \quad (12)$$

به $T(z)$ ماتریس جابه‌جایی به اندازه z می‌گوییم. دیده میشود

$$x_B = [\zeta(z)] v_A. \quad (13)$$

همچنین،

$$e^r [T(z)] = \zeta(z), \quad (14)$$

$$[\zeta(z)] [T(z')] = \zeta(z + z'), \quad (15)$$

$$[T(z)] [T(z')] = T(z + z'). \quad (16)$$

2 جسم، تصویر

نقطه ای (جسم) را در نظر بگیرید که در $(Z^{(1)} = z_i, x_i)$ است. باریکه‌ها بی که از جسم می‌گذرند را

با زاویه پشان برچسب می‌زنیم:

$$V_{(\alpha)}^{(1)}(z_i) = \alpha e_u + x_i e_d. \quad (17)$$

بردارها ی باریکه‌ها در ورودی ی دستگاه میشوند:

$$V_{(\alpha)}^{(1)}(0) = [T(-z_i)] V_{(\alpha)}^{(1)}(z_i). \quad (18)$$

از (2) بردارها ی باریکه‌ها در خروجی ی دستگاه به دست می‌آیند:

$$V_{(\alpha)}^{(2)}(0) = M [V_{(\alpha)}^{(1)}(0)]. \quad (19)$$

به این ترتیب،

$$V_{(\alpha)}^{(2)}(z) = [T(z)] M [T(-z_i)] V_{(\alpha)}^{(1)}(z_i). \quad (20)$$

این باریکه‌ها از نقطه $(Z^{(2)} = z_o, x_o)$ میگذرند، اگر

$$x_o = e^r [V_{(\alpha)}^{(2)}(z_o)], \quad \forall \alpha. \quad (21)$$

این رابطه هم‌ارز است با

$$[\zeta(z_o)] M [T(-z_i)] e_u = 0, \quad (22)$$

$$x_o = \{[\zeta(z_o)] M e_d\} x_i. \quad (23)$$

از (22) نتیجه میشود

$$\{[\zeta(z_o)] M [T(-z_i)]\} \parallel e_d. \quad (24)$$

پس،

$$\zeta(z_o) = \frac{[\zeta(z_i)] M^{-1}}{[\zeta(z_i)] M^{-1} e_d}, \quad (25)$$

$$x_o = \frac{x_i}{[\zeta(z_i)] M^{-1} e_d}. \quad (26)$$

به این ترتیب،

$$z_o = \frac{-c + d z_i}{a - b z_i}, \quad (27)$$

$$\frac{x_o}{x_i} = \frac{\det M}{a - b z_i}. \quad (28)$$

دیده میشود z_o و نسبت (x_o/x_i) ، هیچ کدام به x_i بسته‌گی ندارند. به نسبت (x_o/x_i) بزرگنمایی Y

عرضی میگوییم. به (dz_o/dz_i) هم بزرگنمایی Y طولی میگوییم. دیده میشود

$$\frac{dz_o}{dz_i} = \frac{\det M}{(a - b z_i)^2}, \quad (29)$$

$$\frac{dz_o}{dz_i} = \frac{1}{\det M} \left(\frac{x_o}{x_i} \right)^2. \quad (30)$$

3 صفحه‌های اصلی

یک دسته باریکه Y ورودی Y موازی را در نظر بگیرید. دنبال z_{po} میگردیم که در صفحه Y

$Z^{(2)} = z_{po}$ اختلاف Y عرض باریکه‌ها Y خروجی برابر اختلاف Y عرض باریکه‌ها Y ورودی Y

متناظر باشد. این یعنی با

$$V_{(\alpha)}^{(1)}(0) = \theta_1 e_u + \alpha e_d, \quad (31)$$

بردارها ی دسته‌باریکه‌ها ی خروجی این را برآورند.

$$X[V_{(\alpha)}^{(2)}(z_{p_o})] = \alpha + C \theta_1, \quad (32)$$

که C یک ثابت است. این یعنی

$$[\zeta(z_{p_o})] M e_d = 1, \quad (33)$$

$$[\zeta(z_{p_o})] M e_d = C. \quad (34)$$

(33) نتیجه می‌دهد

$$z_{p_o} = \frac{1-d}{b}. \quad (35)$$

با گذاشتن این در (34) هم نتیجه می‌شود

$$\begin{aligned} X[V_{(\alpha)}^{(2)}(z_{p_o})] &= \alpha + \frac{a - \det M}{b} \theta_1, \\ &= X \left[V_{(\alpha)}^{(1)} \left(\frac{a - \det M}{b} \right) \right]. \end{aligned} \quad (36)$$

به صفحه ی $Z^{(2)} = z_{p_o}$ صفحه ی اصلی ی خروجی می‌گوییم. مشابه با هم ین صفحه ی اصلی ی ورودی هم تعریف می‌شود: جا بی که باریکه‌ها ی ورودی بی که به باریکه‌ها ی خروجی ی موازی می‌انجامند، اختلاف عرض شان با اختلاف عرض باریکه‌ها ی خروجی ی متناظر برابر است. می‌شود محاسبه ای مشابه انجام داد، یا مانسته‌ها ی (35) و (36) را با تبدیل M به M^{-1} به دست آورد. نتیجه می‌شود

$$z_{p_i} = \frac{a - \det M}{b}. \quad (37)$$

مانسته ی (36) هم می‌شود

$$\begin{aligned} X[W_{(\alpha)}^{(1)}(z_{p_o})] &= \alpha + \frac{1-d}{b} \theta_2, \\ &= X \left[W_{(\alpha)}^{(2)} \left(\frac{1-d}{b} \right) \right], \end{aligned} \quad (38)$$

که

$$W_{(\alpha)}^{(2)}(0) = \theta_2 e_u + \alpha e_d. \quad (39)$$

اینها متناظر با باریکه‌ها بی اند که در خروجی با هم موازی اند.

با استفاده از (37)، رابطه ی (36) میشود

$$X[V_{(\alpha)}^{(2)}(z_{p o})] = X[V_{(\alpha)}^{(1)}(z_{p i})]. \quad (40)$$

همچنین، با استفاده از (35)، رابطه ی (38) میشود

$$X[W_{(\alpha)}^{(1)}(z_{p i})] = X[W_{(\alpha)}^{(2)}(z_{p i})]. \quad (41)$$

رابطه‌ها ی (40) و (41) نشان میدهند مسیر باریکه‌ها (یا راستا یشان) چنان است که گویا بخش ی حقیقی یا مجازی) از باریکه که بین صفحه‌ها ی اصلی ی ورودی و خروجی است، موازی ی محور اپتیکی است.

مانسته ی (33)

$$[\zeta(z_{p i})] M^{-1} e_d = 1 \quad (42)$$

است. ضمنن داریم

$$[\zeta(z_{p o})] e_d = 1, \quad (43)$$

$$[\zeta(z_{p i})] e_d = 1. \quad (44)$$

از (33)، و (42) تا (44) نتیجه میشود $\{[\zeta(z_{p o})] M\}$ و $[\zeta(z_{p i})]$ معادله‌ها ی یکسان ی را بر می‌آورند. به این ترتیب (یا مستقیمن) معلوم میشود

$$[\zeta(z_{p o})] M = [\zeta(z_{p i})]. \quad (45)$$

4 صفحه‌ها ی کانونی

یک دسته باریکه ی ورودی موازی را در نظر بگیرید. دنبال نقطه ای میگردیم که باریکه‌ها ی خروجی ی متناظر، همه از آنجا بگذرند. طول خروجی ی چنین نقطه ای (در صورت وجود) را با $z_{f o}$ نمایش میدهم. این یعنی با (31)،

$$X[V_{(\alpha)}^{(2)}(z_{f o})] = D \theta_1, \quad (46)$$

که D یک ثابت است. به این ترتیب،

$$[\zeta(z_{fo})] M e_d = 0, \quad (47)$$

$$[\zeta(z_{fo})] M e_d = D. \quad (48)$$

از (47) نتیجه میشود

$$z_{fo} = -\frac{d}{b}. \quad (49)$$

با گذاشتن این در (48) هم معلوم میشود

$$X[V_{(\alpha)}^{(2)}(z_{fo})] = -\frac{\det M}{b} \theta_1. \quad (50)$$

به صفحه $Z^{(2)} = z_{fo}$ صفحه $Z^{(2)}$ کانونی خروجی میگوییم. البته (49) و (50) را میشد از (27) و (28) هم به دست آورد. باریکه‌ها $Z^{(2)}$ ورودی موازی متناظر اند با $(z_i \rightarrow \infty)$ و $(-x_i/z_i) \rightarrow \theta_1$ ، که با اینها از (27) و (28) نتیجه میشود

$$z_o = -\frac{d}{b}, \quad (51)$$

$$x_o = -\frac{\det M}{b} \theta_1. \quad (52)$$

سرانجام، با تبدیل M به M^{-1} یا با محاسبه $Z^{(1)}$ مستقیم، مانسته‌ها $Z^{(1)}$ و (49) و (50) برای صفحه $Z^{(1)}$ کانونی ورودی به دست می‌آیند:

$$z_{fi} = \frac{a}{b}, \quad (53)$$

و

$$X[W_{(\alpha)}^{(1)}(z_{fi})] = \frac{1}{b} \theta_2. \quad (54)$$

به $(Z^{(1)} = z_{fi}, 0)$ کانون ورودی، و به $(Z^{(2)} = z_{fo}, 0)$ کانون خروجی میگوییم. باریکه‌ای که موازی با محور اپتیکی وارد شود، از کانون خروجی میگذرد. باریکه‌ای که در ورود از کانون ورودی بگذرد، موازی با محور اپتیکی خارج میشود.

5 صفحه‌های گره‌ای

دنبال z_{ni} میگردیم که باریکه‌ها ی ورودی بی که از $(Z^{(1)} = z_{ni}, x_i)$ میگذرند، در خروجی از $(Z^{(2)} = z_{no}, x_o)$ بگذرند، چنان که زاویه ی هر باریکه ی خروجی با باریکه ی فرودی ی متناظر ثابت است. باریکه‌ها ی ورودی میشوند

$$V_{(\alpha)}^{(1)}(z_{ni}) = \alpha e_u + x_i e_d, \quad (55)$$

و از اینجا باریکه‌ها ی خروجی میشوند

$$V_{(\alpha)}^{(2)}(z) = [T(z)] M [T(-z_{ni})] V_{(\alpha)}^{(1)}(z_{ni}). \quad (56)$$

به این ترتیب،

$$\Theta[V_{(\alpha)}^{(2)}(z_{no})] = e^1 M [T(-z_{ni})] (\alpha e_u + x_i e_d), \quad (57)$$

که نتیجه میدهد

$$e^1 M [T(-z_{ni})] e_u = 1, \quad (58)$$

$$\Theta[V_{(\alpha)}^{(2)}(z_{no})] = \alpha + \{e^1 M [T(-z_{ni})] e_d\} x_i. \quad (59)$$

از (58) نتیجه میشود

$$z_{ni} = \frac{a-1}{b}. \quad (60)$$

از (59) هم نتیجه میشود

$$\Theta[V_{(\alpha)}^{(2)}(z_{no})] = \alpha + b x_i. \quad (61)$$

از (27) هم z_{no} به دست می‌آید:

$$z_{no} = \frac{\det M - d}{b}. \quad (62)$$

سرانجام، از (28) هم x_o به دست می‌آید. نتیجه این که اگر زاویه ی یک باریکه ی ورودی θ_1 و زاویه ی باریکه ی خروجی θ_2 باشد،

$$\theta_2 = \theta_1 + b x_i, \quad (63)$$

$$x_o = (\det M) x_i. \quad (64)$$

به $Z^{(1)} = z_{ni}$ صفحه ی گره ای ی ورودی، و به $Z^{(2)} = z_{no}$ صفحه ی گره ای ی خروجی میگوییم. به $(Z^{(1)} = z_{ni}, 0)$ گره ی ورودی، و به $(Z^{(2)} = z_{no}, 0)$ گره ی خروجی میگوییم. باریکه ای که از گره ی ورودی بگذرد، موازی با راستای ورودی از گره ی خروجی میگذرد.

6 شکل کائینیک ماتریس انتقال

انتخاب مبدهی در ناحیه ها ی ورودی و خروجی دلخواه است. ماتریس انتقال بردار باریکه در مبدهی ورودی را به بردار باریکه در مبدهی خروجی تبدیل میکند. پس با جابه جایی ی مبدهی ماتریس انتقال عوض میشود. ماتریس انتقال با مبدها ی ورودی و خروجی ی در به ترتیب $Z^{(1)} = z_{c,i}$ و $Z^{(2)} = z_{c,o}$ نشان میدهیم. داریم

$$M(z_{c,i}, z_{c,o}) = [T(z_{c,o})] M [T(-z_{c,i})]. \quad (65)$$

دیده میشود

$$\det[M(z_{c,i}, z_{c,o})] = \det M, \quad (66)$$

$$e^r [M(z_{c,i}, z_{c,o})] e_u = e^r M e_u. \quad (67)$$

یک انتخاب این است که مبدهی هر ناحیه را صفحه ی اصلی ی هم ان ناحیه بگیریم. به شکل ماتریس انتقال با این مبدهی، شکل کائینیک ماتریس انتقال میگوییم. ماتریس انتقال، مثلثه ها ی ش، و طولها با این مبدهی (طولها ی کائینیک) را با پریم مشخص میکنیم. داریم

$$z'_{p,o} = 0, \quad (68)$$

$$z'_{p,i} = 0. \quad (69)$$

به این ترتیب از (35) و (37) نتیجه میشود

$$d' = 1, \quad (70)$$

$$a' = \det M. \quad (71)$$

از (66) و (67) هم نتیجه میشود

$$\det M' = \det M, \quad (72)$$

$$b' = b, \quad (73)$$

و از ترکیب چهاررابطه ی اخیر معلوم میشود

$$c' = 0. \quad (74)$$

پس،

$$M' = \begin{bmatrix} \det M & b \\ 0 & 1 \end{bmatrix}. \quad (75)$$

رابطه‌ها ی (27) تا (29) هم میشوند

$$-\frac{\det M}{z'_i} + \frac{1}{z'_o} = -b, \quad (76)$$

$$\frac{x_o}{x_i} = (\det M) \frac{z'_o}{z'_i}, \quad (77)$$

$$\frac{dz'_o}{dz'_i} = (\det M) \left(\frac{z'_o}{z'_i} \right)^2. \quad (78)$$

طولها ی کانتیک صفحه‌ها ی کانونی میشود

$$z'_{f,o} = -\frac{1}{b}, \quad (79)$$

$$z'_{f,i} = \frac{\det M}{b}. \quad (80)$$

طولها ی کانتیک صفحه‌ها ی گره‌ای هم میشود

$$z'_{n,o} = \frac{\det M - 1}{b}, \quad (81)$$

$$z'_{n,i} = \frac{\det M - 1}{b}. \quad (82)$$

چون $z'_{n,o}$ و $z'_{n,i}$ با هم برابر اند، هر دو را با z'_n نشان میدهم.

7 دستگاههای خاص

تغییر محیط در یک دستگاه اپتیکی، با n_1 و n_2 (ضریب شکست محیط به ترتیب ورودی و خروجی) و شکل سطح جداکننده مشخص میشود. در اپتیک گاوسی، این سطح به خاطر تقارن سمتی بر محور اپتیکی عمود است. به این ترتیب معادله سطح جداکننده در نزدیکی محور اپتیکی میشود

$$z = \frac{x^2}{2R}, \quad (83)$$

که مبدی را روی سطح جداکننده گرفته ایم، و شعاع انحنای جبری سطح است. زاویه بردار عمود بر این سطح در نقطه ای به عرض x را با ϕ نشان میدهم. داریم

$$\phi = -\frac{x}{R}. \quad (84)$$

اگر باریکه ای با زاویه θ_1 نسبت به محور اپتیکی، از محیط 1 به این سطح برخورد، و با زاویه θ_2 نسبت به محور اپتیکی وارد محیط 2 شود،

$$n_2(\theta_2 - \phi) = n_1(\theta_1 - \phi), \quad (85)$$

که نتیجه میدهد

$$\theta_2 = \frac{n_1}{n_2} \theta_1 - \left(\frac{n_1}{n_2} - 1 \right) \phi. \quad (86)$$

در نقطه برخورد باریکه با این سطح، زاویه عوض میشود ولی عرض عوض نمیشود. به این ترتیب از ترکیب (84) و (86) نتیجه میشود اگر باریکه ای با بردار v_1 از محیط 1 به این سطح برخورد، و با بردار v_2 وارد محیط 2 شود،

$$v_2 = \left[S \left(\frac{n_1}{n_2}, R \right) \right] v_1, \quad (87)$$

که

$$S(n, R) := \begin{bmatrix} n & \frac{n-1}{R} \\ 0 & 1 \end{bmatrix}. \quad (88)$$

به S ماتریس شکست میگوییم. یک ماتریس انتقال کلی حاصل ضربی از ماتریسهای شکست و جابهجایی است.

7.1 آینه

ماتریس انتقال متناظر با آینه $S(-1, R)$ است، که شعاع انحنای جبری ی آینه است، مثبت برای آینه ی گوژ و منفی برای آینه ی کاو. $S(-1, R)$ به شکل کائینیک است، که نشان میدهد صفحه‌ها ی اصلی رو ی مبدئ (تقاطع محور اپتیکی با آینه، یا رئس آینه) اند. با

$$\begin{aligned} M &= S(-1, R), \\ &= \begin{bmatrix} -1 & -\frac{1}{R} \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, \end{aligned} \quad (89)$$

دیده میشود

$$z'_{f,o} = \frac{R}{2}, \quad (90)$$

$$z'_{f,i} = \frac{R}{2}, \quad (91)$$

$$z'_n = R. \quad (92)$$

چون صفحه‌ها ی اصلی رو ی هم اند، از رابطه‌ها ی بالا دیده میشود کانونها رو ی هم و گره‌ها هم رو ی هم اند. در واقع گره‌ها هم ان مرکز انحنای آینه اند، و کانونها وسط مرکز انحنای و رئس آینه اند. همچنین،

$$\frac{1}{z'_i} + \frac{1}{z'_o} = \frac{1}{f}. \quad (93)$$

7.2 عدسی ی نازک

عدسی ی نازک ترکیب د سطح جداکننده ی نزدیک به هم است، که ضریب شکست ناحیه‌ها ی بیرونی یکسان است. شعاع انحنای جبری ی جداکننده‌ها ی چپ و راست را با به ترتیب R_1 و R_2 ، و نسبت ضریب شکست در ناحیه ی بین جداکننده به ضریب شکست در ناحیه ی بیرونی را با n نشان میدهیم. مبدئ را رئس عدسی (تقاطع مشترک سطحها با محور اپتیکی) میگیریم. ماتریس انتقال چنین عدسی بی را با $U(n, R_1, R_2)$ نمایش میدهیم. داریم

$$U(n, R_1, R_2) = [S(n, R_2)] [S(n^{-1}, R_1)], \quad (94)$$

که نتیجه میدهد

$$U(n, R_1, R_2) = \begin{bmatrix} 1 & (n-1) \left(\frac{1}{R_2} - \frac{1}{R_1} \right) \\ 0 & 1 \end{bmatrix}. \quad (95)$$

دیده میشود

$$z'_{f,o} = f, \quad (96)$$

$$z'_{f,i} = -f, \quad (97)$$

$$z'_n = 0, \quad (98)$$

که

$$\frac{1}{f} = (n-1) \left(\frac{1}{R_1} - \frac{1}{R_2} \right). \quad (99)$$

گره‌ها روی هم اند و روی رُس عدسی اند. کانونها دُطرف رُس و به فاصله ی یکسان از آن اند.

همچنین،

$$-\frac{1}{z'_i} + \frac{1}{z'_o} = \frac{1}{f}. \quad (100)$$

8 پانوشتها

- [1] Max Born & Emil Wolf; “principles of optics” 7th edition (Cambridge University Press, 1999) section 4.4
- [2] Eugene Hecht; “optics” 2nd edition (Addison Wesley, 1987) chapters 5 &