

# Обработка сигналов

## Оценки частоты радиопульса с неизвестным временем прихода

А. П. Тендрюков, А. В. Завалин

### РАДИОТЕХНИКА

1991

№ 6

В статье рассматривается оценка частоты радиопульса с неизвестным временем прихода в условиях аддитивного шума.

Пульс радиосигнала, принимаемый в радиотехнике, является функцией времени, имеющей вид  $s(t) = A \delta(t - \tau)$ , где  $A$  — амплитуда,  $\delta(t - \tau)$  — дельта-функция Дирака,  $\tau$  — время прихода. В реальных условиях сигнал приходит с задержкой  $\tau$  и искажается аддитивным шумом  $n(t)$ . Приемный сигнал имеет вид  $r(t) = A \delta(t - \tau) + n(t)$ . Задача состоит в том, чтобы по принятому сигналу  $r(t)$  оценить частоту  $f$  и время прихода  $\tau$ .

Введем функцию корреляции  $R(\tau) = \langle s(t) s(t + \tau) \rangle$ . Для дельта-функции  $R(\tau) = A^2 \delta(\tau)$ . Функция корреляции шума  $R_n(\tau)$  предполагается известной.

Общая формула для оценки частоты  $f$  и времени прихода  $\tau$  имеет вид  $\hat{f} = \frac{1}{2\pi} \frac{d \arg R(\tau)}{d\tau}$ , где  $\arg R(\tau)$  — аргумент функции корреляции. В нашем случае  $R(\tau) = A^2 \delta(\tau)$ , поэтому  $\hat{f} = 0$ .

Следует отметить, что оценка частоты  $f$  и времени прихода  $\tau$  является задачей некоррелируемой оценки.

$$R(\tau) = A^2 \delta(\tau) + R_n(\tau)$$

Для оценки частоты  $f$  и времени прихода  $\tau$  необходимо использовать метод корреляционной оценки.

$$\hat{f} = \frac{1}{2\pi} \frac{d \arg R(\tau)}{d\tau}$$

$$\hat{\tau} = \frac{R(\tau)}{R'(0)}$$

Будет считаться, что известна корреляционная функция шума  $R_n(\tau)$  и ее производная  $R_n'(\tau)$  в нуле. Тогда оценка частоты  $f$  и времени прихода  $\tau$  имеет вид  $\hat{f} = \frac{1}{2\pi} \frac{d \arg R(\tau)}{d\tau}$ ,  $\hat{\tau} = \frac{R(\tau)}{R_n'(0)}$ .

Предположим, что известна корреляционная функция шума  $R_n(\tau)$  и ее производная  $R_n'(\tau)$  в нуле. Тогда оценка частоты  $f$  и времени прихода  $\tau$  имеет вид  $\hat{f} = \frac{1}{2\pi} \frac{d \arg R(\tau)}{d\tau}$ ,  $\hat{\tau} = \frac{R(\tau)}{R_n'(0)}$ .

# Обработка сигналов

УДК 621.391

## Оценка частоты радиоимпульса с неизвестным временем прихода

А. П. Трифонов, А. В. Захаров

Выполнены синтез и анализ двух алгоритмов оценки частоты гауссовского случайного импульса; получена зависимость дисперсии оценки от ошибок синхронизации.

Во многих прикладных задачах статистической радиотехники необходимо производить измерение несущей частоты или доплеровского смещения частоты флуктуирующих радиоимпульсов [1—3]. При гауссовских флуктуациях радиосигнала эта задача сводится к оценке смещения центральной частоты спектра мощности отрезка реализации центрированного гауссовского случайного процесса

$$s(t, \nu_0) = \begin{cases} a(t) \cos [(\omega_0 + \nu_0)t + \varphi(t)], & \lambda_0 < t < \lambda_0 + \tau; \\ 0, & t \leq \lambda_0; t \geq \lambda_0 + \tau, \end{cases} \quad (1)$$

принимаемого в течение времени  $[0; T]$  на фоне гауссовского белого шума с односторонней спектральной плотностью  $N_0$ .

Оценка частоты случайного радиоимпульса исследовалась в [2, 3] в предположении, что время прихода  $\lambda_0$  радиоимпульса (1) априори известно. Цель работы — синтез и анализ алгоритмов оценки частоты  $\nu_0$  радиоимпульса (1) с учетом возможного незнания времени его прихода  $\lambda_0$ .

Спектр мощности стационарного гауссовского случайного процесса  $\xi(t) = a(t) \cos[(\omega_0 + \nu)t + \varphi(t)]$  запишем как [1]

$$G(\omega, \nu) = \frac{G_0}{2} \left[ f\left(\frac{\omega_0 - \omega + \nu}{\theta}\right) + f\left(\frac{\omega_0 + \omega + \nu}{\theta}\right) \right],$$

где  $f(x)$  определяет форму спектра мощности и нормирована так, что

$$\max f(x) = 1, \quad \int_{-\infty}^{\infty} f^2(x) dx = 1,$$

$$\theta = \int_{-\infty}^{\infty} G^2(\omega, \nu) d\omega / [2 \max G^2(\omega, \nu)] -$$

эквивалентная полоса частот сигнала (1).

Будем считать, что неизвестное смещение частоты  $\nu_0$  распределено равномерно на интервале  $[-\Omega/2; \Omega/2]$  и что  $\theta \ll \omega_0$ ,  $\Omega \ll \omega_0$ . Обозначим  $\mu = \tau\theta / (2\pi)$  и рассмотрим оценку смещения частоты  $\nu_0$  при  $\mu \gg 1$ .

Предположим, что имеется независимый от наблюдаемой реализации  $x(t)$  канал синхронизации, на выходе которого формируется синхроимпульс с длительностью  $\tau$  и временем прихода  $\hat{\lambda}$ . Принимая в качестве истинного значения  $\lambda_0$  время прихода  $\hat{\lambda}$  синхроимпульса, найдем оценку максимального правдоподобия  $\hat{\nu}$  частоты  $\nu_0$ . Член логарифма функционала отношения правдоподобия, зависящий от неизвестной частоты, при  $\mu \gg 1$  можно представить в виде [2, 4]

$$M_1(\nu) = \frac{1}{2} \int_{\hat{\lambda}}^{\hat{\lambda} + \tau} y^2(t, \nu) dt, \quad (2)$$

где  $y(t, \nu)$  — отклик фильтра с передаточной функцией  $H(i \omega, \nu)$  на реализацию наблюдаемых данных  $x(t)$ , причем

$$|H(i \omega, \nu)|^2 = 2G(\omega, \nu) / \{N_0[N_0/2 + G(\omega, \nu)]\}. \quad (3)$$

При фиксированном значении  $\hat{\lambda}$  радиопульса (1) оценка неизвестной частоты  $\nu_0$  определяется как  $[2-4] \hat{\nu} = \arg \sup M_1(\nu)$ . Эту оценку можно получить с помощью многоканального измерителя рис. 1, где 1 — ключ, который открывается синхроимпульсом на время  $[\hat{\lambda}; \hat{\lambda} + \tau]$ ;  $H_i, i = 1, n$ , — набор фильтров с передаточными функциями  $H(i \omega, \nu_i)$  (3); 2 — квадраторы; 3 — интеграторы; 4 — решающее устройство, которое определяет номер  $i$  канала с наибольшим выходным сигналом интегратора. Центральные частоты  $\nu_i$  фильтров  $H_i$  обычно располагают равномерно на интервале  $[-\Omega/2; \Omega/2]$ .

Вследствие неизбежного наличия помех в канале синхронизации обычно  $\hat{\lambda} \neq \lambda_0$ . Выясним в какой степени ошибки синхронизации влияют на точность оценки частоты  $\hat{\nu}$ . При этом число каналов  $n$  в измерителе полагаем настолько большим, что потерями в точности оценки частоты, обусловленными дискретным изменением аргумента логарифма функционала отношения правдоподобия (2) можно пренебречь [2, 4]. Аналогично [2, 4] для (2) справедливо пред-

ставление  $M_1(\nu) = S(\nu - \nu_0) + N(\nu) + C$ , где  $C = \mu q \int_{-\infty}^{\infty} f(x) [1 + qf(x)]^{-1} dx$  — несущественная постоянная ( $q = G_0/N_0$ ).

Сигнальная функция

$$S(\nu) = \mu q^2 (1 - \delta_\lambda) \int_{-\infty}^{\infty} \frac{f(x)f(x-l)dx}{1 + qf(x)} \quad \text{при } \delta_\lambda < 1 \quad (4)$$

и  $S(\nu) = 0$  при  $\delta_\lambda \geq 1$ , где  $l = \nu/\theta$ ;  $\delta_\lambda = |\hat{\lambda} - \lambda_0|/\tau$  — относительная погрешность синхронизации.

Шумовую функцию  $N(\nu)$  при  $\mu \gg 1$  можно считать реализацией централизованного гауссовского случайного процесса [1, 2] с корреляционной функцией

$$K(\nu_1, \nu_2) = \langle N(\nu_1)N(\nu_2) \rangle = \mu q^2 \int_{-\infty}^{\infty} \frac{f(x+l_1)f(x+l_2)[1 + qf(x+l_0)]^2 dx}{[1 + qf(x+l_1)][1 + qf(x+l_2)]} - \delta_\lambda \mu q^3 \int_{-\infty}^{\infty} \frac{f(x+l_0)[2 + qf(x+l_0)]f(x+l_1)f(x+l_2)dx}{[1 + qf(x+l_1)][1 + qf(x+l_2)]} \quad (5)$$

при  $\delta_\lambda < 1$  и

$$K(\nu_1, \nu_2) = \mu q^2 \int_{-\infty}^{\infty} \frac{f(x)f(x+l_1-l_2)dx}{[1 + qf(x)][1 + qf(x+l_1-l_2)]} \quad (6)$$

при  $\delta_\lambda \geq 1$ , где  $l_i = \nu_i/\theta, i = 0, 1, 2$ .

Когда  $\delta_\lambda < 1$ , сигнальная функция (4) достигает максимума при  $\nu = \nu_0$ . Если к тому же  $\mu \gg 1$ , то оценка  $\hat{\nu}$  будет несмещенной, а дисперсия оценки

$$D(\hat{\nu}) = \frac{\partial^2 K(\nu_1, \nu_2)}{\partial \nu_1 \partial \nu_2} \left[ \frac{\partial^2 S(\nu - \nu_0)}{\partial \nu^2} \right]^{-2} \Big|_{\nu_1 = \nu_2 = \nu = \nu_0} \quad (7)$$

Подставляя (4), (5) в (7), получаем

$$D(\hat{\nu}) = D(\nu_m) (1 - \delta_\lambda \gamma_1 / \gamma) / (1 - \delta_\lambda)^2, \quad (8)$$

где

$$D(\nu_m) = \theta^2 / (\mu q^2 \gamma) \quad (9)$$

— дисперсия оценки максимального правдоподобия частоты радиопульса с априори известным временем прихода [2-4];

$$\gamma = \int_{-\infty}^{\infty} [df(x)/dx]^2 [1 + qf(x)]^{-2} dx;$$

$$\gamma_1 = \int_{-\infty}^{\infty} [df(x)/dx]^2 qf(x) [2 + qf(x)] [1 + qf(x)]^{-4} dx.$$

При  $q \ll 1$  формула (8) принимает вид

$$D(\hat{\nu}) = D(\nu_m) / (1 - \delta_\lambda)^2, \quad (10)$$

а при  $q \gg 1$

$$D(\hat{\nu}) = D(\nu_m) / (1 - \delta_\lambda). \quad (11)$$

Формулы (8), (10), (11) позволяют определить потери в точности оценки частоты при  $\delta_\lambda < 1$  за счет ошибок синхронизации. Когда  $\delta_\lambda \geq 1$ , функция (4) обращается в нуль и оценка определяется как положение наибольшего максимума реализации шумовой функции  $N(\nu)$ . Как отмечалось, при  $\delta_\lambda \geq 1$  шумовая функция представляет собой реализацию стационарного случайного процесса с корреляционной функцией (6). Следовательно, оценка  $\hat{\nu}$  распределена равномерно в интервале  $[-\Omega/2; \Omega/2]$  и обладает безусловным рассеянием  $V(\hat{\nu}) = \langle (\hat{\nu} - \nu_0)^2 \rangle = \Omega^2/6$ , которое представляет собой дисперсию разности двух независимых равномерно распределенных случайных величин  $\hat{\nu}$  и  $\nu_0$  [2].

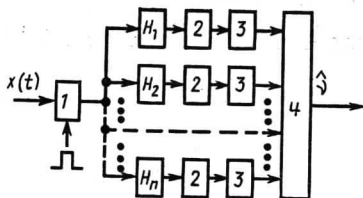


Рис. 1

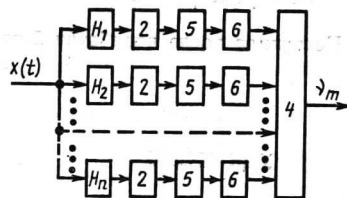


Рис. 2

Если не удастся обеспечить высокую точность синхронизации, то при  $\mu \gg 1$  целесообразно исключить влияние неизвестного времени прихода радиопульса (1) на оценку его частоты  $\nu_0$ . Для этого, согласно [2], максимизируем по  $\lambda$  логарифм функционала отношения правдоподобия. Получаем, что оценка максимального правдоподобия частоты  $\nu_0$  радиопульса (1) при неизвестном времени его прихода

$$\nu_m = \arg \sup_{\nu} M(\nu), \quad (12)$$

$$\text{где } M(\nu) = \sup_{\lambda} \int_{\lambda}^{\lambda+\tau} y^2(t, \nu) dt, \quad \lambda \in [0; T].$$

Оценку (12) можно получить с помощью многоканального измерителя, показанного на рис. 2, где 5 — фильтры, согласованные с прямоугольным

импульсом  $\Psi(t) = \begin{cases} 1, & 0 \leq t \leq \tau; \\ 0, & t < 0; t > \tau; \end{cases}$  6 — пиковые детекторы (остальные обозначения, как на рис. 1).

Используя метод локально-марковской аппроксимации, можно аналогично [5] найти характеристики оценки (12), асимптотически точные при  $\mu \rightarrow \infty$ . Формулы для характеристик оценки (12) довольно громоздки и неудобны для конкретных расчетов. Анализ этих формул показывает, что при  $\mu \gg 1$ , т. е. при больших отношениях сигнал-шум, характеристики оценки (12) практически совпадают с характеристиками оценки максимального правдоподобия частоты радиопульса (1) при априори известном времени прихода. Действительно, когда  $\mu \gg 1$  и, следовательно, отношение сигнал-шум достаточно велико, вероятность аномальных ошибок оценивания пренебрежимо мала, что обеспечивает высокую апостериорную точность оценки (12). Известно [2], что в условиях высокой апостериорной точности совместные оценки частоты и времени прихода радио-

импульса без внутримпульсной частотной модуляции некоррелированы и их характеристики совпадают с характеристиками отдельных оценок [2, 5]. Поэтому оценку (12) в первом приближении можно считать несмещенной и обладающей дисперсией (9). Следовательно в условиях высокой апостериорной точности незнание времени прихода радиоимпульса (1) не влияет на точность оценки максимального правдоподобия частоты радиосигнала, а приводит лишь к несколько более сложной структуре измерителя на рис. 2 по сравнению с измерителем на рис. 1.

- Полученные результаты позволяют сделать обоснованный выбор между двумя измерителями в зависимости от погрешностей канала синхронизации, а также от требований, предъявляемых к точности оценки частоты и к степени простоты технической реализации измерителя.

## Литература

1. Тихонов В. И. Статистическая радиотехника.— М.: Радио и связь, 1982.
2. Куликов Е. И., Трифонов А. П. Оценка параметра сигналов на фоне помех.— М.: Сов. радио, 1978.
3. Трифонов А. П., Енина Е. П.— Радиотехника, 1983, № 8.
4. Куликов Е. И. Методы измерения случайных процессов.— М.: Радио и связь, 1986.
5. Трифонов А. П., Шинаков Ю. С. Совместное различение сигналов и оценка их параметров на фоне помех.— М.: Радио и связь, 1986.

Поступила после доработки 2 августа 1990 г.

УДК 621.391

# Оптимальная аппроксимация реализаций случайных процессов локальными сплайнами

Ю. В. Захаров

Синтезированы оптимальные весовые коэффициенты для аппроксимации реализаций станционных случайных процессов локальными сплайнами; на примере случайных процессов со спектральными плотностями Баттерворта различных порядков исследована эффективность оптимальных и квазиоптимальных локальных сплайнов степени  $n=1, 2, 3$ .

Во многих приложениях цифровой обработки сигналов применяются методы сплайн-аппроксимации. Практически удобны локальные сплайны, построение которых требует небольших вычислительных затрат. Локальный сплайн степени  $n$  можно записать в виде

$$x_n(t) = \sum_{i=-\infty}^{\infty} c_i B_n(t-iT), \quad (1)$$

где  $B_n(t)$  —  $B$ -сплайн степени  $n$  [1];

$$c_i = \sum_{k=-L}^L a_k x(iT-kT); \quad (2)$$

$x(t)$  — аппроксимируемый сигнал;  $T$  — интервал дискретизации ( $a_k$  — весовые коэффициенты).

$B$ -сплайн степени  $n$  образуется в результате  $n$ -кратной свертки  $B$ -сплайна нулевой степени

$$B_0(t) = \begin{cases} 1, & |t| < T/2; \\ 0, & |t| \geq T/2. \end{cases}$$

В случае  $n=1, 2, 3$   $B$ -сплайны можно записать в виде