# ИТЕРАЦИОННЫЙ ПОДХОД К РЕШЕНИЮ ОБРАТНОЙ ЗАДАЧИ ДИФРАКЦИИ В УСЛОВИЯХ ОСТРОЙ ФОКУСИРОВКИ

Н.С. Фидирко <sup>1</sup>, С.Г. Волотовский <sup>1,2</sup>, С.Н. Хонина <sup>1,2</sup>

<sup>1</sup> Самарский государственный аэрокосмический университет имени академика С.П. Королёва (национальный исследовательский университет) (СГАУ), Самара, Россия,

<sup>2</sup> Институт систем обработки изображений РАН, Самара, Россия

В данной работе рассматривается итерационный подход к решению обратной задачи дифракции в условиях острой фокусировки. Показано, что с его использованием можно получить комплексное распределение на входе фокусирующей системы, обеспечивающее формирование в фокальной плоскости наперед заданного распределения интенсивности. В результате итерационного расчета было получено комплексное распределение поперечных компонентов входного поля, обеспечивающее фокусировку в световое пятно меньше дифракционного предела.

Ключевые слова: острая фокусировка, итерационный алгоритм, дифракционный предел

#### Введение

В связи с уменьшением размеров оптических устройств большое внимание в последнее время уделяется описанию непараксиального распространения световых полей и разработке алгоритмов моделирования такого распространения [1–7]. При этом особое внимание уделяется разработке быстрых алгоритмов расчета, в том числе, с целью организации итерационного процесса расчета. Итерационный подход часто используется для оптимизации известных приближенных решений, а также для поиска локальных решений обратной задачи дифракции [8-15]. Заметим, что для задач, учитывающих непараксиальный характер распространения световых полей и их векторный характер, реализация итерационных алгоритмов существенно усложняется [16-22].

Для повышения разрешающей способности, а также управления распределением электромагнитного поля в фокальной области, фокусирующую систему можно дополнить аподизирующим оптическим элементом. Наиболее разнообразные возможности в амплитудной и фазовой аподизации обеспечивают дифракционные оптические элементы (ДОЭ) [14, 23].

Применение ДОЭ в острофокусирующих системах позволяет решать разнообразные задачи: улучшение разрешения как в поперечном [24-26], так и продольном [27-29] направлениях, выполнять поляризационные преобразования [30, 31], формировать в фокальной области заданные распределения интенсивности [20, 32, 33].

В данной работе рассмотрен итерационный подход к решению обратной задачи дифракции в условиях острой фокусировки. Предлагаемый в работе расчет пропускающей (аподизирующей) функции во входной плоскости фокусирующей системы позволяет выполнять оптимизацию как амплитудно-фазового распределения, так поляризационных составляющих электромагнитного поля.

#### 1. Алгоритм итерационного расчета

Предлагаемый алгоритм итерационного расчета основан на интегральном представлении амплитуды поля при острой фокусировке Ричардса-Вулфа [34]. Ниже приведены основные шаги на каждой итерации.

На первой итерации векторное поле на входе фокусирующей системы задается (в том числе случайно) для каждого компонента электрической составляющей светового поля в виде:

$$\mathbf{G}^{(1)}(\theta,\phi) = \begin{pmatrix} G_x^{(i)}(\theta,\phi) \\ G_y^{(i)}(\theta,\phi) \\ G_z^{(i)}(\theta,\phi) \end{pmatrix} = G_x^{(i)}(\theta,\phi)\mathbf{e}_x + G_y^{(i)}(\theta,\phi)\mathbf{e}_y + G_z^{(i)}(\theta,\phi)\mathbf{e}_z$$

$$\tag{1}$$

где  $(\theta, \phi)$  - сферические угловые координаты на входе фокусирующей системы,  $G_{x,y,z}^{(i)}(\theta, \phi)$  - соответствующие скалярные компоненты векторного поля.

Также поле (1) может быть представлено в системе цилиндрических компонентов:

$$\mathbf{G}(\theta, \phi) = \begin{pmatrix} G_{r}(\theta, \phi) \\ G_{\phi}(\theta, \phi) \\ G_{z}(\theta, \phi) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} G_{x}(\theta, \phi)\cos\phi + G_{y}(\theta, \phi)\sin\phi \\ G_{x}(\theta, \phi)\sin\phi - G_{y}(\theta, \phi)\cos\phi \\ G_{z}(\theta, \phi) \end{pmatrix}$$
(2)

Как правило, на входе фокусирующей системы *z*-компонента полагается равной нулю.

Шаг 1. Вычисление поля в плоскости фокуса (прямое интегральное преобразование).

Векторное поле в плоскости фокуса вычисляется с помощью интеграла [34]:

$$\mathbf{E}^{(p)}(\rho, \varphi) = \begin{pmatrix} E_x^{(p)}(\rho, \varphi) \\ E_y^{(p)}(\rho, \varphi) \\ E_z^{(p)}(\rho, \varphi) \end{pmatrix} = -\frac{if}{\lambda} \int_0^{\alpha} \int_0^{2\pi} \mathbf{S}(\theta, \varphi) \mathbf{G}^{(p)}(\theta, \varphi) \times$$
(3)

 $\times \exp\{ik\rho\sin\theta\cos(\phi-\phi)\}\sin\theta d\theta d\phi$ 

где  $(\rho,\phi)$  - полярные координаты в фокальной плоскости,  $\mathbf{S}(\theta,\phi)$  - матрица поляризационного преобразования для декартовых компонентов:

$$\mathbf{S}(\theta,\phi) = T(\theta) \begin{bmatrix} 1 + \cos^2\phi(\cos\theta - 1) & \sin\phi\cos\phi(\cos\theta - 1) & \cos\phi\sin\theta \\ \sin\phi\cos\phi(\cos\theta - 1) & 1 + \sin^2\phi(\cos\theta - 1) & \sin\phi\sin\theta \\ -\sin\theta\cos\phi & -\sin\theta\sin\phi & \cos\theta \end{bmatrix}$$
(4)

где  $T(\theta)$  - функция зрачка, связанная с геометрией фокусирующей системы (для апланатической системы  $T(\theta) = \sqrt{\cos \theta}$ ),  $\alpha = \arcsin \left(NA/n\right)$ , NA - числовая апертура, n - показатель преломления среды,  $k = 2\pi/\lambda$  - волновое число,  $\lambda$  - длина волны излучения, f - фокусное расстояние.

Цилиндрические компоненты поля (3) можно вычислить аналогично (2).

## Шаг 2. Наложение условий в плоскости фокуса.

На этом шаге производится наложение заданных условий или замена полученных компонент на желаемые:

$$\hat{\mathbf{E}}^{(p)}(\rho, \varphi) = \Omega_{o} \left[ \mathbf{E}^{(p)}(\rho, \varphi) \right]$$
 (5)

где  $\Omega_{\circ}[\ ]$  - набор условий, касающихся как амплитудно-фазового, так и поляризационного распределения. В частности, можно наложить условие обнуления определенных компонентов или их максимизации, что будет соответствовать поляризационным преобразованиям. Можно наложить условие концентрации интенсивности в некоторой заданной области, в том числе с целью преодоления дифракционного предела.

## Шаг 3. Вычисление поля на входе (обратное интегральное преобразование).

Для получения входного поля, соответствующего заданным в фокусе условиям, выполняется обратное интегральное преобразование. Чтобы соблюсти аналогию с (3), производится дополнительное преобразование полярных координат в фокальной плоскости в сферические:

$$\hat{\mathbf{G}}^{(p)}(\theta, \phi) = -\frac{if}{\lambda} \int_{0}^{\alpha} \int_{0}^{2\pi} \mathbf{S}(\tau, \phi) \hat{\mathbf{E}}^{(p)}(\tau, \phi) \times \\
\times \exp\{ik \sin \tau \sin \theta \cos(\phi - \phi)\} \sin \tau d\tau d\phi$$
(6)

где  $(\tau, \phi)$  - сферические угловые координаты на выходе фокусирующей системы,  $\mathbf{S}(\tau, \phi)$  - поляризационная матрица, аналогичная (4).

## Шаг 4. Наложение условий на входе.

На этом шаге производится наложение желаемых условий на входное векторное распределение:

$$\mathbf{G}^{(p+1)}(\theta,\phi) = \Omega_i \left[ \hat{\mathbf{G}}^{(p)}(\theta,\phi) \right], \tag{7}$$

где  $\Omega_i[\square]$  - набор условий, накладываемых на входное поле.

После этого происходит переход к шагу 1.

Остановка итерационного процесса происходит после выполнения заданного количества итераций. Причем векторные распределения полей на входе и выходе фокусирующей системы сохраняются на каждой итерации.

## 2. Результаты итерационного расчета

В данном разделе приведены результаты итерационного вычисления входного поля, позволяющего получить в фокусе оптической системы с высокой числовой апертурой NA=0,99 светового пятна меньше дифракционного предела, размер которого по уровню полуспада от максимума интенсивности (full width at half maximum, FWHM) равен 0,5λ.

В расчетах условия на входе  $\Omega_i[\Box]$  включали в себя только присутствие поперечных компонентов, а условия в фокальной плоскости  $\Omega_o[\Box]$  содержали максимизацию продольной компоненты и концентрацию интенсивности внутри круга радиусом  $\lambda$ .

В качестве начального распределения были выбраны фазовые вихревые функции первого порядка  $G_{x,y}^{^{(1)}}\left(\theta,\phi\right) = \exp(i\phi)$  с равномерным амплитудным распределением.

Как видно из приведенных в Табл. 1 результатов, в ходе итераций происходит преобразование как фазового, так и амплитудного распределения входного поля. Причем это преобразование происходит не плавно, а скачками, что и потребовало сохранения всех промежуточных итерационных результатов.

Наиболее компактное фокальное пятно было получено на 9-ой итерации. А именно, размер центрального фокального пятна для z-компонента FWHMz = 0,277\(\lambda\), что существенно меньше дифракционного предела. Однако такое уменьшение размера центрального пятна произошло ценой перераспределения части энергии в периферийные кольца. Такая ситуация является обычной при попытках преодолеть дифракционный предел в области распространяющихся волн [21, 22]. Заметим, что в результате влияния поперечных компонентов для полной интенсивности центральное пятно получилось немного большим - FWHM = 0,284\(\lambda\). Вид входного поля на последней итерации по фазовому распределению соответствует радиальной поляризации, а по амплитуде напоминает моду Лагерра-Гаусса первого порядка. Именно такие распределения предлагалось использовать для уменьшения размера фокального пятна в некоторых работах [35, 36]. В данном случае оптимальная конфигурация была получена автоматически в результате итерационного процесса.

Используя описанный выше итерационный процесс можно получить входное поле, генерирующее наперед заданное распределение в фокальной области.

#### Заключение

Было показано, что используя итерационный подход к решению обратной задачи дифракции в условиях острой фокусировки, можно получить желаемые наперед заданные распределения произвольной формы. В частности, были получены распределения с размером центрального фокального пятна для z-компонента FWHMz=0,277 $\lambda$ . Это существенно меньше дифракционного предела. При этом размер центрального пятна для полной интенсивности составил FWHM = 0,284 $\lambda$ .

**Табл. 1.** Результаты при концентрации энергии в круге радиусом  $\lambda$ 

-	Распределение на входе		Распределение в фокусе	
	Интенсивность и фаза	Интенсивность и фаза	Полная	Интенсивность
	х - компонента	у - компонента	интенсивность	z - компонента
1			0	0
2			0	(3)
3			•	•
4			0	0
5			•	•
6			0	0
7			•	•
8			•	•
9			0	0

#### Благодарности

Работа выполнена при финансовой поддержке Российского научного фонда (грант № 16-07-00825).

## Литература

- 1. Duan, K. A comparison of the vectorial nonparaxial approach with Fresnel and Fraunhofer approximations / K. Duan, B. Lu // Optik. 2004. Vol. 115, No. 5. P. 218–222.
- 2. Wang, X. Numerical calculation of a converging vector electromagnetic wave diffracted by an aperture by using Borgnis potentials. I. General theory / X. Wang, Z. Fan and T. Tang // J. Opt. Soc. Am. A. 2006. Vol. 23, No. 4. P. 872-877.
- 3. Балалаев, С.А. Реализация быстрого алгоритма преобразования Кирхгофа на примере бесселевых пучков / Балалаев С.А., Хонина С.Н. // Компьютерная оптика. 2006. Т. 30. С. 69-73.
- 4. Shen, F. Fast-Fourier-transform based numerical integration method for the Rayleigh–Sommerfeld diffraction formula / F. Shen and A. Wang // Applied Optics. 2006. Vol. 45, No. 6. P. 1102-1110.
- 5. Matsushima, K. Band-Limited Angular Spectrum Method for Numerical Simulation of Free-Space Propagation in Far and Near Fields / K. Matsushima, T. Shimobaba // Optics Express. 2009. Vol. 17, No. 22. P. 19662-19673.

- 6. Хонина, С.Н. Распространение радиально-ограниченных вихревых пучков в ближней зоне: І. Алгоритмы расчёта / Хонина С.Н., Устинов А.В., Ковалев А.А., Волотовский С.Г. // Компьютерная оптика. 2010. Т. 34, № 3. С. 317-332.
- 7. Хонина, С.Н. Минимизация светового и теневого фокального пятна с контролируемым ростом боковых лепестков в фокусирующих системах с высокой числовой апертурой / Хонина С.Н., Волотовский С.Г. // Компьютерная оптика. 2011. Т. 35, № 4. С. 438-451.
- 8. Gerchberg, R.W. A practical algorithm for the determination of phase from image and diffraction plane pictures / R.W. Gerchberg, W.D. Saxton // Optik 1972. Vol. 35. P. 237-246.
- 9. Fienup, J.R. Phase retrieval algorithms: a comparison / J. R. Fienup // Appl. Opt. 1982. Vol. 21, No. 15. P. 2758-2769.
- 10. Khonina, S.N. Fast Hankel transform for focusator synthesis / Khonina S.N., Kotlyar V.V., Soifer V.A. // Optik 1991. Vol. 88, No. 4. P. 182-184.
- 11. Bernhardt, M. Iterative techniques to integrate different optical functions in a diffractive phase element / M. Bernhardt, F. Wyrowski, O. Bryngdahl // Appl. Opt. 1991. Vol. 30. P. 4629-4635.
- 12. Yang, G.-Z. Iterative optimization approach for the design of diffractive phase elements simultaneously implementing several optical functions / G.-Z. Yang, B.-Y. Gu, X. Tan, M.-P. Chang, B.-Z. Dong, O. K. Ersoy // J. Opt. Soc. Am. A 1994. Vol. 11, No. 6.
- 13. Павельев, В.С. Быстрый итерационный расчет фазовых формирователей мод Гаусса-Лагерра / Павельев В.С., Хонина С.Н. // Компьютерная оптика 1997. Т. 17. С. 15-20.
- 14. Методы компьютерной оптики / А.В. Волков, Д.Л. Головашкин, Л.Д. Досколович, Н.Л. Казанский, В.В. Котляр, В.С. Павельев, Р.В. Скиданов, В.А. Сойфер, В.С. Соловьев, Г.В. Успленьев, С.И. Харитонов, С.Н. Хонина; под ред. В.А. Сойфера. Изд. 2-е, испр. М.: Физматлит, 2003. 688 с.
- 15. Мухаметгалеев, И.В. Итерационный алгоритм расчета изображений, обладающих бездифракционными свойствами, на основе выделения узкого спектрального кольца / Мухаметгалеев И.В., Хонина С.Н. // Вестник Самарского государственного аэрокосмического университета им. академика С.П. Королёва 2010. Т. 4, № 24. С. 238-246.
- 16. Chew, W. C. Efficient computation of three-dimensional scattering of vector electromagnetic waves / W. C. Chew, C. C. Lu, Y. M. Wang // J. Opt. Soc. Am. A 1994. Vol. 11, No. 4. P. 1528-1537.
- 17. Macias, D. Application of evolution strategies for the solution of an inverse problem in near-field optics / D. Macias, A. Vial, D. Barchiesi // J. Opt. Soc. Am. A 2004. Vol. 21, No. 8, P. 1465-1471.
- 18. Kotlyar, V.V. Method for rapidly calculating the diffraction of laser radiation at microscopic objects / V.V. Kotlyar, R.V. Skidanov, A.G. Nalimov // J. Opt. Technol. 2005. –Vol. 72, No. 5. P. 400-405.
- 19. Levadoux, D.P. Stable integral equations for the iterative solution of electromagnetic scattering problems / D.P. Levadoux // C. R. Physique 2006. Vol. 7. P. 518–532.
- 20. Jabbour, T.G. Vectorial beam shaping / T.G. Jabbour, S. M. Kuebler // Opt. Express 2008. Vol. 16. P. 7203-7213.
- 21. Khonina, S.N. Minimizing the bright/shadow focal spot size with controlled side-lobe increase in high-numerical-aperture focusing systems / Khonina S.N., Volotovskiy S.G. // Advances in Optical Technologies (Hindawi Publishing Corporation) 2013. Vol. 2013. Article ID 267684.
- 22. Богданова, Е.Ю. Непараксиальный итерационный расчёт дифракционных оптических элементов, фокусирующих в субволновое световое пятно / Богданова Е.Ю., Хонина С.Н. // Вестник Самарского государственного аэрокосмического университета им. академика С.П. Королёва 2014. Т. 3, № 45. С. 122-129.
- 23. Turunen, J. Diffractive Optics for Industrial and Commercial Applications / J. Turunen, F. Wyrowski Wiley-VCH, 1998. 440p.
- 24. de Juana, D.M. Design of superresolving continous phase filters / D.M. de Juana, J.E. Oti, V.F. Canales, M.P. Cagigal, // Opt. Lett. 2003. Vol. 28. P. 607-609.
- 25. Pereira, S. F. Superresolution by means of polarization, phase and amplitude pupil masks / S. F. Pereira, A. S. van de Nes // Opt. Commun. 2004. Vol. 234. P. 119-124.
- 26. Khonina, S. N. Vortex phase transmission function as a factor to reduce the focal spot of high-aperture focusing system / Khonina S. N., Kazanskiy N. L., Volotovsky S. G // Journal of Modern Optics 2011. Vol. 58, No. 9. P. 748-760.
- 27. Blanca, C.M. Axial superresolution with ultrahigh aperture lenses / C.M. Blanca, S.W. Hell // Opt. Express -2002. Vol. 10. P. 893-898.
- 28. Jabbour, T. G. Axial field shaping under high-numerical aperture focusing / T. G. Jabbour, S. M. Kuebler // Opt. Lett. 2007. Vol. 32. –P, 527-529.
- 29. Khonina, S.N. Engineering the smallest 3D symmetrical bright and dark focal spots / Khonina S.N., Golub I. // J. Opt. Soc. Am. A 2013. Vol. 30, No. 10. P. 2029-2033.
- 30. Wang, H. Creation of a needle of longitudinally polarized light in vacuum using binary optics / H. Wang, L. Shi, B. Lukyanchuk, C. Sheppard, C. T. Chong // Nature Photonics 2008. Vol. 2. P. 501-505.
- 31. Хонина, С.Н. Высокоапертурные бинарные аксиконы для формирования продольной компоненты электрического поля на оптической оси при линейной и круговой поляризации освещающего

- пучка / Хонина С.Н., Савельев Д.А. // Журнал Экспериментальной и Теоретической Физики 2013. T. 144, N = 4(10). C. 718-726.
- 32. Chen, W. Three-dimensional focus shaping with cylindrical vector beams / W. Chen, Q. Zhan / Optics Communications 2006. Vol. 265. P. 411-417.
- 33. Фидирко, Н.С. Формирование трехмерных распределений интенсивности при дифракции лазерного излучения на кольцевых апертурах в условиях острой фокусировки / Фидирко Н.С., Хонина С.Н., // Известия Самарского научного центра РАН − 2014. − Т.16, № 6. − С. 19-25.
- 34. Richards, B. Electromagnetic diffraction in optical systems II. Structure of the image field in an aplanatic system / B. Richards, E. Wolf // Proc. Roy. Soc. A 1959. Vol. 253. P. 358-379.
- 35. Kozawa, Y. Sharper focal spot formed by higher-order radially polarized laser beams / Y. Kozawa, S. Sato // J. Opt. Soc.Am. A 2007. Vol. 24. P. 1793–1798.
- 36. Khonina, S.N. Strengthening the longitudinal component of the sharply focused electric field by means of higher-order laser beams / Khonina S.N., Alferov S.V., Karpeev S.V. // Optics Letters 2013. Vol. 38, No. 17. P. 3223-3226.