

В. В. ТРУБАЕВ

(Ленинград)

**ПРИМЕНЕНИЕ МАТРИЧНОГО ФОРМАЛИЗМА  
К ЧАСТОТНОМУ АНАЛИЗУ ОПТИЧЕСКИХ СИСТЕМ,  
ОБЛАДАЮЩИХ ДВОЙНЫМ ЛУЧЕПРЕЛОМЛЕНИЕМ**

При прохождении световой волны через оптические системы наряду с фазовыми могут быть поляризационные искажения волнового фронта, обусловливаемые двойным лучепреломлением, возникающим под действием каких-либо нагрузок или остаточных напряжений. Влияние двойного лучепреломления на оптическую передаточную функцию и функцию рассеяния точки исследовалось в [1].

В настоящей работе для частотного анализа оптических систем с двойным лучепреломлением используется матричный метод Джонса [2], применение которого позволяет записать соотношения между когерентной передаточной функцией, оптической передаточной функцией и функцией рассеяния точки в стандартной форме. При этом функции заменяются соответствующими им матрицами, операция комплексного сопряжения — операцией эрмитового сопряжения для матриц, а произведения функций — соответствующими матричными произведениями.

**1. Матрица импульсного отклика.** Используя представление Джонса [2], оптический сигнал можно записать в виде двухкомпонентной амплитуды:

$$F(x, y) = \begin{pmatrix} f^1(x, y) \\ f^2(x, y) \end{pmatrix}.$$

Здесь  $f^1(x, y)$ ,  $f^2(x, y)$  — ортогонально-поляризованные компоненты световой волны. Прежде всего обобщим понятие импульсного отклика для оптических систем, пространственно модулирующих поляризацию света. Пусть действие оптической системы описывается линейным оператором  $\mathcal{L}$ , который показывает, как нужно подействовать на двухкомпонентный оптический сигнал на входе системы  $F_1(x_1, y_1)$ , чтобы получить такой же сигнал на выходе  $F_2(x_2, y_2)$ :

$$F_2(x_2, y_2) = \mathcal{L}\{F_1(x_1, y_1)\}. \quad (1)$$

Учитывая фильтрующее свойство  $\delta$ -функции [3], можно записать:

$$F_1(x_1, y_1) = \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} \delta(x_1 - \xi, y_1 - \eta) F_1(\xi, \eta) d\xi d\eta. \quad (2)$$

Подставляя (2) в (1) и используя линейность оператора  $\mathcal{L}$ , получим

$$\begin{aligned} F_2(x_2, y_2) &= \begin{pmatrix} f_2^1(x_2, y_2) \\ f_2^2(x_2, y_2) \end{pmatrix} = \mathcal{L} \left\{ \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} \delta(x_1 - \xi, y_1 - \eta) F_1(\xi, \eta) d\xi d\eta \right\} = \\ &= \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} \left[ f_1^1(\xi, \eta) \mathcal{L} \left\{ \delta(x_1 - \xi, y_1 - \eta) \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} \right\} + f_1^2(\xi, \eta) \mathcal{L} \left\{ \delta(x_1 - \xi, y_1 - \eta) \times \right. \right. \\ &\quad \left. \left. \times \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} \right\} \right] d\xi d\eta = \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} \begin{pmatrix} h_1^1(x_2, y_2; \xi, \eta) & h_2^1(x_2, y_2; \xi, \eta) \\ h_1^2(x_2, y_2; \xi, \eta) & h_2^2(x_2, y_2; \xi, \eta) \end{pmatrix} \begin{pmatrix} f_1^1(\xi, \eta) \\ f_1^2(\xi, \eta) \end{pmatrix} d\xi d\eta, \quad (3) \end{aligned}$$

где

$$\begin{pmatrix} h_1^1(x_2, y_2; \xi, \eta) \\ h_1^2(x_2, y_2; \xi, \eta) \end{pmatrix} = \mathcal{L} \left\{ \delta(x_1 - \xi, y_1 - \eta) \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \right\},$$

$$\begin{pmatrix} h_2^1(x_2, y_2; \xi, \eta) \\ h_2^2(x_2, y_2; \xi, \eta) \end{pmatrix} = \mathcal{F} \left\{ \delta(x_1 - \xi, y_1 - \eta) \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} \right\}.$$

Матрицу

$$H(x_2, y_2; \xi, \eta) = \begin{pmatrix} h_1^1 & h_1^2 \\ h_2^1 & h_2^2 \end{pmatrix}$$

назовем матрицей импульсного отклика. Элементы матрицы  $H$  имеют следующий физический смысл:  $h_1^1, h_1^2, h_2^1, h_2^2$  — амплитуды  $x$ -,  $y$ -компонент импульсного отклика на выходе системы на сигнал типа  $\delta$ -функции в точке с координатами  $(\xi, \eta)$ , имеющий на входе поляризацию

$$\begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}, \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}$$

соответственно.

Ниже будут рассматриваться только изопланарные оптические системы. Это означает, что

$$H(x_2, y_2; \xi, \eta) = H(x_2 - \xi, y_2 - \eta).$$

Для изопланарных систем соотношение (3) можно записать в форме

$$F_2(x_2, y_2) = \begin{pmatrix} h_1^1 * f_1^1 + h_2^1 * f_1^2 \\ h_1^2 * f_1^1 + h_2^2 * f_1^2 \end{pmatrix} \quad (4)$$

(здесь  $*$  — операция свертки функций). Проводя преобразование Фурье правой и левой частей соотношения (4) и применяя теорему о преобразовании свертки [3], получим

$$\mathcal{F}\{F_2\} = \mathcal{F}\{H\}\mathcal{F}\{F_1\}. \quad (5)$$

Интеграл (4) символически можно записать в виде свертки матрицы импульсного отклика  $H$  с двухкомпонентным сигналом на входе системы  $F_1$ :  $F_2 = H * F_1$ . По аналогии с однокомпонентными оптическими сигналами матрицу  $\mathcal{F}\{H\}$  будем называть передаточной функцией системы.

**2. Оптическая передаточная функция и ее связь с когерентной передаточной функцией.** Рассмотрим линейную изопланарную оптическую систему, формирующую изображение. Как следует из результатов предыдущего пункта, двухкомпонентную амплитуду в плоскости изображения можно представить интегралом

$$U_i(x_i, y_i) = \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} H(x_i - x_0, y_i - y_0) U_0(x_0, y_0) dx_0 dy_0, \quad (6)$$

где

$$U_i(x_i, y_i) = \begin{pmatrix} u_i^1(x_i, y_i) \\ u_i^2(x_i, y_i) \end{pmatrix}$$

— двухкомпонентная амплитуда в точке  $(x_i, y_i)$  плоскости изображения,

$$U_0(x_0, y_0) = \begin{pmatrix} u_0^1(x_0, y_0) \\ u_0^2(x_0, y_0) \end{pmatrix}$$

— двухкомпонентная амплитуда в точке  $(x_0, y_0)$  предметной плоскости,  $H(x_i - x_0, y_i - y_0)$  — матрица импульсного отклика, определенная в предыдущем пункте. Следуя обозначениям Гудмена [3], равенство (6) можно записать в виде

$$U_i(x_i, y_i) = \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} \tilde{H}(x_i - \tilde{x}_0, y_i - \tilde{y}_0) U_g(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0) d\tilde{x}_0 d\tilde{y}_0. \quad (7)$$

Здесь  $\tilde{x}_0 = Mx_0$ ,  $\tilde{y}_0 = My_0$ ,

$$U_g(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0) = k(\lambda^2 d_i^2 / M^2) U_0(\tilde{x}_0/M, \tilde{y}_0/M)$$

— идеальное изображение в приближении геометрической оптики,

$$\tilde{H}(x_i - \tilde{x}_0, y_i - \tilde{y}_0) = (1/k\lambda^2 d_i^2) H(x_i - \tilde{x}_0, y_i - \tilde{y}_0),$$

$M = d_i/d_0$  — увеличение системы,  $k$  — комплексное число,  $\lambda$  — длина волны,  $f$  — фокусное расстояние,  $d_i$  и  $d_0$  определяются формулой линзы ( $1/d_0 + 1/d_i = 1/f$ ).

Из предыдущего пункта вытекает, что частотные спектры двухкомпонентных амплитуд в предметной плоскости и плоскости изображения связаны соотношением

$$G_i(f_x, f_y) = \mathcal{H}(f_x, f_y) G_g(f_x, f_y), \quad (8)$$

где

$$G_i(f_x, f_y) = \mathcal{F}\{U_i(x_i, y_i)\} = \begin{pmatrix} \mathcal{F}\{u_i^1\} \\ \mathcal{F}\{u_i^2\} \end{pmatrix}$$

— фурье-образ двухкомпонентной амплитуды в плоскости изображения,

$$G_g(f_x, f_y) = \mathcal{F}\{U_g(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0)\} = \begin{pmatrix} \mathcal{F}\{u_g^1\} \\ \mathcal{F}\{u_g^2\} \end{pmatrix}$$

— фурье-образ двухкомпонентной амплитуды в предметной плоскости

$$\mathcal{H}(f_x, f_y) = \mathcal{F}\{\tilde{H}(x_i - \tilde{x}_0, y_i - \tilde{y}_0)\} = \begin{pmatrix} \mathcal{F}\{h_1^1\} \mathcal{F}\{h_2^1\} \\ \mathcal{F}\{h_1^2\} \mathcal{F}\{h_2^2\} \end{pmatrix}$$

— фурье-образ матрицы импульсного отклика. Матрицу  $\mathcal{H}(f_x, f_y)$  будем называть когерентной передаточной функцией.

Интенсивность в плоскости изображения равна [4]

$$I_i(x_i, y_i) = \text{Sp } J_i(x_i, y_i) = \text{Sp} \langle U_i(x_i, y_i; t) U_i^+(x_i, y_i; t) \rangle. \quad (9)$$

Здесь

$$J_i(x_i, y_i) = \langle U_i(x_i, y_i; t) U_i^+(x_i, y_i; t) \rangle$$

— матрица когерентности в плоскости изображения [5], угловые скобки  $\langle \rangle$  — усреднение по времени, знак  $+$  — операция эрмитового сопряжения. Чтобы определить интенсивность в плоскости изображения, подставим (7) в (9); изменяя порядок интегрирования и используя линейность операции Sp, получим

$$I_i(x_i, y_i) = \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} d\tilde{x}_0 d\tilde{y}_0 \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} d\tilde{x}_0 d\tilde{y}_0 \text{Sp} [\tilde{H}(x_i - \tilde{x}_0, y_i - \tilde{y}_0) \times \\ \times \langle U_g(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0; t) U_g^+(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0; t) \rangle \tilde{H}^+(x_i - \tilde{x}_0, y_i - \tilde{y}_0)]. \quad (10)$$

Если освещение предмета абсолютно некогерентно, то аналогично тому, как это делается в работе [3], можно записать:

$$\langle U_g(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0; t) U_g^+(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0; t) \rangle = \kappa \langle U_g(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0; t) U_g^+(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0; t) \rangle \times \\ \times \delta(\tilde{x}_0 - \tilde{x}_0, \tilde{y}_0 - \tilde{y}_0) = \kappa J_g(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0) \delta(\tilde{x}_0 - \tilde{x}_0, \tilde{y}_0 - \tilde{y}_0), \quad (11)$$

где  $J_g(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0)$  — матрица когерентности световой волны в точке  $(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0)$  предметной плоскости,  $\kappa$  — действительная постоянная. С учетом (11) равенство (10) приводится к виду

$$I_i(x_i, y_i) = \kappa \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} \text{Sp} [\tilde{H}(x_i - \tilde{x}_0, y_i - \tilde{y}_0) J_g(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0) \times \\ \times \tilde{H}^+(x_i - \tilde{x}_0, y_i - \tilde{y}_0)] d\tilde{x}_0 d\tilde{y}_0. \quad (12)$$

Допустим, что освещение предмета абсолютно не поляризовано. Тогда матрица когерентности в предметной плоскости равна

$$J_g(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0) = \frac{1}{2} I_g(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0) \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}, \quad (13)$$

где  $I_g(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0)$  — интенсивность в предметной плоскости. Подставляя (13) в (12) и используя линейность шпура, получим

$$I_i(x_i, y_i) = \frac{1}{2} \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} I_g(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0) \text{Sp} [\tilde{H}(x_i - \tilde{x}_0, y_i - \tilde{y}_0) \times \\ \times \tilde{H}^+(x_i - \tilde{x}_0, y_i - \tilde{y}_0)] d\tilde{x}_0 d\tilde{y}_0. \quad (14)$$

Определим нормированные частотные спектры распределений интенсивностей:

$$Q_g(f_x, f_y) = \frac{\mathcal{F} \{I_g(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0)\}}{\mathcal{F} \{I_g(\tilde{x}_0, \tilde{y}_0)\} |_{f_x=0, f_y=0}}, \quad (15)$$

$$Q_i(f_x, f_y) = \frac{\mathcal{F} \{I_i(x_i, y_i)\}}{\mathcal{F} \{I_i(x_i, y_i)\} |_{f_x=0, f_y=0}}. \quad (16)$$

Тогда применение теоремы свертки [3] к интегралу (14) приводит к следующему соотношению в частотной области:

$$Q_i(f_x, f_y) = \frac{\mathcal{F} \{\text{Sp} [\tilde{H}(x_i, y_i) \tilde{H}^+(x_i, y_i)]\}}{\mathcal{F} \{\text{Sp} [\tilde{H}(x_i, y_i) \tilde{H}^+(x_i, y_i)]\} |_{f_x=0, f_y=0}} Q_g(f_x, f_y).$$

Следовательно,

$$D(f_x, f_y) = \frac{\mathcal{F} \{\text{Sp} [\tilde{H}(x_i, y_i) \tilde{H}^+(x_i, y_i)]\}}{\mathcal{F} \{\text{Sp} [\tilde{H}(x_i, y_i) \tilde{H}^+(x_i, y_i)]\} |_{f_x=0, f_y=0}} \quad (17)$$

является оптической передаточной функцией, и можно записать:

$$Q_i(f_x, f_y) = D(f_x, f_y) Q_g(f_x, f_y).$$

Применяя теорему автокорреляции [3], получим соотношение, связывающее когерентную и оптическую передаточные функции:

$$D(f_x, f_y) = \frac{\int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} \text{Sp} [H(\xi - f_x/2, \eta - f_y/2) \mathcal{H}^+(\xi + f_x/2, \eta + f_y/2)] d\xi d\eta}{\int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} \text{Sp} [H(\xi, \eta) \mathcal{H}^+(\xi, \eta)] d\xi d\eta}. \quad (18)$$

**3. Когерентная и оптическая передаточные функции при наличии фазовых и поляризационных искажений волнового фронта.** Соотношения, полученные в пп. 1 и 2, справедливы независимо от наличия фазовых и поляризационных искажений. Теперь свяжем когерентную и оптическую передаточные функции непосредственно с физическими свойствами оптической системы, обладающей аберрациями. При этом под аберрациями будем понимать не только фазовые, но и поляризационные искажения волнового фронта, которые назовем обобщенными аберрациями. При наличии только фазовых искажений можно считать, что выходной зрачок освещается идеальной сферической волной, но в пределах зрачка находится фазовая пластинка, деформирующая по фазе выходящий из зрачка волновой фронт [3]; в случае поляризационных искажений можно представить, что в пределах зрачка находится двулучепреломляющая пластинка, изменяющая состояние поляризации, которую можно описать матрицей Джонса [2]:

$$V(x, y) = \begin{pmatrix} v_{11}(x, y) & v_{12}(x, y) \\ v_{21}(x, y) & v_{22}(x, y) \end{pmatrix}.$$

В этом случае обобщенную функцию зрачка представим так:

$$\mathcal{P}(x, y) = p(x, y) \exp [ikW(x, y)] V(x, y),$$

где  $p(x, y)$  — функция зрачка, равная единице внутри зрачка и нулю за его пределами; множитель  $\exp [ikW(x, y)]$  характеризует фазовые искажения;  $k = 2\pi/\lambda$ ;  $W(x, y)$  — эффективная погрешность длины пути;  $V(x, y)$  — зависящая от координат матрица Джонса, описывающая поляризационные искажения волнового фронта. Рассуждая аналогично тому, как это делается в работе [3], для когерентной передаточной функции будем иметь

$$\mathcal{H}(f_x, f_y) = \mathcal{P}(\lambda d_{if_x}, \lambda d_{if_y}) = p(\lambda d_{if_x}, \lambda d_{if_y}) \exp [ikW(\lambda d_{if_x}, \lambda d_{if_y})] \times \\ \times V(\lambda d_{if_x}, \lambda d_{if_y}). \quad (19)$$

Подставляя выражение (18) для когерентной передаточной функции в (17), для оптической передаточной функции при наличии обобщенной аберрации получим

$$D(f_x, f_y) = \frac{\int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} \text{Sp} [\mathcal{P}(\xi - \lambda d_{if_x}/2, \eta - \lambda d_{if_y}/2) \mathcal{P}^+(\xi + \lambda d_{if_x}/2, \eta + \lambda d_{if_y}/2)] d\xi d\eta}{\int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} \text{Sp} [\mathcal{P}(\xi, \eta) \mathcal{P}^+(\xi, \eta)] d\xi d\eta}. \quad (20)$$

Так как для не поглощающих свет систем матрицы Джонса являются унитарными [6], т. е.

$$V(\xi, \eta) V^+(\xi, \eta) = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix},$$

то, учитывая, что  $p(x, y)p(x, y) = p(x, y)$ , соотношение (20) приводится к виду

$$D(f_x, f_y) = \frac{1}{2 \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} p(\xi, \eta) d\xi d\eta} \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} p(\xi - \lambda d_{if_x}/2, \eta - \lambda d_{if_y}/2) \times \\ \times p(\xi + \lambda d_{if_x}/2, \eta + \lambda d_{if_y}/2) \exp \{ik[W(\xi - \lambda d_{if_x}/2, \eta - \lambda d_{if_y}/2) - \\ - W(\xi + \lambda d_{if_x}/2, \eta + \lambda d_{if_y}/2)]\} \text{Sp} [V(\xi - \lambda d_{if_x}/2, \eta - \lambda d_{if_y}/2) V^+(\xi + \\ + \lambda d_{if_x}/2, \eta + \lambda d_{if_y}/2)] d\xi d\eta. \quad (21)$$

В отсутствие поляризационных искажений, т. е. когда

$$V(x, y) = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix},$$

формула (20) переходит в соответствующую формулу в работе [3], учитывающую только фазовые искажения.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Комиссарчук В. А. Распределение освещенности в изображении точки и передаточная функция при двойном лучепреломлении в элементах оптической системы. — *Опт. и спектр.*, 1970, т. 29, вып. 1, с. 178.
2. Шерклифф У. Поляризованный свет. — М.: Мир, 1965.
3. Гудмен Дж. Введение в фурье-оптику. — М.: Мир, 1970.
4. Борн М., Вольф Э. Основы оптики. — М.: Наука, 1973.
5. Maxia Vera. Light Polarization Problems. — *Appl. Opt.*, 1976, vol. 15, p. 2576.
6. Takenaka Hiroshi. A Unified Formalism for Polarization Optics by Using Group Theory. — *Nouv. Rev. Opt.*, 1973, vol. 4, p. 37.

Поступила в редакцию 15 февраля 1980 г.