

РОССИЙСКАЯ АКАДЕМИЯ НАУК  
СИБИРСКОЕ ОТДЕЛЕНИЕ

А В Т О М Е Т Р И Я

---

№ 4

1999

УДК 535.417

Ю. Ц. Батомункуев, Н. А. Мещеряков

(Новосибирск)

РАСЧЕТ СХЕМЫ ЗАПИСИ ЦИЛИНДРИЧЕСКИМИ ВОЛНАМИ  
ОБЪЕМНОГО ВНЕОСЕВОГО ГОЛОГРАФИЧЕСКОГО  
ОПТИЧЕСКОГО ЭЛЕМЕНТА

Из условия минимизации характеристической функции внеосевого объемного голограммического оптического элемента (ГОЭ) получены в первом приближении аналитические выражения для вычисления угловых и радиальных координат, а также допусков координат источников записывающих цилиндрических волн. С использованием полученных выражений рассчитаны координаты и допуски схемы записи объемного ГОЭ. Для голограммической среды типа реоксан проведено численное сравнение схем записи объемного и тонкого ГОЭ, восстанавливаемых в одинаковых схемах. Показано, что учет объемности ГОЭ приводит к существенному различию радиальных и угловых координат источников схемы записи объемных отражающих ГОЭ по сравнению с тонкими.

**Введение.** Условия записи тонких фокусирующих голограмм детально исследовались во многих работах, начиная с [1, 2]. Малая дифракционная эффективность, наличие как недифрагировавшего света, так и многих порядков дифракции ограничивают область практического применения тонких голограмм. Объемные фазовые голограммы не имеют указанных недостатков [3]. Анализу условий записи таких голограмм посвящен ряд работ, например [4–8]. Появление новых объемных полимерных голограммических материалов [9] открывает возможность создания широкого класса преобразователей волнового фронта, в том числе внеосевых объемных голограммических оптических элементов (ГОЭ) с заданными параметрами.

Целью настоящей работы является расчет схемы записи цилиндрическими волнами внеосевых объемных отражающих и пропускающих ГОЭ на основе анализа характеристической функции, вычисление допусков на параметры схем записи, численное сравнение схем записи объемного и тонкого отражающих ГОЭ.

**Система уравнений записи и восстановления ГОЭ.** Для получения характеристической функции внеосевого объемного ГОЭ рассмотрим аналогично [4] ход лучей для изображений источников цилиндрических волн при записи и восстановлении пропускающих и отражающих объемных ГОЭ, представленных на рисунке, *a–d*. В дальнейшем будут рассматриваться только изображения источников без употребления слова изображение. Центр системы координат совместим с центром внеосевого ГОЭ, ось 0*Z*

направим перпендикулярно поверхности ГОЭ. Для источников, расположенных параллельно оси  $OX$ , характеристическая функция  $V(y, z)$  в плоскости  $Y0Z$  записывается в виде

$$V(y, z) = n_c [l_c - d_c \pm (l_i - d_i) - M(y, z)\lambda_c],$$

где  $d_c, d_i, l_c, l_i$  – расстояния от источников восстанавливающей и восстановленной волн до центра и произвольной точки среды  $(y, z)$  вблизи центра ГОЭ;  $\lambda_c, n_c$  – длина волны при восстановлении и средний показатель преломления среды ГОЭ на этой длине волны.

Пространственное распределение «полос»  $M(y, z)$  в записанном ГОЭ выражается через разность оптических путей лучей от источников при записи как

$$M(y, z) = n_0 [l_o - d_o \pm (l_r - d_r)]/\lambda_0,$$

где  $d_o, d_r, l_o, l_r$  – расстояния от излучателей когерентных цилиндрических волн до центра и произвольной точки  $(y, z)$  в окрестности центра ГОЭ;  $\lambda_0, n_0$  – длина волны при записи и средний показатель преломления среды ГОЭ на этой длине волны. Расстояния  $l_c, l_i, l_o, l_r$  могут быть выражены через соответствующие расстояния  $d_c, d_i, d_o, d_r$  и углы в среде  $\Theta_c, \Theta_i, \Theta_o, \Theta_r$ , задаваемые относительно оси  $OZ$  с учетом коэффициентов усадки (набухания)  $m_y$  вдоль оси  $OY$  и  $m_z$  вдоль оси  $OZ$  [6] (см. рисунок).

В этих и последующих выражениях верхние знаки соответствуют отражающим ГОЭ, а нижние – пропускающим. Подставляя  $M(y, z)$  в первое

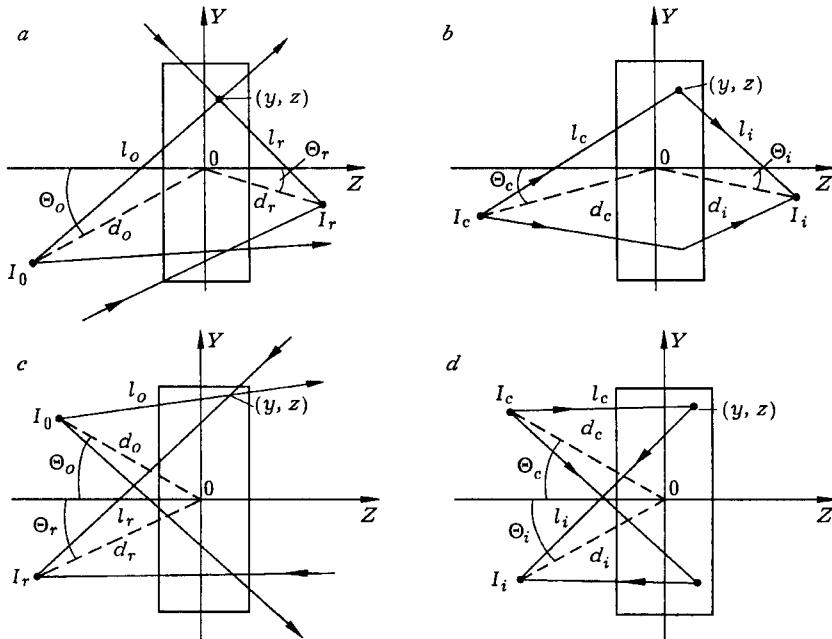


Схема записи и восстановления внеосевого пропускающего ГОЭ (a, b) и внеосевого отражающего ГОЭ (c, d):  $I_0, I_r$  – источники цилиндрических волн при записи;  $I_c$  – источник восстанавливаемой цилиндрической волны;  $I_i$  – восстановленная цилиндрическая волна

выражение, разлагая характеристическую функцию  $V(y, z)$  по параметрам малости  $y/d_j$ ,  $z/d_j$  ( $j = o, r, c, i$ ) и приравнивая к нулю коэффициенты первых членов разложения, получим выражения, связывающие параметры схем записи и восстановления:

$$\begin{aligned}\sin \Theta_o \pm \sin \Theta_r &= m_y (\sin \Theta_c \pm \sin \Theta_i) / \mu, \\ \cos \Theta_o \pm \cos \Theta_r &= m_z (\cos \Theta_c \pm \cos \Theta_i) / \mu, \\ \cos^2 \Theta_o / d_o \pm \cos^2 \Theta_r / d_r &= m_y^2 (\cos^2 \Theta_c / d_c \pm \cos^2 \Theta_i / d_i) / \mu, \\ \sin^2 \Theta_o / d_o \pm \sin^2 \Theta_r / d_r &= m_z^2 (\sin^2 \Theta_c / d_c \pm \sin^2 \Theta_i / d_i) / \mu, \\ \sin 2\Theta_r / d_r \pm \sin 2\Theta_o / d_o &= m_y m_z (\sin 2\Theta_c / d_c \pm \sin 2\Theta_i / d_i) / \mu,\end{aligned}\quad (1)$$

где

$$\mu = n_0 \lambda_c / n_c \lambda_0. \quad (1a)$$

Первая пара уравнений полученной системы позволяет однозначно определить угловые координаты цилиндрических источников во время записи по известным углам при восстановлении и эквивалентна условиям дифракции Брэгга [4]. Следующие три уравнения системы дают возможность определить расстояния до источников записывающих волн  $d_o$ ,  $d_r$  по известным  $d_c$  и  $d_i$ . При этом следует учесть, что если углы в среде  $\Theta_c$ ,  $\Theta_i$ ,  $\Theta_o$ ,  $\Theta_r$  меньше по абсолютной величине  $\pi/4$ , то большее значение принимают коэффициенты в разложении характеристической функции, из которых получены третье и пятое уравнения системы (1), а в случае углов в среде, близких к  $\pi/2$ , – коэффициенты, из которых получены четвертое и пятое уравнения. Третье уравнение, представляющее условие фокусировки в плоскости  $Y0Z$ , совпадает при  $n_o = n_c = 1$  с аналогичным уравнением для тонкой голограммы [6]. Четвертое и пятое уравнения отсутствуют для тонкого ГОЭ и получены при учете объемности среды.

Таким образом, в отличие от других работ в данной работе при расчете схемы записи учитывается влияние объемности среды ГОЭ на радиальные координаты источников цилиндрических волн.

**Определение координат цилиндрических волн при записи.** Далее рассмотрим случай углов в среде меньше  $\pi/4$  как более интересный с практической точки зрения; случай углов больше  $\pi/4$ , требующий дополнительных способов введения излучения в среду, будет специально оговариваться. Преобразуя первые два уравнения системы при записи отражающего ГОЭ в случае изотропной усадки среды  $m_y = m_z = m$  (голографическая среда типа реоксан), получаем

$$\begin{aligned}\Theta_o / 2 + \Theta_r / 2 &= \Theta_c / 2 + \Theta_i / 2, \\ \mu \cos(\Theta_o / 2 - \Theta_r / 2) &= m \cos(\Theta_c / 2 - \Theta_i / 2).\end{aligned}\quad (2)$$

Указанные выражения отражают условия локального равенства угла наклона и периода интерференционной картины и «полос» регистрируемого ГОЭ.

Из системы (2) находится зависимость угловых координат источников записывающих волн от угловых координат источников восстанавливающей и восстановленной волн и представляется для отражающего ГОЭ в виде

$$\Theta_o = \frac{\Theta_c + \Theta_i}{2} + \arccos\left(\mu m \cos\left(\frac{\Theta_c - \Theta_i}{2}\right)\right), \quad (3)$$

$$\Theta_r = \frac{\Theta_o + \Theta_i}{2} - \arccos\left(\mu m \cos\left(\frac{\Theta_c - \Theta_i}{2}\right)\right),$$

где  $\mu$  дается выражением (1а).

Для пропускающих ГОЭ соответствующие выражения отличаются от (2), (3) тем, что арккосинусы заменены на арксинусы, косинусы – на синусы соответствующих полусуммы и полуразности углов.

Если углы  $\Theta_c$ ,  $\Theta_i$ ,  $\Theta_o$ ,  $\Theta_r$  меньше по модулю  $\pi/4$ , то расстояния, на которых расположены источники  $d_o$ ,  $d_r$ , определяются из третьего и пятого уравнений системы (1) (при углах больше  $\pi/4$  – из четвертого и пятого уравнений). В случае изотропной усадки (набухания) получаем для расстояний:

$$\frac{1}{d_o} = \frac{m}{2 \cos \Theta_c} \left[ (1+p) \frac{\cos \Theta_c}{d_c} + (1-p) \frac{\cos \Theta_i}{d_i} \right], \quad (4)$$

$$\frac{1}{d_r} = \frac{m}{2 \cos \Theta_i} \left[ (1-p) \frac{\cos \Theta_c}{d_c} + (1+p) \frac{\cos \Theta_i}{d_i} \right],$$

где

$$p = \frac{m \cos\left(\frac{\Theta_i - \Theta_c}{2}\right)}{\mu \cos\left(\frac{\Theta_r - \Theta_o}{2}\right)} \text{ для пропускающих ГОЭ}, \quad (4a)$$

$$p = \frac{m \sin\left(\frac{\Theta_i - \Theta_c}{2}\right)}{\mu \sin\left(\frac{\Theta_r - \Theta_o}{2}\right)} \text{ для отражающих ГОЭ}. \quad (4b)$$

Для случая углов больше по модулю  $\pi/4$  выражения, аналогичные (4), отличаются заменой косинусов на синусы соответствующих углов.

Таким образом, выражения (3), (4) позволяют определить в указанных приближениях угловые и радиальные координаты источников цилиндрических волн при записи по известным координатам источников восстанавливающей и восстановленной волн.

**Определение допустимой погрешности координат волн при записи.** Для определения погрешности установки угловых  $\Delta\Theta_o$ ,  $\Delta\Theta_r$  и радиальных  $\Delta d_o$ ,  $\Delta d_r$  координат источников волн при записи ГОЭ найдем дифференциал

от правой и левой частей выражений (3), (4) и, произведя преобразования, получим:

$$\begin{aligned}\Delta\Theta_o &= (1+p)\frac{\Delta\Theta_c}{2} + (1-p)\frac{\Delta\Theta_i}{2}, \\ \Delta\Theta_r &= (1-p)\frac{\Delta\Theta_c}{2} + (1+p)\frac{\Delta\Theta_i}{2}, \\ \Delta d_o &= \frac{md_o^2}{2\cos\Theta_o} \left[ (1+p)\frac{\cos\Theta_c}{d_c^2} \Delta d_c + (1-p)\frac{\cos\Theta_i}{d_i^2} \Delta d_i \right], \\ \Delta d_r &= \frac{md_r^2}{2\cos\Theta_r} \left[ (1-p)\frac{\cos\Theta_c}{d_c^2} \Delta d_c + (1+p)\frac{\cos\Theta_i}{d_i^2} \Delta d_i \right],\end{aligned}\tag{5}$$

где  $p$  дается для пропускающих ГОЭ выражением (4а), а для отражающих – выражением (4б). Система (5) получена в предположении малых значений углов (меньше  $\pi/4$ ), в случае углов больше  $\pi/4$  соответствующие выражения получаются заменой косинусов углов на синусы.

Полученные выражения позволяют определить допустимые погрешности установки, погрешности юстировки угловых и радиальных координат цилиндрических источников при записи объемных ГОЭ по известным допустимым отклонениям угловых и радиальных координат источников восстанавливаемой и восстановленной волн.

**Расчет схемы записи внеосевого отражающего ГОЭ.** Рассчитаем условия записи внеосевого отражающего ГОЭ при заданных величинах: расстояние от центра ГОЭ до цилиндрического излучателя  $d_c = 100 \pm 2$  мм, расстояние  $d_r = \infty$ , угловые координаты  $\Theta_c = 10 \pm 0,5^\circ$ ,  $\Theta_i = 0 \pm 0,3^\circ$ , длина волны восстановления  $\lambda_c = 655$  нм, длина волны записи  $\lambda_0 = 632,8$  нм.

Для объемных полимерных сред (например, типа реоксан [10]) относительное изменение среднего показателя преломления и толщины среды меньше относительных погрешностей координат источников записи. Поэтому, пренебрегая усадкой ( $m=1$ ) и изменением среднего показателя преломления ( $n_0 = n_r$ ), из систем (3), (4) получаем значения угловых и радиальных координат источников записывающих волн, равные:  $\Theta_o = 22,5^\circ$ ,  $\Theta_r = -12,3^\circ$ ,  $d_o = 148$  мм,  $d_r = 277$  мм.

Допуски на рассчитанные углы и расстояния определяются из системы (5) и равны:  $\Delta\Theta_o = \pm 0,4^\circ$ ,  $\Delta\Theta_r = \pm 0,4^\circ$ ,  $\Delta d_o = \pm 3$  мм,  $\Delta d_r = \pm 5$  мм.

Расчетные значения допусков близки к допускам на пространственные координаты волн при восстановлении, что свидетельствует о достаточной устойчивости к отклонениям полученных значений координат записывающих волн. Величины углов в воздухе, соответствующие рассчитанным углам в среде, получаются из закона преломления, расстояния в воздухе – делением рассчитанных расстояний в среде на  $n_0$ . Результаты для голограммической среды типа реоксан с  $n_0 = 1,5$  представлены в таблице.

Для сравнения в таблице также приведены расчеты схемы записи внеосевого тонкого отражающего ГОЭ [6, 10], который восстанавливается в первом порядке в той же схеме, что и внеосевой объемный отражающий ГОЭ, причем пространственное расположение одного из источников при записи остается неизменным.

| $\varphi_o$ , град      | $d_o$ , мм | $\varphi_r$ , град | $d_r$ , мм |
|-------------------------|------------|--------------------|------------|
| Объемный отражающий ГОЭ |            |                    |            |
| 34,5                    | 99         | -18,7              | 184        |
| Тонкий отражающий ГОЭ   |            |                    |            |
| 34,5                    | 99         | 18,7               | 146        |
| -0,4                    | 109        | -18,7              | 184        |

**Заключение.** Таким образом, из условия минимизации характеристической функции внеосевого объемного ГОЭ получены в первом приближении аналитические выражения для вычисления угловых и радиальных координат, а также допусков координат источников записывающих цилиндрических волн. С использованием полученных выражений рассчитаны координаты и допуски схемы записи объемного ГОЭ. Для голограммической среды типа реоксан проведено численное сравнение схем записи объемного и тонкого ГОЭ, восстанавливаемых в одинаковой схеме. Показано, что учет объемности ГОЭ (при отсутствии усадки и изменения среднего показателя преломления) приводит к существенному различию радиальных и угловых координат источников схемы записи объемных отражающих ГОЭ по сравнению с тонкими.

#### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Moran T. M. Compensation of aberration due to a wave length shift in holography // Appl. Opt. 1971. 10, N 8. P. 1909.
2. Pat. 3586412 USA. Holographic lens with aberration correction /E. N. Leith. Publ. 06.12.71.
3. Денисюк Ю. Н. Об отображении оптических свойств объекта в волновом поле рассеянного им излучения // Оптика и спектроскопия. 1963. 15, № 4. С. 522.
4. Forshaw M. R. B. The imaging properties and aberrations of thick transmission holograms // Opt. Acta. 1973. 20, N 9. P. 669.
5. Winick K. Designing efficient aberration – free holographic lenses in the presence of a construction-reconstruction wavelength shift // JOSA. 1982. 72, N 1. P. 143.
6. Ган М. А. Теория и методы расчета голограммных и киноформных оптических элементов. Л.: ГОИ, 1984.
7. Батомункуев Ю. Ц., Сандер Е. А., Шойдин С. А. Аберрации объемных пропускающих голограмм // Автоматизация проектирования оптических систем. Л.: ГОИ, 1989. С. 101.
8. Шойдин С. А., Батомункуев Ю. Ц. Расчет аберраций фокусирующего элемента на основе глубокой трехмерной голограммы // Оптическая голограмма с записью в трехмерных средах. Л.: Наука, 1989. С. 49.
9. Суханов В. И. Трехмерные глубокие голограммы и материалы для их записи // Опт. журн. 1994. № 1. С. 61.
10. Пейсахсон И. В. Оптика спектральных приборов. Л.: Машиностроение, 1975.

Поступила в редакцию 29 июня 1998 г.