

## ОРТОГОНАЛЬНЫЕ НЕЛИНЕЙНЫЕ ПРОИЗВОДНЫЕ СИГНАЛЫ

Развитие микропроцессорной техники и ее широкое использование в устройствах формирования и обработки сигналов позволяет применять в разрабатываемых системах связи сигналы с нелинейными законами формирования. Наиболее интересны ортогональные сигналы, с помощью которых можно уменьшить вероятность ошибки в системах связи, повысить их пропускную способность. Особенно важны для изучения ортогональные нелинейные производные системы сигналов (ОНПСС), обладающие хорошими корреляционными, ансамблевыми и структурными свойствами. В настоящее время исследованы только ОНПСС с числом элементов  $L=2^r$ ,  $r=2, 3, 4 \dots$  [1—4]. Как известно, ортогональные сигналы существуют практически для любых значений  $L=0 \pmod{4}$  [2; 5]. Цель статьи — рассмотрение корреляционных свойств и ансамблевых характеристик ОНПСС с числом элементов  $L=0 \pmod{4}$ .

Производную систему сигналов  $\{G\}$  можно получить в результате поэлементного умножения ортогональной системы сигналов  $\{H\}$  на сигнал  $\{W\}$  [1; 2]

$$(G) = \begin{pmatrix} h_{11}\omega_1 & h_{12}\omega_2 & \dots & h_{1L}\omega_L \\ h_{21}\omega_1 & h_{22}\omega_2 & \dots & h_{2L}\omega_L \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ h_{L1}\omega_1 & h_{L2}\omega_2 & \dots & h_{LL}\omega_L \end{pmatrix} \quad (1)$$

где  $h_{ij}$  — элемент задающего ортогонального сигнала из ансамбля  $\{H\}$ ,  $\omega_i$  — элемент производящего сигнала.

Такой алгоритм построения сигналов позволяет получить большое число ансамблей ОНПСС, обладающих псевдослучайной структурой и хорошими корреляционными свойствами.

Определим условия существования и свойства ОНПСС.

**Л е м м а 1.** Производные ортогональные системы сигналов существуют для длительностей  $L=0 \pmod{4}$ .

**Д о к а з а т е л ь с т в о.** Пусть  $\{q_j\}$  производный ортогональный сигнал получен по правилу (1)  $q_{ij}=h_{ij}\omega_j$ , где  $i$  — номер задающего сигнала;  $j$  — номер элементов в задающем и производном сигналах.

Тогда

$$\begin{aligned} \sum_{j=1}^L (g_{1j} + g_{2j})(g_{1j} + g_{3j}) &= \sum_{j=1}^L (h_{1j}\omega_j + h_{2j}\omega_j) \cdot (h_{1j}\omega_j + h_{3j}\omega_j) = \\ &= \sum_{j=1}^L \omega_j^2 (h_{1j} + h_{2j})(h_{1j} + h_{3j}) = \sum_{j=1}^L \omega_j^2 h_{1j}^2 + \sum_{j=1}^L \omega_j^2 h_{1j}h_{3j} + \\ &+ \sum_{j=1}^L \omega_j^2 h_{2j}h_{3j} + \sum_{j=1}^L \omega_j^2 h_{1j}h_{2j} = L. \end{aligned} \quad (2)$$

Так как  $\omega_j^2$  всегда равно 1, второе, третье и четвертое слагаемые равны 0 (строки матриц Адамара ортогональны), а  $(h_{1j} + h_{2j}) \times (h_{1j} + h_{3j})$  равно либо 4, либо находим, что  $L \equiv 0 \pmod{4}$ .

**Лемма 2.** Если каждый элемент ортогональной задающей системы сигналов умножить на производящий сигнал  $\omega_j$ , то полученная производная система сигналов ортогональна.

**Доказательство:**

$$\sum_{j=1}^L g_{1j} g_{2j} = \sum_{j=1}^L h_{1j} \omega_j h_{2j} \omega_j = \sum_{j=1}^L \omega_j^2 h_{1j} h_{2j} = 0. \quad (3)$$

**Лемма 3.** Максимальный уровень боковых лепестков ненормированной периодической функции корреляции производного ортогонального сигнала  $R_{\max g}$  связан с ненормированными корреляционными функциями задающего  $R_h$  и производящего  $R_w$  сигналов соотношением

$$R_{\max g}(k) \leq R_w(k) - R_h(k) + L, \quad (4)$$

если  $R_h > R_w$  и если  $R_{\max g}(k) \leq R_h(k) - R_w(k) + L$ ,  $R_w > R_h$ . (5)

**Доказательство.** Запишем выражение для функции корреляции двух сигналов

$$R_g(k) = \sum_{j=1}^L g_j g_{j+k} = \sum_{j=1}^L h_j \omega_j h_{j+k} \omega_{j+k}. \quad (6)$$

Обозначим произведения  $h_j h_{j+k} = A_j$ , а  $\omega_j \omega_{j+k} = B_j$ .

Тогда

$$R_g(k) = \sum_{j=1}^L A_j B_j, \quad (7)$$

$\{A_j\}$ ,  $\{B_j\}$  последовательности, содержащие  $A_1, B_1$  число единиц и  $A_0, B_0$  число минус единиц. Причем  $A_1 - A_0 = R_h$ ,  $B_1 - B_0 = R_w$ .

Положим, что  $R_h > R_w$ , тогда в (7) число произведений  $A_j B_j = 1$  при  $A_j = B_j = 1$  максимумально равно  $B_1$ , а при  $A_j = -B_j = -1$   $A_0$ , максимальное число несовпадений равно  $A_1 = B_1$ . Следовательно,

$$R_{\max g}(k) = B_1 + A_0 - (A_1 - B_1), \quad (8)$$

$A_1, B_1, A_0$  и  $B_0$  связаны с  $R_h, R_w$  и  $L$  соотношением

$$\begin{aligned} A_1 &= 0,5(L + R_h); & B_1 &= 0,5(L + R_w); & A_0 &= 0,5(L - R_h); \\ B_0 &= 0,5(L - R_w). \end{aligned} \quad (9)$$

Подставив (9) в (8), определим (4). По аналогии найдем  $R_{\max g}(k)$  при  $R_w > R_h$ . Необходимо помнить, что при  $L \equiv 0 \pmod{4}$

$$R_{\max}(k) = \pm 4m, \quad m = 0, 1, 2 \dots \quad [25]$$

Известно, что  $R_h(k)$  стремится к  $L$  [4]. Значит, для получения ОНПСС с минимальным уровнем боковых лепестков функции кор-

реляции, как следует из (4), (5), производящий сигнал должен обладать хорошими корреляционными свойствами.

Анализ известных систем двоичных дискретных сигналов показывает [1; 3; 4; 6], что большинство сигналов обладает «неудобной» длиной. Кратность четверке может быть получена только за счет дополнения или усечения сигнала, что, естественно, изменит его корреляционные свойства и приведет к увеличению уровня боковых лепестков ПФАК ПОСС. В этом случае лучшими корреляционными свойствами будут обладать ПОСС, построенные с использованием нелинейных характеристических сигналов [4].

Ниже приводятся результаты исследования свойств ОНПСС. В работе [4] показано, что средняя вероятность ошибки, вероятность ложной тревоги и пропуска сигнала в системе связи зависят от статистических характеристик корреляционных функций сигналов.

Указанными характеристиками ПФАК и ПФВК являются [1]: математическое ожидание боковых выбросов функций корреляции  $M$ ; средне-квадратичное отклонение математического ожидания выбросов функции корреляции  $\sqrt{D_M}$ ; дисперсия уровня боковых выбросов  $D$ , средне-квадратичное отклонение дисперсий боковых выбросов  $\sqrt{D_D}$ ; среднее значение максимального выброса  $U_{\max}$  и средне-квадратичное отклонение максимальных выбросов  $\sqrt{D_{U_{\max}}}$ .

Таблица 1

Параметры корреляционных функций	Число элементов в сигнале					Усредненные значения	
	12	16	60	108	256		
$M$	ПФАК	$0,6 \cdot 10^{-1}$	$0,72 \cdot 10^{-1}$	$0,4 \cdot 10^{-1}$	$0,43 \cdot 10^{-1}$	$0,19 \cdot 10^{-1}$	$0,312/\sqrt{L}$
	ПФВК	$0,38 \cdot 10^{-1}$	$0,106 \cdot 10^{-1}$	$0,33 \cdot 10^{-1}$	$0,45 \cdot 10^{-1}$	$0,292 \cdot 10^{-1}$	$0,367/\sqrt{L}$
$\sqrt{D_M}$	ПФАК	$0,26 \cdot 10^{-3}$	$0,36 \cdot 10^{-4}$	$0,11 \cdot 10^{-4}$	$0,15 \cdot 10^{-4}$	$0,441 \cdot 10^{-5}$	$0,94 \cdot 10^{-4}$
	ПФВК	$0,75 \cdot 10^{-4}$	$0,729 \cdot 10^{-3}$	$0,5 \cdot 10^{-4}$	$0,9 \cdot 10^{-4}$	$0,87 \cdot 10^{-5}$	$0,67 \cdot 10^{-4}$
$D$	ПФАК	$0,37 \cdot 10^{-1}$	$0,12 \cdot 10^{-1}$	$0,9 \cdot 10^{-2}$	$0,43 \cdot 10^{-2}$	$0,34 \cdot 10^{-2}$	$0,05/\sqrt{L}$
	ПФВК	$0,56 \cdot 10^{-1}$	$0,309 \cdot 10^{-1}$	$0,15 \cdot 10^{-1}$	$0,8 \cdot 10^{-2}$	$0,44 \cdot 10^{-2}$	$0,12/\sqrt{L}$
$\sqrt{D_D}$	ПФАК	$0,44 \cdot 10^{-1}$	$0,289 \cdot 10^{-3}$	$0,9 \cdot 10^{-5}$	$0,46 \cdot 10^{-4}$	$0,36 \cdot 10^{-6}$	$0,18 \cdot 10^{-4}$
	ПФВК	$0,4 \cdot 10^{-1}$	$0,54 \cdot 10^{-4}$	$0,64 \cdot 10^{-6}$	$0,34 \cdot 10^{-5}$	$0,12 \cdot 10^{-5}$	$0,33 \cdot 10^{-4}$
$U_{\max}$	ПФАК	0,235	0,171	$0,9 \cdot 10^{-1}$	$0,55 \cdot 10^{-1}$	$0,472 \cdot 10^{-1}$	$0,684/\sqrt{L}$
	ПФВК	0,38	0,5	0,33	0,2	0,19	$(1 \pm 3)/\sqrt{L}$
$\sqrt{D_{U_{\max}}}$	ПФАК	$0,38 \cdot 10^{-1}$	$0,24 \cdot 10^{-1}$	$0,1 \cdot 10^{-2}$	$0,17 \cdot 10^{-2}$	$0,18 \cdot 10^{-3}$	$0,15 \cdot 10^{-2}$
	ПФВК	$0,21 \cdot 10^{-2}$	$0,24 \cdot 10^{-1}$	$0,18 \cdot 10^{-2}$	$0,21 \cdot 10^{-2}$	$0,113 \cdot 10^{-2}$	$0,15 \cdot 10^{-2}$

Таблица 2

Параметры корреляционных функций		Тип последовательностей			
		ПСС	Полные кодовые кольца	НПКП	Последовательности Голда
$M_{\sqrt{L}}$	ПФАК	0,312	0,433	0,75	0,75
	ПФВК	0,367	0,48	0,73	0,74
$\sqrt{D_{\mu}}$	ПФАК	$0,94 \cdot 10^{-4}$	$0,88 \cdot 10^{-5}$	$0,18 \cdot 10^{-3}$	$0,62 \cdot 10^{-4}$
	ПФВК	$0,67 \cdot 10^{-4}$	$0,89 \cdot 10^{-5}$	$0,14 \cdot 10^{-3}$	$0,5 \cdot 10^{-4}$
$D\sqrt{L}$	ПФАК	0,05	0,091	0,078	0,0775
	ПФВК	0,12	0,16	0,089	0,093
$\sqrt{D_D}$	ПФАК	$0,18 \cdot 10^{-4}$	$0,33 \cdot 10^{-5}$	$0,19 \cdot 10^{-3}$	$0,68 \cdot 10^{-4}$
	ПФВК	$0,33 \cdot 10^{-5}$	$0,46 \cdot 10^{-5}$	$0,34 \cdot 10^{-3}$	$0,6 \cdot 10^{-4}$
$U_{\max} \sqrt{L}$	ПФАК	0,684	1,5	2,16	1,52
	ПФВК	(1÷3)	(0,5÷0,75)	2,22	1,52
$\sqrt{D U_{\max}}$	ПФАК	$0,15 \cdot 10^{-2}$	$0,125 \cdot 10^{-1}$	$0,54 \cdot 10^{-1}$	$0,45 \cdot 10^{-1}$
	ПФВК	$0,15 \cdot 10^{-2}$		0,117	$0,23 \cdot 10^{-2}$

Эти характеристики вычислялись с применением методики, изложенной в работе [3]. Результаты исследований статистических характеристик рассматриваемых ОНПСС представлены в табл. 1. В ее последнем столбце приведены усредненные значения характеристик ПФАК и ПФВК ОНПСС.

Средние значения оценок статистических характеристик ПФАК и ПФВК ОНПСС, полных кодовых колец, нелинейных производных кодовых последовательностей (НПКП), последовательностей Голда [3] представлены в табл. 2.

Анализ статистических характеристик показывает, что нормированные значения выбросов ПФАК и ПФВК ОНПСС с числом элементов  $L \equiv 0 \pmod{4}$  меньше, чем у ортогональных систем сигналов, построенных на основе полных кодовых колец, НПКП и последовательностей Голда, что позволяет, как следует из работы [4], уменьшить вероятность ошибки или увеличить пропускную способность системы связи.

Таблица 3

$L$	40	100	256	1032	2088	9000
ОНПСС	$3,8 \cdot 10^3$	$8 \cdot 10^3$	$1,5 \cdot 10^7$	$1,3 \cdot 10^8$	$5,4 \cdot 10^8$	$8 \cdot 10^9$

Характеристические последовательности	14	38	128	336	672	2400
---------------------------------------	----	----	-----	-----	-----	------

Для построения систем связи с кодовым разделением сигналов наряду с взаимокорреляционными свойствами важное значение имеют и ансамблевые характеристики используемых сигналов. Указанные характеристики ОНПСС зависят от числа способов построения матриц Адамара  $S_n$ , а также ансамблевых характеристик производящих сигналов  $S_w$  и определяется выражением  $S = S_n S_w L$  (10). В табл. 3 даны ансамблевые характеристики ОНПСС и характеристических последовательностей, применяемых в качестве производящих.

Данные табл. 3 свидетельствуют о том, что число ОНПСС значительно превышает количество характеристических последовательностей.

Таким образом, рассмотренные ОНПСС обладают, по сравнению с известными, улучшенными корреляционными свойствами и ансамблевыми характеристиками и могут найти применение в системах связи с кодовым разделением сигналов.

**Список литературы:** 1. *Шумоподобные сигналы в системе передачи информации*/Под ред. Пестрякова В. Б. М., 1973. 243 с. 2. *Цифровые методы в космической связи*/Под ред. С. М. Голомба. М., 1969. 272 с. 3. *Безъгтюков В. В., Сивов В. А.* Ортогональные сигналы на основе полных кодовых колен и их корреляционные свойства//Радиотехника и электрон. 1982. Т. XXVII, № 9. С. 1773—1778. 4. *Варакин Л. Е.* Теория систем сигналов. М., 1978. 304 с. 5. *Дядюнов Н. Г., Сенин А. И.* Ортогональные и квазиортогональные сигналы. М., 1977. 224 с. 6. *Свердлик М. Б.* Оптимальные дискретные сигналы. М., 1975. 200 с.

Поступила в редколлегию 02.12.88

УДК 621.317.757

В. А. ПОСОШЕНКО

### ДИСКРЕТНЫЙ ФИЛЬТР ЭНЕРГИИ УЗКОПОЛОСНОГО ПРОЦЕССА

Ряд задач локации метеорных следов требуют додетекторного оценивания приведенной энергии  $E$  отраженных сигналов на интервале наблюдения  $(t_1; t_2)$ . Это можно сделать, если осуществить узкополосную фильтрацию входных колебаний  $S(t)$ , а затем просуммировать квадраты выборочных значений  $A^2(n \cdot T_1)$  огибающей  $A(t)$  узкополосного процесса  $X(t) = A(t) \cdot \cos(2\pi \cdot f_c \cdot t + \theta(t))$ , т. е.

$$E = \sum_{n=1}^{N_1} A^2(n \cdot T_1), \quad (1)$$

где  $T_1$  — интервал дискретизации, определяемый полосой  $\Delta f$  узкополосного фильтра,  $f_c$  — центральная частота исходного широкополосного процесса  $S(t)$ ;  $\theta(t)$  — случайный сдвиг фазы,  $N_1 = |(t_2 - t_1)/T_1|$  — количество выборок огибающей  $A(t)$ .