

РОССИЙСКАЯ АКАДЕМИЯ НАУК
СИБИРСКОЕ ОТДЕЛЕНИЕ
А В Т О М Е Т Р И Я

2005, том 41, № 3

УДК 535.317.25

В. А. Удод
(Томск)

ОБ ОДНОМ ПОДХОДЕ
К АПОДИЗАЦИИ ПРИЕМНИКОВ ИЗОБРАЖЕНИЙ

Приведены примеры функций достаточно простого вида, которые обладают свойствами финитности, ограниченности и неотрицательности, а их преобразования Фурье нигде не имеют нулей. Предложено использовать данные функции для соответствующей аподизации приемников первичных изображений с целью выполнения необходимого условия функционирования изображающей системы с априорно заданной пространственной разрешающей способностью.

Введение. Во многих случаях необходимо, чтобы используемая для исследований изображающая система (ИС) могла функционировать с априорно заданной пространственной разрешающей способностью (РС). Это, в частности, следует из представленных в [1] результатов взаимосвязи между степенью восприятия объектов (обнаружение, опознавание, идентификация и т. п.) по их изображению, воспроизведому изображающей системой, и ее разрешающей способностью.

Согласно [2] процесс функционирования многих ИС может быть удачно описан моделью вида

$$\hat{B}(x, y) = [B(x, y) \quad h(x, y) \quad n(x, y)] \quad (x, y), \quad (1)$$

где $B(x, y)$ – исходное (идеальное) изображение; $B(x, y) \quad h(x, y) \quad n(x, y)$ – сформированное (искаженное) изображение; $h(x, y)$ – импульсный отклик приемника изображений (ПИ); $n(x, y)$ – стационарный шум; (x, y) – импульсный отклик корректирующего фильтра; символ « \llbracket » означает двумерную свертку; $\hat{B}(x, y)$ – восстановленное (выходное) изображение.

Из работ [3, 4] следует, что РС ИС, описываемой моделью (1), даже при стремлении спектральной плотности шума к нулю и одновременном оптимальном выборе корректирующего фильтра будет ограничиваться сверху величиной R_0 , равной расстоянию от начала координат (в частотной плоскости) до ближайшего к нему нуля передаточной функции ПИ.

Таким образом, для функционирования ИС, описываемой моделью (1), с заданной РС R необходимо выполнение условия

$$R_0 \leq R. \quad (2)$$

Очевидно, что для произвольно взятого ПИ это условие может нарушаться.

Один из возможных подходов, гарантирующих выполнимость условия (2), может заключаться, на наш взгляд, в предварительной аподизации ПИ таким образом, чтобы преобразование Фурье импульсного отклика аподизированного ПИ, т. е. его передаточная функция, нигде не имела нулей в частотной плоскости. В этом случае согласно [4] величина R_0 будет равна бесконечности.

Из физических соображений (по крайней мере, применительно к приемникам радиационных изображений) импульсный отклик аподизированного ПИ должен удовлетворять свойствам финитности, ограниченности и неотрицательности [5].

В предлагаемой работе приведены примеры функций, обладающих этиими свойствами, причем их преобразования Фурье нигде не имеют нулей, а также пример расчета аподизированного ПИ.

Примеры неотрицательных, ограниченных, финитных функций, преобразования Фурье которых не имеют нулей. Приведем (с доказательством) несколько простых примеров таких функций, начав из соображений удобства с одномерного варианта.

П р и м е р 1.

$$h_1(x) = \begin{cases} 1 & \exp\left(-\frac{c-a}{b}x\right) \quad a < x < b; \\ 0 & \text{в остальных случаях,} \end{cases} \quad (3)$$

где a, b, c – параметры, причем

$$, a, b > 0; \quad 0 < c < a. \quad (4)$$

Очевидно, что функция (3) при условиях (4) является финитной, ограниченной и неотрицательной. Докажем теперь, что ее преобразование Фурье

$$\tilde{h}_1(\omega) = h_1(x) \exp(-2i\omega x) dx = \frac{i}{2} [\exp(-2i\omega b) - 1] - \frac{b((c-a)-2i\omega b)\exp(-a)}{2(c-a)^2 - (2\omega b)^2} \{\exp[-((c-a)-2i\omega b)] - 1\}$$

нигде не имеет нулей.

Так как функция (3) при условиях (4) положительна на промежутке $[0, b]$, то согласно [6] и ее определенный интеграл по отрезку $[0, b]$ также будет положительным, а значит,

$$\tilde{h}_1(0) = \int_0^b h_1(x) dx = \int_0^b h_1(x) dx > 0.$$

Следовательно, нам осталось доказать, что

$$\tilde{h}_1(\) \geq 0 \text{ при } \theta = 0. \quad (5)$$

Поскольку операция линейного изменения масштаба не влияет на сам факт наличия нулей у функции, то, используя замену

$$2 = b,$$

можно свести задачу доказательства неравенства (5) к равносильной ей задаче – доказательству неравенства

$$\tilde{h}_1 \geq 0 \text{ при } \theta = 0. \quad (6)$$

Неравенство (6), в свою очередь, будет равносильно неравенству

$$g(\) \geq 0 \text{ при } \theta = 0,$$

справедливость которого мы и докажем. Здесь

$$\begin{aligned} g(\) &= \frac{\sqrt{2 - \theta^2}}{b} \tilde{h}_1 \left(\frac{\theta}{2/b} \right) \\ &= \sqrt{2 - \theta^2} \left[\frac{i[\exp(-i\theta) - 1]}{2 - \theta^2} \exp(-p)[\exp(-i\theta)\exp(-i\theta) - 1] \right. \\ &\quad \left. - \frac{1}{\sqrt{2 - \theta^2}} (\theta^2 - 2) \sin(-i\theta) \exp(-p)[\exp(-i\theta)\cos(-i\theta) - 1] \right. \\ &\quad \left. + \theta^2 \exp(-p)\exp(-i\theta)\sin(-i\theta) - i[(\theta^2 - 2)(\cos(-i\theta) - 1) - \exp(-p)] \right. \\ &\quad \left. - \exp(-i\theta)\sin(-i\theta) + \theta^2 \exp(-p)(\exp(-i\theta)\cos(-i\theta) - 1) \right], \end{aligned} \quad (7)$$

$$p = a; \quad (c - a). \quad (8)$$

Из свойств модуля комплексного числа [7, 8] следует

$$g(\) \geq 0 \quad |g(\)|^2 \geq 0.$$

Отсюда, а также из свойства четности модуля одномерного фурье-образа [9] видим, что достаточно доказать справедливость неравенства

$$|g(\)|^2 \geq 0 \text{ при } \theta = 0. \quad (9)$$

При подстановке (7) в (9) и проведении простейших преобразований получим следующее неравенство:

$$\begin{aligned} & 2[\alpha^2 - \beta^2(1 - \exp(-p))(1 - \exp(-\alpha - p))] - \gamma^2 \exp(-2p)(\exp(-\alpha) - 1)^2 \\ & 2\cos[\alpha^2 - \beta^2(1 - \exp(-p))(1 - \exp(-\alpha - p))] \\ & - 2\beta \exp(-p)(\exp(-\alpha) - 1)\sin\gamma, \end{aligned} \quad (10)$$

справедливость которого нам и остается доказать при $\gamma = 0$.

Из равенства [10]

$$u \cos A - q \sin A = \sqrt{u^2 - q^2} \sin(A - \gamma),$$

где u, q, A – любые действительные числа;

$$\sin \gamma = \frac{u}{\sqrt{u^2 - q^2}}; \quad \cos \gamma = \frac{q}{\sqrt{u^2 - q^2}},$$

вытекает справедливость неравенства

$$u \cos A - q \sin A = \sqrt{u^2 - q^2}.$$

Поэтому для доказательства неравенства (10) нам достаточно доказать справедливость следующего неравенства при $\gamma = 0$:

$$\begin{aligned} & 2[\alpha^2 - \beta^2(1 - \exp(-p))(1 - \exp(-\alpha - p))] - \gamma^2 \exp(-2p)(\exp(-\alpha) - 1)^2 \\ & \{4[\alpha^2 - \beta^2(1 - \exp(-p))(1 - \exp(-\alpha - p))]^2 \\ & - 4\beta^2 \exp(-2p)(\exp(-\alpha) - 1)^2\}^{1/2}. \end{aligned} \quad (11)$$

Из (4) и (8) вытекает положительность обеих частей неравенства (11). Следовательно, неравенство (11) при $\gamma = 0$ будет эквивалентно неравенству

$$\begin{aligned} & 4 \exp(-4p)(\exp(-\alpha) - 1)^4 \\ & - 4 \exp(-4p)(1 - \exp(-p))(1 - \exp(-\alpha - p))\exp(-2p)(\exp(-\alpha) - 1)^2 = 0, \end{aligned} \quad (12)$$

которое получается из неравенства (11) после возвведения обеих его частей в квадрат и приведения подобных членов.

Нетрудно убедиться, принимая во внимание (4) и (8), что при $\gamma = 0$ первое слагаемое в левой части (12) положительно, а второе – неотрицательно. Следовательно, (12) верно, что и требовалось доказать.

П р и м е р 2.

$$h_2(x) = \begin{cases} \frac{x}{b}, & 0 \leq x \leq b; \\ 0, & \text{в остальных случаях,} \end{cases} \quad (13)$$

где a, b – параметры, причем

$$a, b > 0; \quad 0 < b < a. \quad (14)$$

Очевидно, что функция (13) при условиях (14) является неотрицательной, ограниченной и финитной. Доказательство же того, что ее преобразование Фурье

$$\tilde{h}_2(\omega) = \frac{1}{b(a-\omega)^2} [i2\pi b \exp(-i2\pi b\omega) - \exp(-i2\pi b\omega) - 1] = \frac{i}{2} [\exp(-i2\pi b\omega) - 1]$$

нигде не имеет нулей, аналогично доказательству в примере 1.

Замечание. Пусть M_1 – множество всех одномерных неотрицательных, ограниченных, финитных функций, у которых преобразование Фурье не имеет нулей. По доказанному выше функции (3) и (13) принадлежат множеству M_1 . Между тем, принимая во внимание свойства одномерного преобразования Фурье [7, 9], нетрудно убедиться в следующих свойствах множества M_1 :

- 1) если $H(x) \in M_1$, то и $rH(sx) \in M_1$;
- 2) если $H_1(x), H_2(x) \in M_1$, то и $H_1(x) * H_2(x) \in M_1$.

Здесь r, s – действительные числа, причем $r > 0, s > 0$; $*$ – любое; символ « $*$ » означает одномерную свертку.

Пусть теперь M_2 – множество всех двумерных неотрицательных, ограниченных, финитных функций, у которых преобразование Фурье не имеет нулей. Из свойств двумерного преобразования Фурье [11] следует, что множеству M_2 будут принадлежать, в частности, функции вида

$$D(x, y) = D_1(x)D_2(y), \quad (15)$$

где $D_1(x)$ и $D_2(x)$ – любые функции из множества M_1 .

Пример расчета аподизированного приемника изображений. Предположим, что ИС – это многоканальная сканирующая система цифровой рентгенографии [12, 13], у которой приемниками (детекторами) первичного изображения (радиационного поля за просвечиваемым объектом) являются монокристаллические сцинтилляторы. Предположим также, что все используемые в системе сцинтилляторы идентичны между собой, и поэтому ограничимся рассмотрением аподизации отдельного из них.

Допустим, что до аподизации сцинтиллятор имеет форму параллелепипеда. Тогда для него согласно [14] будет верно соотношение

$$a_0(x, y) = \begin{cases} 1 - \exp[-\frac{y}{d_x} l_0], & \text{если } 0 \leq x \leq d_x, 0 \leq y \leq d_y; \\ 0, & \text{в остальных случаях.} \end{cases} \quad (16)$$

Здесь $\rho_0(x, y)$ – эффективность регистрации излучения сцинтиллятором до его аподизации; $\alpha_{\text{сп}}$ – линейный коэффициент ослабления излучения для материала сцинтиллятора; l_0 – высота сцинтиллятора (его размер в направлении падающего излучения); d_x, d_y – длина и ширина сцинтиллятора соответственно.

После аподизации сцинтиллятора соотношение (16) преобразуется к виду

$$\rho_1(x, y) = \begin{cases} 1 & \exp[-\alpha_{\text{сп}} l_0 / (x, y)], \text{ если } 0 \leq x \leq d_x, 0 \leq y \leq d_y; \\ 0 & \text{в остальных случаях.} \end{cases} \quad (17)$$

Здесь $\rho_1(x, y)$ – эффективность регистрации излучения сцинтиллятором после его аподизации; $\rho_0(x, y) (0 \leq x, y \leq 1)$ – аподизирующая функция для толщины сцинтиллятора (искомая).

Воспользуемся теперь следующим представлением:

$$\rho_1(x, y) = \rho_0(x, y) h_0(x, y), \quad (18)$$

где $h_0(x, y) (0 \leq h_0(x, y) \leq 1)$ – искусственно введенная аподизирующая функция для эффективности регистрации излучения сцинтиллятором (подлежит выбору).

Легко убедиться с учетом (16) и (17), что представление (18) будет верно, если между функциями $h_0(x, y)$ и $\rho_0(x, y)$ выполняется соотношение

$$(x, y) = \frac{1}{\alpha_{\text{сп}} l_0} \ln \{1 - [1 - \exp(-\alpha_{\text{сп}} l_0)] h_0(x, y)\} \quad (19)$$

при $0 \leq x \leq d_x, 0 \leq y \leq d_y$.

Выберем теперь функцию

$$h_0(x, y) = \frac{H_1(x)}{H_{1 \max}} \frac{H_2(y)}{H_{2 \max}}, \quad (20)$$

где $H_1(x), H_2(x)$ – некоторые функции из множества M_1 такие, что

$$H_1(x) = 0, \text{ если } x \in [0, d_x], \quad (21)$$

$$H_2(y) = 0, \text{ если } y \in [0, d_y]; \quad (22)$$

$H_{1 \max}, H_{2 \max}$ – наибольшие значения функций $H_1(x)$ и $H_2(x)$ соответственно.

При подстановке (16) и (20) в правую часть (18) с учетом (21) и (22) получаем

$$\rho_1(x, y) = [1 - \exp(-\alpha_{\text{сп}} l_0)] \frac{H_1(x)}{H_{1 \max}} \frac{H_2(y)}{H_{2 \max}}. \quad (23)$$

Импульсный отклик аподизированного сцинтиллятора согласно [15] будет равен

$$h_{\text{ап}}(x, y) = \varphi_1(x, y)$$

или

$$h_{\text{ап}}(x, y) = [1 - \exp(-\frac{\text{ап} l_0}{c_0})] \frac{H_1(x)}{H_{1\max}} \frac{H_2(y)}{H_{2\max}}, \quad (24)$$

что с учетом (23) есть то же самое.

Поскольку параметры c_0 и l_0 положительны, то и множитель $1 - \exp(-\frac{\text{ап} l_0}{c_0})$ также будет положительным. Очевидно также, что и величины $H_{1\max}$ и $H_{2\max}$ положительны. Отсюда в силу свойства 1 множества M_1 и того, что функции $H_1(x), H_2(x)$ выбраны из множества M_1 , следует принадлежность функций $[1 - \exp(-\frac{\text{ап} l_0}{c_0})]H_1(x)/H_{1\max}, H_2(x)/H_{2\max}$ также множеству M_1 , а значит, согласно (15) функция (24) будет принадлежать множеству M_2 .

Таким образом, при подстановке (20) в (19) находим окончательно исковую аподизирующую функцию для толщины сцинтиллятора, а именно

$$(x, y) = \frac{1}{c_0 l_0} \ln \left[1 - [1 - \exp(-\frac{\text{ап} l_0}{c_0})] \frac{H_1(x)}{H_{1\max}} \frac{H_2(y)}{H_{2\max}} \right],$$

если $0 < x < d_x, 0 < y < d_y$. В остальных точках с соблюдением условия $0 < (x, y) < 1$ функция (x, y) может быть произвольной.

Аналогично могут быть аподизированы одномерно (в плоскости контролируемого слоя) и сцинтилляционные детекторы, применяемые в системах рентгеновской вычислительной томографии для регистрации интегральных проекций.

Заключение. Приведенные примеры функций могут быть взяты за основу для соответствующей аподизации приемников первичных изображений. Использование таких приемников в структуре изображающих систем позволяет реализовать в этих системах необходимое условие их функционирования с априорно заданной пространственной разрешающей способностью.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Ллойд Дж. Системы тепловидения: Пер. с англ. М.: Мир, 1978.
2. Обработка изображений при помощи цифровых вычислительных машин: Пер. с англ. /Под ред. Г. Эндрюса, Л. Инло. М.: Мир, 1973.
3. Удод В. А. О разрешающей способности // Оптика атмосферы. 1989. 2, № 2. С. 154.
4. Завьялкин Ф. М., Удод В. А. Максимальная разрешающая способность изображающих систем, достигаемая при апостериорной линейной фильтрации изображений // Автометрия. 1992. № 3. С. 75.
5. Федоров Г. А. Радиационная интроскопия: кодирование информации и оптимизация эксперимента. М.: Энергоатомиздат, 1982.

6. Фихтенгольц Г. М. Курс дифференциального и интегрального исчисления. М.: Наука, 1969. Т. 2.
7. Корн Г., Корн Т. Справочник по математике. М.: Наука, 1977.
8. Маркушевич А. И., Маркушевич Л. А. Введение в теорию аналитических функций. М: Просвещение, 1977.
9. Макс Ж. Методы и техника обработки сигналов при физических измерениях: Пер. с франц. М.: Мир, 1983. Т. 1.
10. Двайт Г. Б. Таблицы интегралов и другие математические формулы. М.: Наука, 1978.
11. Юу Ф. Т. С. Введение в теорию дифракции, обработку информации и голограмию: Пер. с англ. М.: Сов. радио, 1979.
12. Недавний О. И., Удод В. А. Современное состояние систем цифровой рентгенографии (обзор) // Дефектоскопия. 2001. № 8. С. 62.
13. Недавний О. И., Удод В. А. Математическая модель многоканальных сканирующих систем цифровой рентгенографии // Контроль. Диагностика. 2002. № 2. С. 27.
14. Горбунов В. И., Щетинин Ю. И. О форме сигнала дефекта в сцинтилляционных гамма-дефектоскопах // Дефектоскопия. 1971. № 6. С. 44.
15. Недавний О. И., Удод В. А. Обобщение зависимости между теневым радиационным изображением и интенсивностью потока импульсов на выходе сканирующего детектора // Дефектоскопия. 2000. № 6. С. 88.

Томский государственный университет,
E-mail: udod@ef.tsu.ru

Поступила в редакцию
22 марта 2004 г.