Александр Сергеевич Севрюгин родился в 1976 г., окончил в 2000 г. МГТУ им. Н.Э. Баумана. Аспирант кафедры "Лазерные и оптико-электронные системы" МГТУ им. Н.Э. Баумана. Автор двух научных работ в области расчета лазерных оптических систем, оптических систем переменного увеличения, систем оптической записи и хранения информации.

A.S. Sevryugin (b. 1976) graduated from the Bauman Moscow State Technical University in 2000. Post-graduate of "Laser and Optical and Electronic Systems" department of the Bauman Moscow State Technical University. Author of 2 publications in the field of design of laser optical systems, optical systems with zoom, systems of optical data record and storage.



## УДК 621.396.967.7

В. Е. Карасик, Е. Е. Мухина, В. М. Орлов

## О НАБЛЮДЕНИИ МАЛОРАЗМЕРНЫХ ОБЪЕКТОВ В РАССЕИВАЮЩЕЙ СРЕДЕ ЛАЗЕРНЫМИ СИСТЕМАМИ ВИДЕНИЯ С ИМПУЛЬСНОЙ ПОДСВЕТКОЙ

Рассмотрен перенос изображения в рассеивающей среде для наиболее распространенного случая, когда источник активного импульсного подсвета имеет широкую диаграмму направленности, а диаграмма направленного приемника, определяющая элемент изображения, является узкой. В рамках малоуглового приближения получены оптические соотношения для расчета контраста изображения малоразмерного объекта при его наблюдении на протяженном фоне в рассеивающей среде. Показано, что при определенных соотношениях размеров объекта и параметров среды контраст малоразмерных изображений повышается.

Как известно, влияние рассеивающей среды на разрешающую способность и дальность действия систем видения с активным подсветом в наиболее общем виде можно учесть, основываясь на характеристиках, определяющих качество изображения, — функции рассеяния, модуляционной передаточной функции (МПФ), энергетическом коэффициенте передачи полезного сигнала.

Функция рассеяния используется в теории видения в рассеивающих средах [1–3], однако решение уравнения переноса в малоугловом приближении для разных моделей индикатрис рассеяния среды приводит к аналитическим выражениям только для МПФ [1–3]. При этом функция рассеяния представляется с помощью интеграла сложного вида. В работе [2] с использованием процедуры численного интегрирования получена зависимость наблюдаемого контраста от дальности до объекта наблюдения. Из этой зависимости, в частности, следует, что наблюдаемый контраст в изображении малоразмерного объекта возрастает с уменьшением его размера.

В настоящей работе с использованием результатов работы [1] для гауссовой модели объекта наблюдения получены аналитические соотношения для расчета контраста изображения малоразмерных объектов при их наблюдении на протяженном фоне в рассеивающей среде.

Запишем согласно результатам из работы [1] соотношение, описывающее формирование изображения в активной системе наблюдения в виде интеграла свертки:

$$P(\vec{r}_{s0}) = P_{\infty} \iint_{-\infty}^{\infty} \rho(\vec{r}_s) H(\vec{r}_{s0} - \vec{r}_s) d\vec{r}_s, \qquad (1)$$

где  $\vec{r}_s$  — координаты точки на поверхности объекта;  $\vec{r}_{s0}$  — координата точки пересечения оси диаграммы направленности приемника с поверхностью объекта;  $P(\vec{r}_{s0})$  — мощность светового сигнала, образующего изображение;  $\rho(\vec{r}_s)$  — коэффициент отражения объекта;  $P_{\infty}$  мощность сигнала от бесконечно протяженного объекта с коэффициентом отражения  $\rho = 1$ ;  $H(\vec{r}_s)$  — нормированная функция рассеяния лазерной системы видения с импульсным подсветом:

$$H(\vec{r}_s) = \frac{E_{\pi}(\vec{r}_s)}{\iint\limits_{-\infty}^{\infty} E_{\pi}(\vec{r}_s)d\vec{r}_s}, \quad \iint\limits_{-\infty}^{\infty} H(\vec{r}_s)d\vec{r}_s = 1;$$

здесь  $E_{\rm n}(\vec{r}_s)$  — распределение освещенности, создаваемое в плоскости объекта "фиктивным источником" с диаграммой направленности, такой же, как диаграмма направленности приемника.

Зададим распределение коэффициента отражения в плоскости малоразмерного объекта в виде тест-объекта синусоидальной структуры:

$$\rho(\vec{r}) = \rho_0 \exp\left(-\frac{r^2}{r_0^2}\right) (1 + \kappa_0 \cos(2\pi \vec{\nu} \vec{r})),$$
(2)

где  $\rho_0 \exp(-r^2/r_0^2)$  — распределение среднего значения коэффициента отражения для объекта наблюдения;  $r_0$  — эффективный размер объекта, который велик по сравнению с пространственным периодом l синусоидальной структуры;  $\nu = 1/l$  — пространственная частота;  $\kappa_0$  — исходный контраст ограниченного тест-объекта.

Подставив выражение (2) в соотношение (1), получим следующее выражение:

$$P(\vec{r}_{s0}) = P_{\infty} \left( \iint_{-\infty}^{\infty} \rho_0(\vec{r}_{s0} - \vec{r}) H(\vec{r}) \, d\vec{r} + \kappa_0 \cos(2\pi \vec{\nu} \vec{r}_{s0}) \iint_{-\infty}^{\infty} \rho_0(\vec{r}_{s0} - \vec{r}) H(\vec{r}) \cos(2\pi \vec{\nu} \vec{r}) d\vec{r} + \kappa_0 \sin(2\pi \vec{\nu} \vec{r}_{s0}) \iint_{-\infty}^{\infty} \rho_0(\vec{r}_{s0} - \vec{r}) H(\vec{r}) \sin(2\pi \vec{\nu} \vec{r}) \, d\vec{r} \right), \quad (3)$$

где

$$\rho_0(\vec{r}) = \rho_0 \exp\left(-\frac{r^2}{r_0^2}\right).$$

Используя для гауссовой модели объекта (2) тот же подход, что и в работе [2] для ограниченного тест-объекта, рассчитаем контраст изображения полос в центральной части объекта, учитывая, что  $\rho_0(\vec{r})$  и  $H(\vec{r})$  — действительные и четные функции, а эффективный размер объекта  $r_0$  существенно превышает ширину полос  $l = 1/\nu$ . Это позволяет последнее слагаемое в выражение (3) положить равным нулю и считать, что  $\rho_0(\vec{r}_{s0} - \vec{r}) \approx \rho_0(\vec{r})$ .

В этом случае получим

$$P(\vec{r}_{s0}) = P_{\infty} \left( \rho_{0} \iint_{-\infty}^{\infty} \exp\left(-\frac{r^{2}}{r_{0}^{2}}\right) H(\vec{r}) d\vec{r} + \right. \\ \left. + \kappa_{0} \cos\left(2\pi \vec{\nu} \vec{r}_{s0} \rho_{0}\right) \iint_{-\infty}^{\infty} \exp\left(-\frac{r^{2}}{r_{0}^{2}}\right) H(\vec{r}) \cos\left(2\pi \vec{\nu} \vec{r}\right) d\vec{r} \right) = \\ \left. = P_{\infty} \rho_{0} \iint_{-\infty}^{\infty} \exp\left(-\frac{r^{2}}{r_{0}^{2}}\right) H(\vec{r}) d\vec{r} \times \right. \\ \left. \times \left( \int_{1+\kappa_{0}}^{\infty} \exp\left(-\frac{r^{2}}{r_{0}^{2}}\right) H(\vec{r}) \cos\left(2\pi \vec{\nu} \vec{r}\right) d\vec{r} \right) \right] \right) \left( 4 \right)$$

Из выражения (4) следует, что контраст  $\kappa_{\rm H}$  изображения полос в центральной части объекта связан с исходным контрастом  $\kappa_0$  соотношением

где

$$T(\nu) = \frac{\iint\limits_{-\infty}^{\infty} E_{\rm m} \cos(2\pi \vec{\nu} \vec{r}) d\vec{r}}{\iint\limits_{-\infty}^{\infty} E_{\rm m}(\vec{r}) d\vec{r}}$$

— МПФ системы;  $\kappa_0 T(\nu)$  — контраст изображения неограниченного тест-объекта;

$$F(\vec{r}_0) = \frac{\iint\limits_{-\infty}^{\infty} \exp\left(-\frac{r^2}{r_0^2}\right) E_{\pi}(\vec{r}) d\vec{r}}{\iint\limits_{-\infty}^{\infty} E_{\pi}(\vec{r}) d\vec{r}} = \frac{P_{r_0}}{P_{r_0 \to \infty}},$$
(6)

где  $P_{r_0}$  — поток энергии через площадку с диаметром  $2r_0$ ;  $P_{r_0 \to \infty}$  — поток энергии через бесконечную площадку.

В малоугловом приближени<br/>и $F(\vec{r_0})$  представляет собой интеграл от функции рассеяния по площадке, ограниченной контуром объекта, так что

$$P_{r_0 \to \infty} = P_0 \exp(-kz),$$

где k — показатель поглощения среды,  $P_0$  — мощность фиктивного источника.

При  $r_0 \to \infty$  имеем  $F(\vec{r_0}) \to 1$ . Поскольку с уменьшением размеров тест-объекта величина  $F(\vec{r_0})$  уменьшается, то, следовательно, видимость улучшается с уменьшением размеров объекта [2].

Такая зависимость контраста  $\kappa_{\rm H}$  от размера тест-объекта является следствием того, что изменяется соотношение между нерассеянной и многократно рассеянной компонентами светового поля в изображении объекта. Если объект малоразмерный, т.е. его масштаб намного меньше пространственного масштаба функции рассеяния, то информацию об объекте несет только нерассеянная компонента. В то же время, при увеличении  $\kappa_{\rm H}$  уменьшается коэффициент передачи полезного сигнала, что приводит к уменьшению отношения сигнал/шум.

Входящая в выражение (6) функция  $E_{\rm n}(\vec{r})$  представляется в виде интеграла Фурье–Бесселя, что ограничивает возможности практического использования данного выражения, поэтому для нахождения функции  $F(\vec{r}_0)$  запишем формулу (6) в частотной форме:

$$F(\vec{r}_{0}) = \frac{4\pi^{2} \iint_{-\infty}^{\infty} R(\vec{\nu}) \tilde{L}_{n}(\vec{\nu}, z, 0) d\vec{\nu}}{P_{0} \exp(-kz)};$$
(7)

здесь

$$R(\vec{\nu}) = \frac{1}{2\pi} \iint_{-\infty}^{\infty} \exp\left(-\frac{r^2}{r_0^2}\right) \exp(-i\vec{\nu}\vec{r}) \, d\vec{r} = \frac{r_0^2}{2} \exp\left(-\frac{r_0^2\nu^2}{4}\right); \quad (8)$$

$$ilde{L}_{\pi}(ec{
u},z,0)=rac{1}{4\pi^2} \iint\limits_{-\infty}^{\infty}E_{\pi}(z,ec{r})\exp(iec{
u}ec{r})dec{r};$$

z — расстояние от лазерной системы видения до объекта наблюдения;  $\tilde{L}_{\pi}(\vec{\nu}, z, 0)$  — решение уравнения переноса в малоугловом приближении [1] для индикатрисы рассеяния вида

$$\chi(\gamma) = rac{2}{\mu^2} \exp{\left(-rac{\gamma}{\mu}
ight)},$$

где  $\mu$  — параметр индикатрисы рассеяния, и гауссовой модели фиктивного источника. Имеем

$$\tilde{L}_{\pi}(\vec{\nu},z,0) = \frac{P_0}{4\pi^2} \exp\left(-\nu^2 \frac{z^2 \alpha_{\pi}^2}{4}\right) \exp\left(-\varepsilon z + \frac{\sigma z}{\sqrt{(\mu z \nu)^2 + 1}}\right); \quad (9)$$

здесь  $\sigma = \Lambda \varepsilon$  — показатель рассеяния,  $\Lambda$  — коэффициент выживания фотона;  $\varepsilon$  — показатель ослабления;  $2\alpha_{n}$  — мгновенный угол зрения приемной системы.

Подставляя выражения (8) и (9) в формулу (7) и используя процедуру вычислений из работы [1], получим

$$B(z, \vec{r_0}) = \Lambda^2 \varepsilon^2 \frac{r_0^2 + (z\alpha_n)^2}{2\mu^2},$$

$$F(z, \vec{r_0}) = \frac{r_0^2}{r_0^2 + (\alpha_n z)^2} \frac{\frac{B(z, \vec{r_0})}{(\Lambda \varepsilon z)^3} + \exp\left(-(\Lambda \varepsilon z)\left(1 + \frac{B(z, \vec{r_0})}{(\Lambda \varepsilon z)^3}\right)\right)}{1 + \frac{B(z, \vec{r_0})}{(\Lambda \varepsilon z)^3}}.$$
(10)

При угловых размерах объекта наблюдения  $\theta = r_0/z > 3\alpha_{\rm n}$  величина  $F(z, \vec{r_0})$  не зависит от угла  $2\alpha_{\rm n}$  начальной расходимости фиктивного источника.

На рис. 1 приведена зависимость параметра  $F = F(z, \vec{r_0})$  от дальности z для различных значений  $r_0$ . При расчетах параметра F по формуле (10) были выбраны значения  $\alpha_{\pi} = 0$ ,  $\mu = 0,07$ . Кривые, рассчитанные по формуле (10), хорошо согласуются с теоретическими и экспериментальными результатами [4, 5].



Рис. 1. Зависимость параметра F от дальности:  $r_0 = 0,1 (1); 0,5 (2); 1 (3); 10 (4)$  м

Далее, пусть малоразмерный объект наблюдается на протяженном фоне с постоянным коэффициентом отражения  $\rho_{\phi}$ , причем будем полагать, что  $\rho_0 > \rho_{\phi}$ .

Для активной системы с импульсным подсветом, в которой осуществлена эффективная отсечка помехи обратного рассеяния, сигнал, образующий изображение, формируется из отраженного объектом сигнала  $P_{\rm of}$  и сигнала  $P_{\rm \phi}$  от фона:

$$P = P_{\rm of} + P_{\rm fr}$$

где  $P_{\mathrm{o}\mathrm{b}}=
ho_{\mathrm{o}}P_{\mathrm{o}}F,$   $P_{\mathrm{b}}=
ho_{\mathrm{b}}P_{\mathrm{o}}(1-F).$ 

Поскольку  $P_{\phi}$  не зависит от  $\vec{r}_{s0}$ , то формулу (5) можно представить в виде

$$\kappa_{\rm H} = \frac{\kappa_0 T(\nu)}{\left(1 + \frac{P_{\rm \phi}}{P_0}\right)F} = \frac{\kappa_0 T(\nu)\rho_0}{\rho_0 F + \rho_{\rm \phi}(1 - F)}.$$
(11)

Если  $F \ll 1$ , то имеем

$$\kappa_{\rm H} \approx \kappa_0 T(\nu) \frac{\rho_0}{\rho_0}$$

Если F = 1, то имеем

$$\kappa_{\rm H} = \kappa_0 T(\nu).$$

Из формулы (11) следует, что при измерении МПФ среды размеры тест-объекта должны выбираться с таким расчетом, чтобы выполнялось условие  $F(\vec{r}_0) \approx 1$  [2]. В то же время, при видении малоразмерных высококонтрастных объектов величина наблюдаемого контраста в соответствии с формулой (11) может превысить единицу вблизи нулевой пространственной частоты. Это свидетельствует о том, что принятые при выводе соотношения (5) допущения являются не вполне корректными для всего диапазона пространственных частот. Поэтому предлагается использовать данную методику расчета при тех значениях МПФ, когда величина  $T(\nu)$  слабо зависит от пространственной частоты. На рис. 2 представлены зависимости наблюдаемого контраста  $\kappa_{\rm H}$  от угловой пространственной частоты  $\nu'$  при фиксированной дальности для различных угловых размеров объекта, а также кривая МПФ среды, рассчитанная для той же дальности. Из рисунка видно, что МПФ стремится к постоянному значению при  $\nu' = 10$  рад<sup>-1</sup>.

На рис. 3 представлена кривая изменения наблюдаемого контраста в изображении малоразмерного объекта для дальности z = 10 м и значения  $T(\nu) = 0.147$ .



Рис. 2. Наблюдаемый контраст в изображении объекта и МПФ среды:  $r_0 = 0.01 (1); 0.1 (2); 1 (3)$  м



Рис. 3. График изменения наблюдаемого контраста в изображении малоразмерного объекта

Полученные в настоящей работе соотношения могут быть использованы при создании алгоритмов компьютерного моделирования лазерных систем видения с импульсным подсветом объектов широким световым пучком и регистрацией излучения многоэлементным приемником изображения (например, ПЗС-матрицей).

## СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- 1. Карасик В.Е., Орлов В.М. Лазерные системы видения. М.: Изд-во МГТУ им. Н.Э. Баумана, 2001. 352 с.
- 2. Браво-Животовский Д. М., Долин Л. С., Лучинин А. Г. Некоторые вопросы теории видения в мутных средах // Изв. АН СССР. Сер. Физика атмосферы и океана. 1969. Т. 5. № 7. С. 672–684.
- 3. Браво-Животовский Д.М., Долин Л.С., Лучинин А.Г., Савельев В.А. О структуре узкого пучка света в морской воде // Изв. АН СССР. Сер. Физика атмосферы и океана. 1969. Т. 5. № 2. С. 160–167.
- 4. Оптика океана / Под ред. А.С. Монинина. М.: Наука, 1983.



Статья поступила в редакцию 27.06.2002

Валерий Ефимович Карасик родился в 1939 г., окончил в 1964 г. МВТУ им. Н.Э. Баумана. Д-р техн. наук, профессор кафедры "Лазерные и оптико-электронные системы" МГТУ им. Н.Э. Баумана. Автор более 120 научных работ в области лазерного зондирования, локации и дальнометрии.

V.E. Karasik (b. 1939) graduated from the Bauman Moscow Higher Technical School in 1964. D.Sc. (Eng.), professor of "Laser and Optical-and-Electronic Systems" department of the Bauman Moscow State Technical University. Author of over 120 publications in the field of the laser sounding, location and telemetry.