

01;10  
 ©1993 г.

## АБЕРРАЦИИ ТРАНСАКСИАЛЬНЫХ ЛИНЗ

Ю.Л.Бадакер, С.П.Карецкая

Получены новые результаты в теории aberrаций трансаксиальных линз. Рассматриваются aberrации в направлении, параллельном средней плоскости линзы. Показано, что в узловой плоскости пространства изображений их коэффициенты геометрических и хроматических aberrаций выражаются через элементарные функции от кардинальных элементов линзы и отношения потенциалов предметного пространства и пространства изображений. Показано, что при соответствующем выборе начальных параметров, задающих траекторию, можно вдвое сократить число членов в aberrационной поправке. Коэффициент отверстной хроматической aberrации и постоянная сферической aberrации для произвольного линейного увеличения  $m_z$  представлены в виде выражений, которые сводятся к полиномам по степеням  $m_z^{-1}$  и содержат только по одному коэффициенту, зависящему от распределения поля в линзе.

Аберрации трансаксиальных линз, характеризующие фокусирующие свойства линзы в направлении, параллельном средней плоскости, исследовались ранее в работе [1]. Из дифференциального уравнения второго порядка для проекции траектории на среднюю плоскость были выведены формулы десяти aberrационных коэффициентов геометрических aberrаций третьего порядка и двух коэффициентов хроматических aberrаций.

Важные дополнительные сведения об этих aberrациях можно получить, если записать и проанализировать дифференциальное уравнение первого порядка, следующее из постоянства азимутального импульса в осесимметричном поле. Это уравнение, будучи представлено в декартовой системе координат, имеет следующий вид:

$$\frac{\sqrt{\varphi^* + \varepsilon}(x'z - x)}{\sqrt{1 + x'^2 + y'^2}} = \text{const.} \quad (1)$$

Ось  $y$  используемой декартовой системы координат совмещена с осью симметрии электрического поля, плоскость  $y = 0$  — с его плоскостью симметрии, ось  $z$  направлена вдоль главной оптической оси линзы. Штрихи обозначают дифференцирование по  $z$ . Электростатический потенциал  $\varphi^* = \varphi^*(r, y)$ ,  $r = \sqrt{x^2 + z^2}$ . На оптической оси линзы  $\varphi_{x=y=0}^* = \varphi(z)$ . Условием нормировки потенциала является равенство кинетической энергии частицы  $W = -e(\varphi^* + \varepsilon)$ , где  $\varepsilon$  характеризует отклонение частицы от основной энергии.

Разложив в уравнении (1) функции  $(\varphi^* + \varepsilon)^{1/2}$  и  $(1 + x'^2 + y'^2)^{-1/2}$  в ряды по степеням малых  $x$ ,  $y$ ,  $x'$ ,  $y'$ ,  $\varepsilon$  и удерживая в окончательном выражении члены, необходимые для рассмотрения хроматических aberrаций и геометрических aberrаций третьего порядка малости, получим уравнение, справедливое для частиц, движущихся вблизи оптической оси,

$$\sqrt{\varphi}(x'z - x) \left( 1 + \frac{\varphi_0}{2\varphi} \varepsilon_0 - \frac{1}{2} x'^2 + \frac{\varphi'}{4z\varphi} x^2 - \frac{1}{2} y'^2 + \frac{\varphi_{02}}{4\varphi} y^2 \right) = B. \quad (2)$$

Здесь

$$\varphi_{02} = \left. \frac{\partial^2 \varphi^*}{\partial y^2} \right|_{y=0} = -\frac{d^2 \varphi}{dr^2} - \frac{1}{r} \frac{d\varphi}{dr},$$

$B$  — константа, которую можно определить из начальных условий,

$$B = \sqrt{\varphi_0} (x'_0 z_0 - x_0) \left[ 1 + \frac{1}{2} (\varepsilon_0 - x'^2_0 - y'^2_0) \right].$$

Через  $\varphi_0$  обозначен потенциал предметного пространства,  $x'_0$  и  $y'_0$  — значения  $x'$  и  $y'$  в этом пространстве,  $\varepsilon_0 = \varepsilon/\varphi_0$ . Плоскость  $z = z_0$  является предметной,  $x_0$  — значение координаты  $x$  в точке пересечения траектории с предметной плоскостью.

Решая уравнение (2) методом последовательных приближений, найдем, что в параксиальном приближении

$$\sqrt{\varphi}(x'z - x) = C, \quad (3)$$

где постоянная  $C = \sqrt{\varphi_0}(x'_0 z_0 - x_0) = -\sqrt{\varphi_0}x_{c0} = -\sqrt{\varphi_1}x_{c1}$ . Здесь введено обозначение  $x_{c0} = x_0 - x'_0 z_0$  для координаты  $x$  точки пересечения падающего луча или его прямолинейного продолжения с плоскостью  $z = 0$ ; координата точки пересечения с этой плоскостью выходящего из линзы луча или его продолжения обозначена как  $x_{c1}$ . Отметим, что  $x_{c1}/x_{c0} = \sqrt{\varphi_0}/\sqrt{\varphi_1}$ . Из (3) очевидно, что в плоскости  $z = 0$  сливаются узловые плоскости предметного пространства и пространства изображений любой трансаксиальной линзы, независимо от ее геометрии и распределения поля. В одиночной линзе здесь же расположены и обе главные плоскости  $H_{x0}$  и  $H_{x1}$ ,  $z(H_{x0}) = z(H_{x1}) = 0$ . Речь идет об асимптотических кардинальных элементах.

Решение уравнения (3) будет

$$\begin{aligned} x &= z \left( \frac{x_0}{z_0} + C \int_{z_0}^z \frac{dz}{z^2 \sqrt{\varphi}} \right) = z \left[ \frac{x_0}{z_0} + C \left( \frac{1}{z_0 \sqrt{\varphi_0}} - \frac{1}{z \sqrt{\varphi}} - \frac{1}{2} \int_{z_0}^z \frac{\varphi' dz}{z \varphi^{3/2}} \right) \right] = \\ &= z \left[ x'_0 - C \left( \frac{1}{z \sqrt{\varphi}} + \frac{1}{2} \int_{z_0}^z \frac{\varphi' dz}{z \varphi^{3/2}} \right) \right]. \end{aligned} \quad (4)$$

Отсюда легко приDEM к результатам, полученным ранее в [2]. Приведем здесь основные из них, они потребуются нам в дальнейшем. Координаты фокусов предметного пространства и пространства изображений  $z(F_{x0})$ ,  $z(F_{x1})$  и фокусные расстояния  $f_{x0}$  и  $f_{x1}$  определяются формулами

$$\begin{aligned}\frac{1}{z(F_{x0})} &= -\frac{1}{f_{x1}} = \frac{\sqrt{\varphi_0}}{2} g_1, \\ \frac{1}{z(F_{x1})} &= \frac{1}{f_{x0}} = -\frac{\sqrt{\varphi_1}}{2} g_1,\end{aligned}\quad (5)$$

где

$$g_1 = \int_{z_a}^{z_b} \frac{\varphi' dz}{z^2 \varphi^{3/2}};$$

$z_a$  и  $z_b$  — границы области, занятой полем;  $\varphi_1$  — потенциал пространства изображений.

Положение плоскости изображений  $z = z_1$  определяется уравнением

$$\frac{1}{z_1 \sqrt{\varphi_1}} - \frac{1}{z_0 \sqrt{\varphi_0}} = -\frac{1}{2} g_1 = \frac{1}{f_{x1} \sqrt{\varphi_0}} = \frac{1}{f_{x0} \sqrt{\varphi_1}}. \quad (6)$$

Линейное увеличение  $m_x = z_1/z_0$ . Полезными будут и такие соотношения

$$\begin{aligned}\frac{z_0}{f_{x1}} &= \gamma_x - 1; \quad \frac{z_1}{f_{x1}} = \sqrt{\frac{\varphi_0}{\varphi_1}} - m_x; \\ \frac{z_1}{f_{x0}} &= 1 - \gamma_x^{-1}; \quad \frac{z_0}{f_{x0}} = m_x^{-1} \sqrt{\frac{\varphi_1}{\varphi_0}},\end{aligned}\quad (7)$$

где  $\gamma_x$  — угловое увеличение.

Координата  $x_{c0}$  играет важную роль при рассмотрении aberrаций трансаксиальных линз. Траектории с  $x_{c0} = 0$  не выходят из меридиональных плоскостей (азимутальный импульс частиц, движущихся по этим траекториям, равен нулю), их проекции на среднюю плоскость являются прямыми линиями, проходящими через центр. Для них в  $x$ -направлении отсутствуют линейные и угловые aberrации любого порядка. Поэтому можно заранее утверждать, что если задать траекторию координатами  $x_{c0}$ ,  $y_0$  и наклонами  $x'_0$ ,  $y'_0$ , то в aberrационной поправке  $\Delta x$  не должно быть членов, которые не содержат в качестве множителя  $x_{c0}$ . Т.е. вместо обычных двух коэффициентов хроматической aberrации и десяти коэффициентов геометрических aberrаций третьего порядка в этом случае придется иметь дело только с одним коэффициентом хроматической и с пятью коэффициентами геометрических aberrаций. Выберем в качестве базового именно такое представление  $\Delta x$ . Тогда  $\Delta x = A_\epsilon x_{c0} \epsilon_0 + A_1 x_{c0}^3 + A_2 x'_0 x_{c0}^2 + A_3 x'^2_0 x_{c0} + A_5 x_{c0} y_0^2 + A_6 x_{c0} y_0 y'_0 + A_7 x_{c0} y'^2_0$ .

Возвращаясь к уравнению (2), запишем его сначала для пространства изображений

$$\sqrt{\varphi_1} (x'_1 z - x) = C \left[ 1 + \frac{1}{2} \left( \epsilon_0 - x'^2_0 - y'^2_0 - \frac{\varphi_0}{\varphi_1} \epsilon_0 + x'^2_1 + y'^2_1 \right) \right], \quad (8)$$

где  $x'_1$  и  $y'_1$  — значения  $x'$  и  $y'$  в этом пространстве.

В правой части (8) для них следует использовать формулы параксиального приближения

$$x'_1 = x'_0 \gamma_x - \frac{x_0}{f_{x1}} = x'_0 - \frac{x_{c0}}{f_{x1}},$$

$$y'_1 = y'_0 \gamma_y - \frac{y_0}{f_{y1}},$$

где для направления, перпендикулярного к средней плоскости, введены сходные с  $x$ -направлением обозначения:  $\gamma_y$  — угловое увеличение,  $f_{y1}$  — фокусное расстояние в пространстве изображений,  $y_0$  — значение соответствующей координаты в предметной плоскости.

Уравнение (8) позволяет сразу найти координату  $x(0)$  точки пересечения выходящего из линзы или его прямолинейного продолжения с плоскостью  $z = 0$  в искомом приближении

$$\begin{aligned} x(0) = & \sqrt{\frac{\varphi_0}{\varphi_1}} x_{c0} + A_\varepsilon(0) x_{c0} \varepsilon_0 + A_1(0) x_{c0}^3 + A_2(0) x'_0 x_{c0}^2 + \\ & + A_3(0) x_0'^2 + A_5(0) x_{c0} y_0^2 + A_6(0) x_{c0} y_0 y'_0 + A_7(0) x_{c0} y_0'^2, \end{aligned} \quad (9)$$

где

$$A_\varepsilon(0) = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\varphi_0}{\varphi_1}} \left( 1 - \frac{\varphi_0}{\varphi_1} \right),$$

$$A_1(0) = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\varphi_0}{\varphi_1}} \frac{1}{f_{x1}^2},$$

$$A_2(0) = - \sqrt{\frac{\varphi_0}{\varphi_1}} \frac{1}{f_{x1}}, \quad A_3(0) = 0,$$

$$A_5(0) = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\varphi_0}{\varphi_1}} \frac{1}{f_{y1}^2}, \quad A_6(0) = - \sqrt{\frac{\varphi_0}{\varphi_1}} \frac{\gamma_y}{f_{y1}},$$

$$A_7(0) = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\varphi_0}{\varphi_1}} (\gamma_y^2 - 1).$$

Таким образом, аберрационные коэффициенты в этой плоскости пространства изображений выражаются через элементарные функции от параксиальных характеристик линзы и, если последние известны, могут быть легко вычислены.

Аберрации в пространстве изображений будут полностью определены, если вычислить аберрационные коэффициенты еще в какой-нибудь плоскости этого пространства, например, в фокальной  $z = z(F_{x1})$ . Формулы для коэффициентов  $A_i(F_{x1})$ , где  $i = \varepsilon, 1, 2, 3, 4, 5, 6, 7$ , найдем из уравнения

$$\sqrt{\varphi}(x'z - x) = C \left[ 1 + \frac{1}{2} \left( \varepsilon_0 - x_0'^2 - y_0'^2 - \frac{\varphi_0}{\varphi} \varepsilon_0 + x'^2 - \frac{\varphi'}{2z\varphi} x^2 + y'^2 - \frac{\varphi_{02}}{2\varphi} y^2 \right) \right], \quad (10)$$

в правую часть которого вместо  $x$ ,  $y$ ,  $x'$  и  $y'$  подставим решения соответствующих параксиальных уравнений

$$x = z \left( \frac{x_0}{z_0} + C \int_{z_0}^z \frac{dz}{z^2 \sqrt{\varphi}} \right), \quad x' = \frac{x}{z} + \frac{C}{z \sqrt{\varphi}},$$

$$y = y'_0 y_\alpha + y_0 y_\beta, \quad y' = y'_0 y'_\alpha + y_0 y'_\beta.$$

Частные решения  $y_\alpha$  и  $y_\beta$  удовлетворяют следующим начальным условиям: предметной плоскости  $y_\alpha(z_0) = 0$ , в предметном пространстве  $y'_\alpha = 1$ ,  $y_\beta = 1$ ,  $y'_\beta = 0$ .

Выполнив необходимые преобразования, получим

$$\begin{aligned} x(F_{x1}) &= x'_0 f_{x0} + A_\epsilon(F_{x1}) x_{c0} \varepsilon_0 + A_1(F_{x1}) x_{c0}^3 + A_2(F_{x1}) x_{c0}^2 x'_0 + \\ &+ A_3(F_{x1}) x_{c0} x'^2_0 + A_5(F_{x1}) x_{c0} y_0^2 + A_6(F_{x1}) x_{c0} y_0 y'_0 + A_7(F_{x1}) x_{c0} y'^2_0, \end{aligned} \quad (11)$$

где

$$A_\epsilon(F_{x1}) = -\frac{f_{x0}}{2} \left( \frac{1}{f_{x1}} \frac{\varphi_0}{\varphi_1} + \frac{3}{2} \varphi_0^{3/2} \int_{z_a}^{z_b} \frac{\varphi' dz}{z \varphi^{5/2}} \right),$$

$$A_1(F_{x1}) = \frac{f_{x0}}{2} \left( \frac{1}{3f_{x1}^3} + \frac{1}{2} \varphi_0^{3/2} \int_{z_a}^{z_b} \frac{\varphi' dz}{z^3 \varphi^{5/2}} \right),$$

$$A_2(F_{x1}) = 0, \quad A_3(F_{x1}) = -\frac{1}{2} \sqrt{\frac{\varphi_0}{\varphi_1}},$$

$$A_5(F_{x1}) = \frac{f_{x0} \sqrt{\varphi_0}}{2} \int_{z_0}^{z_{F_{x1}}} \left( \frac{\varphi_{02}}{2\varphi} y_\beta^2 - y'^2_\beta \right) \frac{dz}{z^2 \sqrt{\varphi}},$$

$$A_6(F_{x1}) = f_{x0} \sqrt{\varphi_0} \int_{z_0}^{z_{F_{x1}}} \left( \frac{\varphi_{02}}{2\varphi} y_\alpha y_\beta - y'_\alpha y'_\beta \right) \frac{dz}{z^2 \sqrt{\varphi}},$$

$$A_7(F_{x1}) = \frac{f_{x0} \sqrt{\varphi_0}}{2} \int_{z_0}^{z_{F_{x1}}} \left( \frac{\varphi_{02}}{2\varphi} y_\alpha^2 - y'^2_\alpha \right) \frac{dz}{z^2 \sqrt{\varphi}} + \frac{f_{x0}}{2z_0}.$$

Таким образом, при движении в средней плоскости только один из коэффициентов геометрических aberrаций  $A_i(F_{x1})$ ,  $i = 1-3$ , зависит от распределения электрического поля в линзе, а именно  $A_1(F_{x1})$ , коэффициент  $A_2(F_{x1}) = 0$ , коэффициент  $A_3(F_{x1})$  определяется только отношением потенциалов предметного пространства и пространства изображений.

Коэффициенты угловых аберраций  $A'_{i1}$  в пространстве изображений определяются формулами

$$A'_{i1} = \frac{A_i(F_{x1}) - A_i(0)}{f_{x0}}. \quad (12)$$

Коэффициенты линейных аберраций  $A_i(z)$  в произвольной плоскости этого пространства

$$A_i(z) = A_i(0) + A'_{i1}(z) = A_i(F_{x1}) \frac{z}{f_{x0}} + A_i(0) \left(1 - \frac{z}{f_{x0}}\right). \quad (13)$$

Соответственно для плоскости гауссова изображения, используя (7), получим

$$A_i(z_1) = A_i(F_{x1})(1 - \gamma_x^{-1}) + A_i(0)\gamma_x^{-1}. \quad (14)$$

Несложно записать через  $A_i$  и коэффициенты  $B_i$  обычного представления аберрационной поправки, когда траектория задана координатами и углами наклона в предметной плоскости  $x_0, y_0, x'_0, y'_0$

$$\begin{aligned} \Delta x = & B_{\varepsilon 1} x_0 \varepsilon_0 + B_{\varepsilon 2} x'_0 \varepsilon_0 + B_1 x_0^3 + B_2 x_0^2 x'_0 + \\ & + B_3 x_0 x_0'^2 + B_4 x_0'^3 + B_5 x_0 y_0^2 + B_6 x_0 y_0 y'_0 + B_7 x_0 y_0'^2 + \\ & + B_8 x_0' y_0^2 + B_9 x_0' y'_0 + B_{10} x_0 x'_0 y'_0, \end{aligned} \quad (15)$$

где  $B_{\varepsilon 1} = A_\varepsilon$ ,  $B_{\varepsilon 2} = -z_0 A_\varepsilon$ ,  $B_1 = A_1$ ,  $B_2 = -3z_0 A_1 + A_2$ ,  $B_3 = 3z_0^2 A_1 - 2z_0 A_2 + A_3$ ,  $B_4 = -z_0^3 A_1 + z_0^2 A_2 - z_0 A_3$ ,  $B_5 = A_5$ ,  $B_6 = A_6$ ,  $B_7 = A_7$ ,  $B_8 = -z_0 A_5$ ,  $B_9 = -z_0 A_6$ ,  $B_{10} = -z_0 A_7$ .

Коэффициент отверстной хроматической аберрации  $C_c$  и постоянная сферической аберрации  $C_s$ , определяемые как  $C_c = m_x^{-1} B_{\varepsilon 2}$  и  $C_s = m_x^{-1} B_4$ , с помощью приведенных выше формул представляются в виде целых рациональных выражений, сводимых к полиномам по степеням  $m_x^{-1}$ , так как коэффициенты  $A_\varepsilon$  и  $A_1 - A_3$ , через которые они выражаются, от положения предметной плоскости не зависят

$$\begin{aligned} C_c = & -z_0 A_\varepsilon(z_1) m_x^{-1} = -z_0 \left[ A_\varepsilon(F_{x1}) \left( m_x^{-1} - \sqrt{\frac{\varphi_1}{\varphi_0}} \right) + A_\varepsilon(0) \sqrt{\frac{\varphi_1}{\varphi_0}} \right] = \\ = & -f_{x0} \left( m_x^{-1} - \sqrt{\frac{\varphi_1}{\varphi_0}} \right) \left[ A_\varepsilon(F_{x1}) \left( m_x^{-1} - \sqrt{\frac{\varphi_1}{\varphi_0}} \right) + \frac{1}{2} \left( 1 - \sqrt{\frac{\varphi_0}{\varphi_1}} \right) \right], \end{aligned} \quad (16)$$

$$C_s = \left[ -z_0^3 A_1(F_{x1}) + z_0^2 A_2(F_{x1}) - z_0 A_3(F_{x1}) \right] \left( m_x^{-1} - \sqrt{\frac{\varphi_1}{\varphi_0}} \right) +$$

$$+ \left[ z_0^3 A_1(0) + z_0^2 A_2(0) - z_0 A_3(0) \right] \sqrt{\frac{\varphi_1}{\varphi_0}} =$$

$$= f_{x0} \left( m_x^{-1} - \sqrt{\frac{\varphi_1}{\varphi_0}} \right)^2 \left[ f_{x0}^2 \left( m_x^{-1} - \sqrt{\frac{\varphi_1}{\varphi_0}} \right)^2 A_1(F_{x1}) + \frac{1}{2} \frac{\varphi_0}{\varphi_1} m_x^{-1} \right]. \quad (17)$$

Таким образом, в отличие от обычной осесимметричной конаксиальной иммерсионной линзы, для которой возможность вычисления при любом заданном увеличении постоянной сферической aberrации требует знания пяти зависящих от распределения поля коэффициентов  $C_{s0}, \dots, C_{s4}$  [3,4], а для вычисления отверстной хроматической aberrации — трех коэффициентов  $C_{c0}$ ,  $C_{c1}$  и  $C_{c2}$  [4], в случае трансаксиальной линзы ситуация намного проще, достаточно знать лишь  $A_e(F_{x1})$  и  $A_1(F_{x1})$ .

В заключение авторы благодарят Л.Г.Гликмана за полезные обсуждения результатов работы.

#### Список литературы

- [1] Караецкая С.П., Кельман В.М., Якушев Е.М. // ЖТФ. 1971. Т. 41. Вып. 2. С. 325–329.
- [2] Караецкая С.П., Кельман В.М., Якушев Е.М. // ЖТФ. 1970. Т. 40. Вып. 12. С. 2563–2567.
- [3] Harting E., Read F.H. Electrostatic Lenses. Amsterdam; Oxford; New York, 1976.
- [4] Силадьи М. Электронная и ионная оптика. М.: Мир, 1990.

Институт ядерной физики  
Алма-Ата

Поступило в Редакцию  
3 декабря 1992 г.