

# Защищенная передача сигналов на основе модулярного преобразования

Рассматривается оригинальный класс устройств защиты речевых и речеподобных сигналов, на основе *модулярного преобразования* сигнала. Такое преобразование совмещает процесс модуляции и шифрования. Модуляционное созвездие формируется путем выполнения операций по модулю над цифровыми отсчетами сигнала и отсчетами гаммы.

#### Метод

Идея модулярного преобразования достаточно проста: если отсчеты исходного сигнала s представлены числами, то эти числа могут быть подвергнуты шифрованию и преобразованы в отсчеты зашифрованного сигнала v; восстановление подразумевает взятие отсчетов, расшифрование и преобразование в исходные отсчеты  $s^{\wedge} = s + ds$  с некоторой ошибкой ds. Степень защиты при этом соответствует уровню алгоритмов шифрования данных.

Трудность прямого решения данной задачи заключается в том, что необходимо при шифровании отсчетов сохранять полосу исходного сигнала без "просачивания" исходной статистики в результат преобразования и, главное, восстанавливать сигнал при наличии шума и/или необратимых искажений в закрытом сигнале так, чтобы мощность шума существенно не увеличивалась при восстанов-

1

лении сигнала. Другими словами, преобразование должно обладать свойством непрерывности в следующем смысле: при некотором уменьшающемся приращении  $\delta v$  значения v отсчета закрытого сигнала, восстановленный отсчет  $s^{\wedge}$  также должен иметь уменьшающееся приращение  $\delta s$ .

Этим требованиям удовлетворяет преобразование, в котором каждый комплексный отсчет сигнала  ${\bf s}$  суммируется по модулю D с отсчетом псевдослучайной последовательности  ${\bf g}$  (гаммы) с равномерным на квадрате  $D \times D$  распределением. Статистика результирующего сигнала  ${\bf v}$  соответствует статистике гаммы и не содержит статистики исходного сигнала [1].

Формирование комплексного отсчета  $\mathbf{v}$  из сигнала  $\mathbf{s}$  и гаммы  $\mathbf{g}$ , когда каждый из отсчетов представлен двумя целыми d-разрядными числами, осуществляется в соответствии с выражениями:

$$v_x = (s_x + g_x) \operatorname{mod} 2^d$$

$$v_y = (s_y + g_y) \operatorname{mod} 2^d$$
(1)

Удобно выбирать d, равное длине машинного слова, например, в конкретной реализации d=32. Тогда сложение по модулю определяется как сложение целых без учета переполнения. Причем, будут числа представлены как целые без знака или целые со знаком в дополнительном коде — не имеет значения, поскольку коды, получаемые в результате операций, идентичны. Восстановление сигнала  $\mathbf{s}^{\Lambda}$  производится сложением  $\mathbf{v}$  с дополнением  $\mathbf{g}$  до  $2^d$  по модулю  $2^d$ :

$$s_x^{\hat{}} = (v_x + (2^d - g_x)) \mod 2^d$$
  
$$s_y^{\hat{}} = (v_y + (2^d - g_y)) \mod 2^d$$
(2)

Свойства последовательности бит  $b_i$ , из которой формируются отсчеты  $g_k$  гаммы как

$$g_k = \sum_{j=0}^{d-1} b_{kd+j} 2^{d-j-1}$$

должны соответствовать свойствам случайной равновероятной последовательности нулей и единиц. Тогда статистика последовательности  ${\bf v}$  будет неотличима от статистики  ${\bf g}$ , а проникновение статистики  ${\bf s}$  в  ${\bf v}$  полностью исключено. Отсчеты  ${\bf g}$  и  ${\bf v}$  имеют рав-

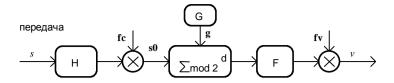
номерное распределение плотности вероятности на квадрате  $\{[0, 2^d-1], [0, 2^d-1]\}$  или для целых со знаком на квадрате  $\{[-2^{d-1}, 2^{d-1}-1], [-2^{d-1}, 2^{d-1}-1]\}$ .

Сигнал модулярного преобразователя в комплексном виде представляет собой квадратное созвездие с большим числом равноотстоящих точек ( $2^{2d}$ ) с равномерной плотностью распределения вероятности, обеспечиваемой генератором гаммы. Для генерации  $g_k$  возможно применение любой *работоспособной* криптографической функции [3].

## Структура

На рисунке 1 представлена упрощенная структура передающей и приемной части модулярного преобразователя. Отсчеты s(n) исходного сигнала s(t) при помощи преобразователя Гильберта H переводятся в комплексные отсчеты и переносятся к нулю частот (обозначим  $\mathbf{s}_0(n)$ ) умножением на сигнал условной несущей частоты  $\mathbf{f}_{cs}$  такой, чтобы полоса сигнала была симметричной относительно нуля частоты и, естественно, меньше половины частоты дискретизации  $\mathbf{f}_s$ .

Отсчет  $s_0(n)$  выражается в виде пары целых чисел длиной d двоичных разрядов. Числа шифруются сложением в соответствие с (1) с элементами гаммы g(n) также длиной d двоичных разрядов, выражаются в виде отсчетов, пропущенных через формирующий фильтр Найквиста F, и переносятся на несущую частоту  $f_v$  (не обязательно  $f_{cs} = f_v$ ) для получения действительных отсчетов v(n) и, соответственно, сигнала v(t). На приемной стороне обеспечивается строгая синфазность дискретизации сигнала v(t) по отношению к передатчику, перенос на нулевую несущую от частоты  $f_{\nu}$ , компенсация линейных искажений в канале при помощи фазового корректора. Комплексные отсчеты выхода корректора представляются *d*разрядными числами, суммируются в соответствии с (2) с элементами гаммы приемника g(n), интерполируются фильтром F и переносятся в действительную область на частоту  $f_{cs}$  для получения отсчетов  $s^{(n)}$  и восстановления сигнала  $s^{(t)}$ . На рисунке 2 приведен вид сигналов в частотной области на этапах прямого модулярного преобразования.



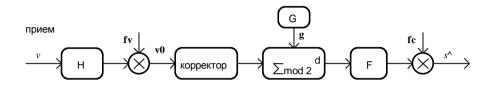


Рис. 1 – Структура модулярного преобразователя

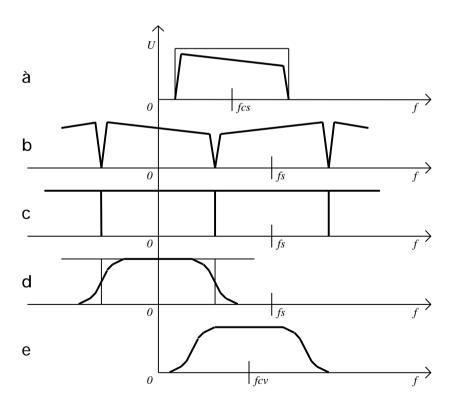


Рис. 2 – Формирование закрытого сигнала

На рисунке 2 этапы формирования сигналов обозначены буквами:

- а. Спектр исходного действительного сигнала s, ограниченный фильтром с частотной характеристикой, близкой к прямоугольной и шириной полосы, равной частоте дискретизации  $f_s$  комплексного сигнала. Условная несущая  $f_{cs}$  соответствует середине спектра сигнала s.
- b. Спектр комплексного сигнала s, децимированного к частоте дискретизации  $f_s$  на нулевой несущей.
- с. Спектр комплексной гаммы  ${\bf g}$  (и результата суммирования по модулю).
- d. Комплексный сигнал, полученный в результате интерполяции к частоте дискретизации  $4f_s$  фильтром Найквиста.
- е. Действительный сигнал v после переноса на несущую  $f_{cv}$ .

На рисунке 3 приведен вид сигналов в частотной области на этапах обратного модулярного преобразования:

- а. Спектр принятого действительного сигнала v.
- b. Спектр комплексного сигнала  $\mathbf{v}$ , децимированного к частоте дискретизации  $f_s$  после переноса от несущей  $f_{cv}$  к нулю.
- с. Спектр комплексной гаммы  ${\bf g}$  (и результата суммирования по модулю).
- d. Комплексный сигнал  $\mathbf{s}^{\wedge}$ , полученный в результате интерполяции к частоте дискретизации  $4f_s$  фильтром с частотной характеристикой, близкой к прямоугольной.
- е. Восстановленный действительный сигнал  $s^{\wedge}$  после переноса на условную несущую  $f_{cs}$ .

#### Особенности реализации

В практической реализации устройства защиты на основе модулярного преобразования для передачи сигналов в стандартном телефонном канале структура рисунка 1 дополняется адаптивным подавителем сигналов эхо и системой синхронизации по несущей  $f_{cv}$  и по тактовой частоте  $f_s$ .

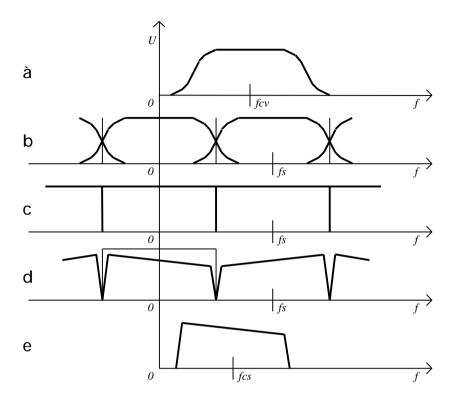


Рис. 3 – Восстановление исходного сигнала

Для реализации функций адаптации и синхронизации в структуру сигнала модулярного преобразователя включаются так называемые реперные точки, представляющие собой элементы созвездия (например ССІТТ-81380) в последовательности, известной обеим сторонам. В конкретной реализации одна реперная точка включается после каждых 18 отсчетов сигнала v. На приемной стороне реперные точки исключаются.

Фазовый корректор в составе модулярного приемника может быть построен так же, как и в обычных модемах передачи данных, за исключением одной уникальной особенности. Типовой корректор модема с решающей обратной связью [2] содержит инверсный фильтр И $\Phi$ , на вход которого поступает принимаемый сигнал, а из выходного сигнала вычитается реакция прямого фильтра П $\Phi$ , на

вход которого поступает решение (идеальные координаты точки созвездия, по которой было принято решение на предыдущем шаге).

На вход прямого фильтра корректора модулярного приемника поступают комплексные отсчеты гаммы и, если в модеме текущее и все будущие решения неизвестны, то в модулярном приемнике гамма известна в отрицательном и в положительном времени. Прямой фильтр модема, являясь каузальной системой, не может полностью компенсировать искажения, связанные с потерями в спектре принимаемого сигнала, в модулярном приемнике такие потери могут быть скомпенсированы полностью.

На рисунке 4 приведена упрощенная структура корректора модулярного приемника с предсказанием ошибки по гамме.

Модулярный приемник, помимо обычного дробно-интервального адаптивного корректора И $\Phi$ , содержит предсказатель П $\Phi$ , на вход которого поступают отсчеты гаммы **g**. Сигнал ошибки **e**, по которой производится адаптация, определяется как модулярная разность выхода корректора **y** и предсказателя **eg** в соответствие **c** (2).

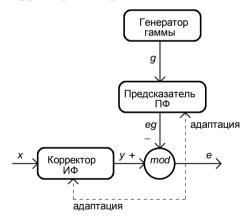


Рис. 4 – Упрощенная структура корректора с предсказанием по гамме

Корректор ИФ определяется фильтром:

$$y(n) = \sum_{i=0}^{N-1} w(i)x(n-i)$$
,

коэффициенты  $\mathbf{w}_i$  которого адаптируются на m-том шаге в соответствии с формулой:

$$w_i = w_i + u_e^* x(m-i),$$

где  $u_c$  - коэффициент адаптации корректора;  $\mathbf{e}^*$  означает комплексно сопряженный сигнал ошибки. Для конкретной реализации дробно-интервального корректора m=2n.

Предсказатель ПФ определяется фильтром:

$$eg(m) = \sum_{i=0}^{M-1} b(i)e(m-i),$$

коэффициенты  $b_i$  которого адаптируются на m-том шаге в соответствии с формулой:

$$b_i = b_i + u_p e^*(m-i),$$

где  $u_p$  — коэффициент адаптации предсказателя.

Реальные значения длины фильтров N и M определяются требованиями к допустимой величине ошибки и производительностью процессора DSP. Ориентировочно, для дробно-интервального корректора с кратностью 2 и частотой дискретизации 4800  $\Gamma$ ц N может составлять 64 комплексных отсчета, а M-16 комплексных отсчетов с частотой дискретизации 2400  $\Gamma$ ц.

Для обеспечения устойчивости и заданной скорости сходимости адаптивных фильтров ИФ и ПФ требуется нормирование энергии сигналов на входах фильтров.

Коэффициенты адаптации  $u_c$  и  $u_p$  могут быть неодинаковыми и изменяться во времени в зависимости от режима приемника. Например, в процессе приема сигнала настройки корректора  $u_c = 0.01$  и  $u_p = 0.01$ , в процессе приема данных  $-u_c = 0.005$  и  $u_p = 0.001$ .

Перед периодом адаптации по настроечной последовательности (train) производится оценка мощности  $p_c$  входного сигнала несущей, которая затем используется для вычисления коэффициента адаптации, и отклонения нормирующего коэффициента от единицы. На последующих этапах обработки входной сигнал умножается на множитель  $k_0$ :

$$k_0 = \frac{1}{\sqrt{p_c}}$$

Оценка  $p_c$  считается единичной мощностью, относительно которой рассчитывается  $u_c$  как

$$u_c = \frac{u_{c0}}{pk_0^2},$$

где  $u_{c0}$  имеет типовое значение 0.003.

В рабочем режиме сигнал ошибки e представляет собой не что иное, как комплексный восстановленный сигнал  $s^{\wedge}$ .

Для преобразования  $s^{\bullet}$  в действительный сигнал осуществляется кратное повышение частоты дискретизации, интерполяция фильтром НЧ и возврат спектра сигнала на условную несущую  $f_{cs}$ :

Для предотвращения "перескоков" отсчетов восстановленного сигнала на величину порядка  $2^d$  при определенных сочетаниях значений отсчетов исходного сигнала, гаммы и ошибки амплитуда исходного сигнала должна быть ограничена так, чтобы сумма исходного сигнала и максимального значения ошибки не превышала  $2^d$ . Это достигается умножением отсчетов исходного сигнала на множитель q < 1 и умножением восстановленных отсчетов на величину 1/q. Типовое значение q составляет 0.8 для уровня ошибки -24 дБ.

Существенное уменьшение шума в паузах достигается применением кодирования отсчетов исходного сигнала по логарифмическому закону перед выполнением суммирования (1) и потенцирования восстановленных отсчетов после вычитания (2). В практической реализации выполнялось преобразование отсчетов в соответствии с  $\mu$ -законом компандирования при  $\mu$ =64. Такое преобразование при практически незаметном возрастании ошибки на больших уровнях сигнала уменьшает шум в паузах на 12 - 15 дБ.

Помимо описанных функций, модулярный преобразователь должен исполнять некоторый протокол начала и окончания сеанса связи, поддержания неразрывности сеанса связи, ретренинг при существенном изменении характеристик канала, передачу служебной информации, в общем, ряд обычных функций модема, требования к реализации которых могут быть заимствованы из соответствующих

рекомендаций ITU-T или разработаны специально для конкретных каналов связи.

#### Выводы

Особым свойством модулярного преобразования является трансформация искажений любого рода в канале передачи в шум, близкий к нормальному. Уровень шума не зависит от амплитуды передаваемого речевого сигнала и пропорционален приведенной ошибке (в модемах - ошибка принятия решения). Ошибка при восстановлении сигнала модулярного преобразования определяется продуктами нелинейных преобразований в тракте передачи, энергетическими потерями в полосе сигнала, ошибкой корректора из-за ограниченной длины импульсной характеристики фильтра, ошибкой подавителя сигнала эхо, вычислительными ошибками и, наконец, уровнем мощности шума в канале.

Достоинством модулярного преобразования, по сравнению с вокодерными системами, является передача "чистой" речи, т. е. не подвергнутой сжатию. Показатели разборчивости, естественности и узнаваемости у модулярных аппаратов защищенной связи наивысшие среди рассматриваемых классов. Характерные вокодерные искажения речевого сигнала заменяются при модулярном преобразовании шумовым сигналом, к которому в наилучшей степени адаптируется слух человека. Сигнал s(t) может иметь произвольную природу, в частности, это может быть факсимильный или модемный сигнал.

Метод защиты сигналов на основе модулярного преобразования реализован как один из режимов в изделиях «КРИПТОН-4М7» и «СЕКМОД-К» предприятия ООО НВФ «Криптон». Реализация метода требует около 10 МІРЅ для 32-х разрядного процессора цифровой обработки сигналов. Испытания изделий показали высокую степень защиты и качество передачи речевых сигналов, а также сигналов передачи данных и факсимильных сообщений, для скоростей передачи до 9600 бит/с и каналов связи с приведенной ошибкой до -24 дБ (ошибка принятия решения, вклад в которую вносит шум, нелинейность и дисперсия всего тракта передачи сигнала, а также ошибки метода и конечной длины и разрядности вычислений). Требования к каналу для передачи модулярного сигнала примерно соответствуют требованиям к модемной передаче данных со

скоростью 9600 - 12000 бит/с (хорошее качество достигается на подавляющем большинстве соединений городских АТС).

Аудиторные испытания, которым подвергались изделия, проводились по методу мнений [4] (методика, близкая к определению показателя MOS) и подтвердили высокое качество речевой связи с использованием защиты на основе модулярного преобразования. Показатель был равен 3.9 для открытого канала связи и 3.7 для закрытого модулярным преобразованием. Для сравнения укажем, что для защищенного вокодерного канала с алгоритмом сжатия речи класса CELP, реализованным в составе этих же изделий, со скоростью передачи 9600, 4800 и 2400 бит/с значения показателя MOS составили соответственно 3.3, 2.4 и 2.1.

Наиболее эффективное ожидаемое применение криптографически защищенной передачи сигналов основе на модулярного преобразования предполагается на цифровых каналах связи при требованиях абонентов повышенных К качественным речи, характеристикам передачи таким, как естественность звучания речи и узнаваемость диктора.

### Литература

- 1. Кнут. Д. Искусство программирования для ЭВМ. Т.2. Получисленные алгоритмы. Пер. с англ. / Под ред. К.И. Бабенко. М.: Мир, 1977.
- 2. Куреши Ш. Адаптивная коррекция. ТИИЭР, 1985, т. 73, №5, с. 5-49.
- 3. Feistel H. Cryptography and computer privacy. Sci. Amer. 228, 5 (May 1973), 15-23.
- 4. В. Вемян. Передача речи по сетям электросвязи. М: Радио и связь, 1985.