АДАПТИВНАЯ ПРОСТРАНСТВЕННО-ВРЕМЕННАЯ ОБРАБОТКА ФМ-СИГНАЛОВ В МНОГОЛУЧЕВЫХ КАНАЛАХ СВЯЗИ НА ОСНОВЕ АЛГОРИТМА КАЛМАНА

Тарасов Г.А., к.т.н., доцент, в.н.с. ФГНУ ГНТЦ «Наука», tarasov_ga_@mail.ru Тарасов А.Г., к.т.н., в.н.с. ФГНУ ГНТЦ «Наука»

Ключевые слова: канал связи, многолучевой, адаптивная обработка, алгоритм Калмана, антенная система, разнесенный прием, фазомодулированный сигнал.

Введение

Привлекательность адаптивных антенных систем (ААС) применительно к прикладным задачам радиоприема состоит в том, что ААС имеют потенциальную возможность фокусировки на полезный сигнал и формирования глубоких нулей диаграммы направленности в направлении прихода станционных помех [7]. Кроме того, при использовании диаграммообразующих устройств (ДОУ) на линиях задержки (ЛЗ) с отводами ААС имеют потенциальную возможность раздельного приема лучей [7, 13]. Особенную актуальность эти потенциальные возможности ААС приобретают в задачах приема ФМ сигналов в многолучевых каналах связи.

Значительное внимание, уделяемое фирмами производителями системам связи с фазовой модуляцией в последние десятилетия, обусловлено целом рядом обстоятельств. Структура ФМ сигналов обеспечивает удобство выделения тактовых импульсов [6] и позволяет выделять когерентную несущую с помощью легко реализуемых процедур восстановления несущей по принимаемым решениям [6]. Кроме того, для ФМ сигналов разработаны эффективные алгоритмы компенсации межсимвольной интерференции (МСИ) [6], которые позволяют отслеживать относительно быстрые изменения характеристик канала во времени. Указанные достоинства ФМ сигналов обусловили их широкое распространение в современных системах связи. Вместе с тем, ФМ сигналы весьма уязвимы к эффектам многолучевого распространения радиоволн. Тенденция повышения скорости передачи привела к тому, что для ФМ сигналов длительность информационной посылки зачастую оказывается значительно меньше задержки между лучами многолучевого сигнала. В этих условиях весьма актуальной является задача повышения качества приема ФМ сигналов в многолуче-

Рассмотрен прикладной вопрос использования адаптивных антенных систем для повышения качества приема фазомодулированных (ФМ) сигналов в многолучевых каналах связи. Предложенный подход обеспечивает адаптивное формирование оптимальной диаграммы направленности, компенсацию межсимвольной интерференции и демодуляцию в виде единой процедуры пространственно-временной обработки с адаптацией по критерию минимума среднего квадрата ошибки на выходе демодулятора.

вых каналах связи за счет использования потенциальных возможностей ААС.

Адаптивная пространственно-временная обработка ФМ-сигналов

Структурная схема ААС для приема ФМ сигналов на основе критерия минимума среднего квадрата ошибки (МСКО) представлена на рис. 1. Сигналы с выходов антенных элементов (АЭ) $A_1, A_2, ..., A_N$ подаются на входы ДОУ, где они взвешиваются и суммируются. Управление весовыми коэффициентами ДОУ осуществляется с помощью адаптивного процессора, который выполняет оценивание весовых коэффициентов по сигналам с выходов АЭ и сигналу ошибки с выхода демодулятора [7].

В общем случае электрические сигналы на выходах АЭ содержат аддитивную смесь сигналов, соответствующих различным лучам многолучевого сигнала, лучам многолучевой помехи, и шумов. Соответственно, вектор наблюдения на выходах АЭ можно представить в следующем виде [7]:

$$X(i) = \sum_{m=l}^{M} C_{m}(i) + \sum_{k=l}^{K} \Pi_{k}(i) + H(i), \qquad (1)$$

где
$$C_m(i) = \sqrt{p_{cm}} c_m(i) V_{cm}(i);$$
 (2)

$$c_m^*(i)c_m(i) = 1; V_{cm}^+(i)V_{cm}(i) = N;$$
 (3)

$$\boldsymbol{\Pi}_{k}(i) = \sqrt{p_{nk}} \ n_{k}(i) \boldsymbol{V}_{nk}(i); \tag{4}$$

$$n_{k}^{*}(i)n_{k}(i) = 1; V_{n\kappa}^{+}(i)V_{n\kappa}(i) = N;$$
 (5)



Рис. 1. Структурная схема ААС на основе критерия МСКО для приема ФМ сигналов.

Здесь: С_m(i)- комплексный вектор *m*-го луча сигнала на выходах АЭ; $c_m(i)$ - комплексный нормированный сигнал m -го луча в фазовом центре АР; $p_{\rm cm}$ - средняя мощность m -го луча сигнала; $V_{cm}(i)$ - вектор запаздывания *m*-го луча сигнала на раскрыве АР; *M* - число лучей многолучевого сигнала; $\pmb{\Pi}_{k}(i)$ - комплексный вектор k -го луча помехи на выходах АЭ; $n_k(i)$ - комплексный нормированный сигнал k -го луча помехи в фазовом центре AP; p_{nk} - средняя мощность k-й помехи; $V_{\mu\nu}(i)$ - вектор запаздывания k -го луча помехи на раскрыве АР; К - число лучей многолучевой помехи; H(i) - комплексный вектор шумов (шум в различных каналах приема предполагается взаимно некоррелированным с одинаковой мощностью); і - номер временного отсчета; N - число АЭ; - знак комплексного сопряжения; + - знак эрмитова сопряжения.

Векторы запаздывания каждого из лучей сигнала (2) и помехи (4) можно представить следующим образом:

$$\boldsymbol{V}(\boldsymbol{\varphi},\boldsymbol{\Delta},i) = \left[\boldsymbol{v}_{l}(\boldsymbol{\varphi},\boldsymbol{\Delta},i),...,\boldsymbol{v}_{n}(\boldsymbol{\varphi},\boldsymbol{\Delta},i),...,\boldsymbol{v}_{N}(\boldsymbol{\varphi},\boldsymbol{\Delta},i)\right]^{T}, \quad (6)$$

где
$$v_n(\varphi, \Delta, i) = |v_n(i)| \exp\{j [\theta_n(\varphi, \Delta) + \widetilde{\theta}_n(i)]\};$$
 (7)

$$\theta_n(\varphi, \Delta) = a_0 \tau_n; \tag{8}$$

 \ensuremath{arphi} - азимут принимаемого луча ($\ensuremath{\partial}^{0} \leq \ensuremath{\varphi} < 360^{\circ}$); $\ensuremath{\Delta}$ - угол места принимаемого луча ($\ensuremath{\partial}^{0} \leq \ensuremath{\Delta} < 90^{\circ}$); $v_{n}(\ensuremath{\varphi}, \ensuremath{\Delta}, \ensuremath{i})$ - компонента вектора запаздывания, соответствующая n -му АЭ; $|v_{n}(i)|$ - множитель, учитывающий амплитудные замирания в n -м АЭ; $\ensuremath{\Theta}_{n}(\ensuremath{\varphi}, \ensuremath{\Delta})$ - регулярная составляющая фазы принимаемого луча в n -м АЭ; $\ensuremath{\widetilde{\Theta}}_{n}(i)$ - флюктуационная составляющая фазы принимаемого луча в n -м АЭ; $\ensuremath{\widetilde{\Theta}}_{0}$ - средняя частота спектра сигнала; $\ensuremath{\tau}_{n}$ - время запаздывания принимаемого луча в n -м АЭ относительно фазового центра антенной решетки (начала координат); T - знак транспонирования.

Структурная схема ДОУ ААС с комплексным взвешиванием сигналов с отводов линии задержки показана на рис. 2.

Как видно из рис. 2, отсчеты комплексных сигналов с выходов АЭ $x_l(i),...,x_n(i),...,x_N(i)$ поступают на входы линий задержки с L отводами. При дискретной обработке временная задержка между сигналами на соседних отводах равна периоду частоты дискретизации. Выходной сигнал ААС получают путем умножения сигналов с выходов ЛЗ на комплексный весовой вектор [7]. В векторно-матричных обозначениях выходной сигнал ААС y(i) определяется выражением

$$\mathbf{y}(i) = \mathbf{W}^{\mathrm{T}}(i)\mathbf{X}(i), \qquad (9)$$

где:

$$W^{T}(i) = [w_{11}, w_{12}, ..., w_{1L}, w_{n1}, w_{n2}, ..., w_{nL}, w_{N1}, w_{N2}, ..., w_{NL}]^{T}, (10)$$
$$X^{T}(i) = [x_{11}, x_{12}, ..., x_{1L}, x_{n1}, x_{n2}, ..., x_{nL}, x_{N1}, x_{N2}, ..., x_{NL}]^{T}.$$

ДОУ с комплексным взвешиванием сигналов с отводов линии задержки (рис. 2) объединяет в себе функции пространственного и частотно-временного фильтра [7], что делает эту структуру весьма привлекательной для борьбы с эффектами многолучевого распространения радиоволн.

Проблеме синтеза оптимальных алгоритмов адаптации антенных систем посвящено значительное количество публикаций [3, 4, 5, 7, 8, 11, 13, 14]. Для синтеза привлекаются самые разнообразные математические методы. Широкое распространение получили методы стохастической аппроксимации, методы случайного поиска, метод неопределенных множителей Лагранжа, метод непосредственного, либо рекуррентного обращения выборочной корреляционной матрицы [7]. В настоящей работе рассмотрен алгоритм адаптации ААС, основанный на использовании редуцированного фильтра Калмана [7, 11].

Для постоянной СПО уравнения алгоритма Калмана могут быть получены путем рекуррентного обращения выборочной корреляционной матрицы (ВКМ) в уравнении Винера-Хопфа [7]. В научной литературе эта процедура носит название "алгоритм РНК" (рекурсивный наименьших квадратов). Алгоритм РНК может быть получен непосредственно из уравнения Винера-Хопфа с использованием матричного тождества Вудбери [7, 14].

Как известно, оптимальный ВВК по критерию МСКО на k -м шаге на L отсчетах определяется из уравнения Винера-Хопфа:

$$W_{L}(k) = R_{L}^{-1}(k)P_{L}(k), \qquad (11)$$



Рис. 2. Структурная схема ДОУ ААС с комплексным взвешиванием сигналов с отводов линии задержки.

выборочная корреляцион на матрица (ВКМ) на *k* -м шаге на *L* отсчетах; – знак комплексного сопряжения;

$$P_{L}(k) = \sum_{j=k-L+l}^{k} X^{*}(j) z_{_{\mathfrak{I}M}}(j)$$
(13)

вектор взаимной корреляции с эталонным сигналом *z_эm(j)*.

Для упрощения дальнейших выкладок в выражениях (12), (13) опущен несущественный нормирующий множитель 1/L. Корреляционную матрицу на k-м шаге на L+1 отсчетах можно представить следующим образом [7]

$$R_{L+I}(k) = \sum_{j=k-L}^{k} X^{*}(j) X^{T}(j) = \sum_{j=k-L}^{k-1} X^{*}(j) X^{T}(j) + X^{*}(k) X^{T}(k) = (14)$$
$$= R_{L}(k-1) + X^{*}(k) X^{T}(k).$$

Аналогично для корреляционного вектора получаем [7]

$$P_{L+l}(k) = \sum_{j=k-L}^{k} X^{*}(j) z_{\mathfrak{s}m}(j) = P_{L}(k-l) + X^{*}(k) z_{\mathfrak{s}m}(k).$$
(15)

Для нахождения матрицы обратной (12) воспользуемся матричным тождеством Вудбери [2, 7]

$$\left[aR + bX^*X^T\right]^{-1} = \frac{1}{a}R^{-1} - \frac{b}{a^2}\left[1 + \frac{b}{a}X^TR^{-1}X^*\right]^{-1}R^{-1}X^*X^TR^{-1}.$$
 (16)

Для случая, когда a = b = l, формула (16) упрощается и принимает следующий вид

$$\left[R + X^{*}X^{T}\right]^{-1} = R^{-1} - \left[1 + X^{T}R^{-1}X^{*}\right]^{-1}R^{-1}X^{*}X^{T}R^{-1}.$$
 (17)

С учетом (17) выражение (14) можно преобразовать к виду [7]

$$R_{L+1}^{-1}(k) = \left[R_{L}(k-1) + X^{*}(k)X^{T}(k)\right]^{-1} = \left[R_{L}^{-1}(k-1) - \frac{R_{L}^{-1}(k-1)X^{*}(k)X^{T}(k)R_{L}^{-1}(k-1)}{1 + \vec{X}^{T}(k)R_{L}^{-1}(k-1)\vec{X}^{*}(k)}\right].$$
(18)

С учетом (11), (12) и (14) получаем выражение для оптимального весового вектора на k -м шаге на $L\dashv l$ -й выборках [7]

$$\vec{W}_{L+1}(k) = R_{L+1}^{-1}(k)P_{L+1}(k) = \\ = \left[R_{L}^{-1}(k-1) - \frac{R_{L}^{-1}(k-1)X^{*}(k)X^{T}(k)R_{L}^{-1}(k-1)}{1+v(k-1)}\right] \left[P_{L}(k-1) + X^{*}(k)z_{sm}(k)\right] =$$

$$= W_{L}(k-1) + K_{L}(k) [z_{m}(k) - X^{T}(k)W_{L}(k-1)], \quad (19)$$

где
$$v(k-1) = X^{T}(k)R_{L}^{-1}(k-1)X^{*}(k)$$
, (20)

$$K_{L}(k) = \frac{R_{L}^{-1}(k-1)X^{*}(k)}{1+X^{T}(k)R_{L}^{-1}(k-1)X^{*}(k)}.$$
(21)

Итак, при добавлении новой выборки данных получаем следующие уравнения [7, 14]

$$R_{L+l}^{-l}(k) = R_{L}^{-l}(k-1) - K_{L}(k)X^{T}(k)R_{L}^{-l}(k-1),$$
(22)

$$W_{L+1}(k) = W_{L}(k-1) + K_{L}(k) [z_{m}(k) - X^{T}(k)W_{L}(k-1)]$$
 (23)

$$K_{L}(k) = \frac{R_{L}^{-1}(k-1)X^{*}(k)}{1+X^{T}(k)R_{L}^{-1}(k-1)X^{*}(k)},$$
(24)

Аналогично, при отбрасывании старой выборки данных получаем следующие уравнения [7, 14]:

$$R_{L}^{-1}(k) = R_{L+1}^{-1}(k) + K_{L+1}(k) X^{T}(k-L) R_{L+1}^{-1}(k), \qquad (25)$$

$$W_{L}(k) = W_{L+l}(k) - K_{L+l}(k) [z_{m}(k-L) - X^{T}(k-L)W_{L+l}(k)], (26)$$

$$K_{L+I}(k) = \frac{R_{L+I}^{-1}(k)X^{*}(k-L)}{1 - X^{T}(k-L)R_{L+I}^{-1}(k)X^{*}(k-L)}.$$
(27)

Таким образом, оценивание ВВК ААС может быть выполнено путем решения векторно-матричных уравнений (22) - (27). В начальный момент времени вычисляются $R_L^{-l}(0)$ и $W_L(0)$. Затем вычисляется вектор К₁(1) (24), который используется при добавлении новой выборки данных (22), (23). Полученное значение $R_{I+I}^{-1}(1)$ используется для вычисления вектора *К*₁₊₁(1) (27), который, в свою очередь, используется при вычислении значений $R_L^{-1}(1)$ (25) и $W_L(1)$ (26) на первом шаге. Далее процедура повторяется. Достоинство алгоритма (22) - (27) состоит в том, что оценка ВВК зависит лишь от конечного числа предыдущих выборок данных. В рассматриваемом случае размер выборки (окна) равен L. Параметр L решающим образом определяет скорость сходимости рассматриваемого алгоритма и качество пространственновременной обработки сигналов и помех в установившемся режиме.

В рамках настоящей работы предлагается подход, основанный на допущении постоянства параметров СПО на коротких временных интервалах, сопоставимых со скоростью сходимости алгоритма Калмана. Под постоянством СПО понимается, прежде всего, постоянство разностных амплитудно-фазовых параметров на выходах АЭ. Для постоянной СПО на интервале длительностью L отсчетов уравнения дискретного алгоритма Калмана определяются выражениями (22) - (27). Эти уравнения описывают процедуру оценивания оптимального ВВК ААС на скользящем окне длительностью L отсчетов. Параметр k определяет момент времени, для которого рассчитывается оптимальное значение ВВК. Суть предлагаемой процедуры адаптивного оценивания параметров СПО сводится к адаптивному оцениванию параметра L_{ont} для заданного момента времени k.

Математически предлагаемая процедура адаптации формулируется как задача минимизации целевой функции следующего вида:

$$\operatorname{Min}_{K,L} \left\{ \varepsilon^{2}(k, K, L) \right\} = \operatorname{Min}_{K,L} \left\{ \frac{1}{K} \sum_{j=k-K+1}^{k} \varepsilon^{2}(j, L) \right\}, \quad (28)$$

$$L_{\min} \leq L \leq L_{\max}, \quad k = const$$

где: $\varepsilon^2(k, K, L)$ - средний квадрат ошибки в k-й момент времени для фильтра Калмана с окном L отсчетов, полученный на K отсчетах; $\varepsilon^2(j,L)$ - мгновенное значение квадрата ошибки для фильтра Калмана с окном L отсчетов в j-й момент времени; $L_{min} \dots L_{max}$ - диапазон изменения размера окна алгоритма Калмана.

Параметр K, входящий в выражение (28), определяет инерционность цепей оценивания параметров СПО. Процедуру поиска минимума целевой функции (28) целесообразно разбить на два этапа. На первом этапе решается задача оптимизации размера окна L. На втором этапе решается задача оптимизации значения параметра K.

На первом этапе предположим, что параметр K фиксирован. После фиксирования значения параметра K двухпараметрическая целевая функция (28) становится однопараметрической, и задача поиска ее минимума существенно упрощается.

Ввиду того, что целевая функция (28) вычисляется на конечном временном интервале в условиях шумов, в общем случае она имеет "зашумленный" вид и может оказаться многомодальной. Для этого общего случая процедура поиска предполагает два этапа. На первом этапе выполняется грубый поиск локальных экстремумов методом "оптимальных покрытий" [1] в узлах сетки:

$$L_1 = L_{min}, L_2, \dots, L_{M-1}, L_M = L_{max},$$
 (29)

где M - число узлов сетки, в которых осуществляется вычисление значений $\hat{\varepsilon}_m$ целевой функции (28). После вычисления значений $\hat{\varepsilon}_m$ целевой функции (28) в узлах сетки L_m выполняется поиск локальных экстремумов, из которых выбирается глобальный. После этого задача поиска глобального экстремума многомодальной функции сводится к одномодальному случаю, и в окрестности найденного глобального экстремума делается более точный поиск экстремального значения целевой функции [1].

Окончательный ответ о многомодальности или унимодальности целевой функции и о выборе конкретной процедуры поиска ее экстремумов может быть дан лишь на основании детального исследования ее характерных особенностей [1, 9, 10]. В случае с рассматриваемой целевой функцией в ходе проведенных экспериментальных исследований было установлено, что она является унимодальной и достаточно хорошо аппроксимируется квадратичной функцией при использовании логарифмических осей по оси абсцисс и оси ординат. Типичный характер целевой функции (28) при усреднении на блоке передачи показан на рис. 3.

Процедура квадратичной аппроксимации является весьма эффективной процедурой поиска экстремумов унимодальных функций и позволяет существенно сократить объем вычислений благодаря тому, что после выполнения аппроксимации по значениям в узлах сетки, экстремум может быть найден расчетным путем без перехода к более мелкой сетке. В основе процедуры аппроксимации лежит сглаживание по критерию наименьших квадратов. Поэтому второе достоинство квадратичной аппроксимации состоит в том, что за счет сглаживания происходит ослабление влияния "зашумленности" целевой функции (28) на точность оценивания оптимального размера окна L_{opt} .

Средний квадрат ошибки аппроксимации целевой функции (28) в узлах сетки определяется выражением [12]:

$$\varepsilon^{2} = \sum_{i=1}^{M} \left[\hat{\varepsilon}_{i}^{2} - k_{1} (\lg L_{i})^{2} - k_{2} (\lg L_{i}) - k_{3} \right]^{2}, \quad (30)$$

где $\hat{\varepsilon_i}$ - значения целевой функции (28) в узлах сетки L_i ; k_1, k_2, k_3 - параметры аппроксимирующей параболы.

Взяв от (30) частные производную по каждому из параметров k_1, k_2, k_3 и прировняв их к нулю [12], получаем следующую систему линейных уравнений:



Рис. 3. Типичный вид целевой функции (28) при усреднении на блоке передачи.

Решив систему линейных уравнений (31), можно найти параметры сглаживающей параболы k_1, k_2, k_3 . Оптимальное значение размера окна L_{opt} , обеспечивающее минимизацию целевой функции, совпадает с координатой минимума сглаживающей параболы:

$$L_{opt} = -\frac{k_2}{2k_1} \,. \tag{32}$$

Предложенный способ пространственновременной обработки сигналов в многолучевых каналах связи был реализован и испытан на реальных каналах связи применительно к сигналам с тройной фазовой модуляцией. Один из типичных случаев приема сигнала с тройной фазовой модуляцией в условиях многолучевости проиллюстрирован на рис. 4.

Слева на рис. 4 а-d приведены взаимно корреляционные функции сигналов с выходов АЭ с сигналом синхровставки. Как видно из этих рисунков, в первом и третьем каналах присутствуют по три явно выраженных луча и один-два более слабых луча, во втором и четвертом каналах – по два явно выраженных луча и одиндва более слабых луча.

Справа на рис. 4 а-d показаны сигнальные созвездия на выходах демодуляторов при одноканальном приеме для тех же моментов времени. Взаимно корреляционная функция выходного сигнала ААС и соответствующее сигнальное созвездие приведено на рис. 4 е. Как видно из рис. 4 е, выходной сигнал ААС содержит лишь один луч.



Рис. 4. Выходные сигналы коррелятора и сигнальные созвездия в различных каналах (а-d) и на выходе ДОУ (е).

Из сравнения сигнальных созвездий в каналах (рис. 4 a-d) и на выходе ААС (рис. 4 e) видно, что адаптивная пространственно-временная обработка сигналов с выходов АЭ позволила существенно снизить СКО на выходе демодулятора.

Таким образом, проведенные испытания на реальных сигналах показали, что предложенный

способ пространственно-временной обработки ФМ сигналов ВЧ диапазона с адаптацией по критерию МСКО демодулятора, обладает на выходе потенциальной возможностью разделения лучей повышения эффективности разнесенного и когерентного взвешивания приема за счет разделенных лучей.

Заключение

Итак, в статье рассмотрен прикладной вопрос использования адаптивных антенных систем для повышения качества приема ФМ сигналов в многолучевых каналах связи. Главная особенность предложенного способа повышения качества приема ФМ сигналов состоит в том, что адаптивное формирование оптимальной ДН, компенсация МСИ и демодуляция выполняются в виде единой процедуры пространственно-временной обработки с адаптацией по критерию МСКО на выходе демодулятора. Для оценивания ВВК ААС предложен редуцированный алгоритм Калмана с адаптивным оцениванием размера окна в соответствии с изменяющейся СПО.

Экспериментальная часть исследования выполнена на реальных сигналах. Результаты испытаний показали, что предложенный способ пространственно-временной обработки ФМ сигналов обеспечивает повышение качества приема за счет когерентного взвешивания сигналов с разнесенных антенн и обладает потенциальной возможностью раздельного приема лучей многолучевых сигналов.

Статья выполнена при поддержке Гранта Президента РФ № МК - 1.2008.10.

Литература

- 1. Батищев Д.И. Методы оптимального проектирования.- М.: Радио и связь, 1984.- 248 с.
- Беллман Р. Введение в теорию матриц/ Пер. с англ. Под ред. В.Б.Лидского.- М.: Наука, 1976.- 351 с.
- 3. Гейбриел В. Введение в теорию адаптивных антенных решеток// ТИИЭР, 1976, т.64, №2.- С. 55-95.
- Журавлёв А.К., Хлебников В.А., Родимов А.П. и др. Адаптивные радиотехнические системы с антенными решетками.- Л.: Изд. ЛГУ, 1991.- 544 с.
- 5. Кловский Д.Д., Сойфер В.А. Обработка пространственновременных сигналов.- М.: Связь, 1976.- 207 с.
- Куреши Ш.У.Х. Адаптивная коррекция// ТИИЭР.- 1985.- Т. 73.- № 2.- С. 5-49.

- Монзинго Р.А., Миллер Т.У. Адаптивные антенные решетки: Введение в теорию/ Пер. с англ. Под ред. В.А. Лексаченко. - М.: Радио и связь, 1986.- 446 с.
- 8. Поповский В.В. Адаптивные антенные решетки.- Л.: ВАС, 1986.- 60 с.
- 9. Реклейтис Г., Рейвиндран А., Регсдел К. Оптимизация в технике. Т. 1, М.: Мир, 1986, 349 с.
- Реклейтис Г., Рейвиндран А., Регсдел К. Оптимизация в технике. Т. 2, М.: Мир, 1986, 318 с.
- 11. Родимов А.П. и др. Исследование эффективности и чувствительности алгоритмов пространственно-временной обработки сигналов и помех, синтезированных по методу переменных состояния// Вопросы кибернетики (теория чувствительности и ее применение).- М.: АН СССР, 1981.-Вып. 74.- С. 171-191.
- Тихонов В.И. Статистическая радиотехника.- М.: Радио и связь, 1982.- 622 с.
- Уидроу Б. и др. Адаптивные антенные системы.- ТИИЭР, 1967, т.55, №12.- С. 78-95.
- 14. Уидроу Б., Стирнз С. Адаптивная обработка сигналов: Пер. с англ.- М.: Радио и связь, 1989.- 440 с.

ADAPTIVE TIME-SPATIAL PROCESSING OF PM SIGNALS IN MULTIPATH CHANNELS BASED ON KALMAN'S ALGORITHM

Tarasov G.A., Tarasov A.G.

The article contemplates the applied problem of using of adaptive antennas systems to raise quality of reception of phase-modulated (PM) signals in multipath channels. Introduced approach provides adaptive optimal beamforming, compensation of intersymbol interference and demodulation in single procedure of time-spatial processing minimizing error mean square in output signal of demodulator.

Уважаемые авторы!

Редакция научно-технического журнала "Цифровая обработка сигналов" просит Вас соблюдать следующие требования к материалам, направляемым на публикацию:

1) Требования к текстовым материалам и сопроводительным документам:

- Текст текстовый редактор Microsoft Word.
- Таблицы и рисунки должны быть пронумерованы. На все рисунки, таблицы и библиографические данные указываются ссылки в тексте статьи.
- Объем статьи до 12 стр. (шрифт 12). Для заказных обзорных работ объем может быть увеличен до 20 стр.
- Название статьи на русском и английском языках.
 - Рукопись статьи сопровождается:

краткой аннотацией на русском и английском языках; номером УДК; сведениями об авторах (Ф.И.О., организация, телефоны, электронная почта).

2) Требования к иллюстрациям:

Векторные (схемы, графики) - желательно использование графических редакторов Adobe Illustrator или Corel DRAW.

Растровые (фотографии, рисунки) - М 1:1, разрешение не менее 300dpi, формат tiff.