

р- 50/14/  
998/43/7  
62

Том 43, Номер 7

ISSN 0033-8494

Июль 1998

РОССИЙСКАЯ АКАДЕМИЯ НАУК

# РАДИОТЕХНИКА и ЭЛЕКТРОНИКА

Главный редактор  
Ю.В. Гуляев

МАИК "НАУКА"



"НАУКА"

УДК 621.391

# ТЕОРЕТИЧЕСКОЕ И ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНОЕ ИССЛЕДОВАНИЕ ПРИЕМНИКА МАКСИМАЛЬНОГО ПРАВДОПОДОБИЯ СЛУЧАЙНОГО ИМПУЛЬСА С НЕИЗВЕСТНЫМ ВРЕМЕНЕМ ПРИХОДА

© 1998 г. А. П. Трифонов, В. И. Парфенов

Поступила в редакцию 23.05.96 г.

Выполнен синтез приемника максимального правдоподобия и получены асимптотически точные выражения для характеристик обнаружения и оценки неизвестного времени прихода случайного импульса. Работоспособность синтезированного приемника и границы применимости найденных выражений установлены при помощи статистического моделирования на ЭВМ.

## ВВЕДЕНИЕ

Задача приема случайных импульсов с неизвестным временем прихода встречается в связи, локации, при измерении координат, в системах синхронизации. Примерами таких сигналов могут быть импульс со случайной субструктурой, описывающий "вспышку" оптического шума [1], отраженный радиолокационный сигнал [2], сигнал с времяимпульсной модуляцией, искаженный модулирующей помехой [3]. Причем как в радио [4], так и в оптической локации [5], а также в пассивной локации источников естественного и близких к ним излучений [6] значительный интерес представляют так называемые быстрые флуктуации сигнала. При быстрых флуктуациях длительность импульса существенно превышает время корреляции его случайной субструктуры [4, 5].

Согласно [2, 6], случайный импульс может быть представлен в виде

$$s(t, \lambda_0) = f[(t - \lambda_0)/\tau] \xi(t), \quad (1)$$

где  $\xi(t)$  – реализация стационарного гауссовского случайного процесса с математическим ожиданием  $a$  и корреляционной функцией  $K_\xi(t_1 - t_2)$ ;  $f(x)$  – модулирующая детерминированная функция, нормированная так, что

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

$\lambda_0$  и  $\tau$  – истинное значение времени прихода и длительность случайного импульса соответственно.

Полагаем, что сигнал (1) наблюдается на фоне гауссовского белого шума  $n(t)$  с односторонней спектральной плотностью  $N_0$ . В работах [7, 8] исследована эффективность приема сигнала (1) с неизвестным временем прихода в предположении, что модулирующая функция имеет прямоугольную форму:  $f(x) = I(x)$ , где  $I(x) = 1$  при  $|x| < 1/2$  и  $I(x) = 0$  при  $|x| > 1/2$ . Однако такая разрывная

функция не всегда адекватно описывает реальные модулирующие функции, которые достаточно часто являются непрерывными и дифференцируемыми [2, 6]. В связи с этим рассмотрим задачу приема сигнала (1) с непрерывной модулирующей функцией  $f(x)$ . При этом предполагаем, что неизвестное время прихода  $\lambda$  принимает значения из априорного интервала  $[\Lambda_1; \Lambda_2]$ . Для обнаружения сигнала (1) и оценки его времени прихода используем метод максимального правдоподобия. Устройство, реализующее этот метод, будем называть приемником максимального правдоподобия (ПМП) [7–9]. Ниже выполнен синтез такого приемника, найдены асимптотические выражения для характеристик обнаружения случайного сигнала и оценки максимального правдоподобия (ОМП) его времени прихода. Приведены также результаты статистического моделирования ПМП на ЭВМ.

## 1. ВЫХОДНОЙ СИГНАЛ ПРИЕМНИКА МАКСИМАЛЬНОГО ПРАВДОПОДОБИЯ

Пусть на вход ПМП в течение интервала времени  $[0; T]$  поступает реализация  $x(t) = s(t, \lambda_0) + n(t)$  или  $x(t) = n(t)$ , причем  $s(t, \lambda_0)$  и  $n(t)$  статистически не зависимы. По определению ПМП формирует логарифм функционала отношения правдоподобия (ФОР) для всех  $\lambda \in [\Lambda_1; \Lambda_2]$  [2, 6]:

$$M(\lambda) = \frac{1}{N_0} \int_0^T \int_0^T x(t_1) x(t_2) Q(t_1, t_2, \lambda) dt_1 dt_2 + \int_0^T [x(t) - a_s(t, \lambda)/2] v(t, \lambda) dt - \frac{1}{2} \int_0^1 \int_0^T \bar{Q}(t, t, \lambda, \chi) dt, \quad (3)$$

где  $\tilde{Q}(t_1, t_2, \lambda, \chi)$  – решение интегрального уравнения

$$\frac{N_0}{2} \tilde{Q}(t_1, t_2, \lambda, \chi) + \chi \int_0^T \tilde{Q}(t_1, t, \lambda, \chi) K_s(t, t_2, \lambda) dt = K_s(t_1, t_2, \lambda); \quad (4)$$

$$K_s(t_1, t_2, \lambda) = f[(t_1 - \lambda)/\tau] f[(t_2 - \lambda)/\tau] K_\xi(t_1 - t_2),$$

$$Q(t_1, t_2, \lambda) = \tilde{Q}(t_1, t_2, \lambda, \chi = 1),$$

$$a_s(t, \lambda) = af[(t - \lambda)/\tau],$$

$$v(t, \lambda) = 2 \left\{ a_s(t, \lambda) - \int_0^T a_s(t_1, \lambda) Q(t, t_1, \lambda) dt_1 \right\} / N_0.$$

Структура ПМП, формирующего логарифм ФОРП согласно (3), достаточно сложна с точки зрения технической реализации. Упрощение структуры ПМП возможно при условии, что длительность сигнала  $\tau$  значительно превышает время корреляции процесса  $\xi(t)$ , когда

$$\mu = \tau \Omega / 4\pi \gg 1, \quad (5)$$

где  $\Omega = \int_{-\infty}^{\infty} G^2(\omega) d\omega [\sup G(\omega)]^{-2}$  – эквивалентная полоса частот процесса  $\xi(t)$  со спектром мощности  $G(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} K_\xi(\Delta) \exp(-j\omega\Delta) d\Delta = \gamma g(\omega/\Omega)$ . Функция  $g(x) = g(-x) \geq 0$  описывает форму спектра мощности и нормирована аналогично  $f(\cdot)$  в (2), а  $\gamma$  определяет величину спектра мощности. Следуя [2, 6], решение интегрального уравнения (4) будем искать в форме, структурно подобной  $K_s(t_1, t_2, \lambda)$ , т.е. полагаем  $\tilde{Q}(t_1, t_2, \lambda, \chi) = f[(t_1 - \lambda)/\tau] f[(t_2 - \lambda)/\tau] \tilde{Q}_0(t_1 - t_2, \chi)$ . Тогда интегральное уравнение (4) примет вид

$$\frac{N_0}{2} \tilde{Q}_0(t_1 - t_2, \chi) + \chi \int_0^T \tilde{Q}_0(t_1 - t, \chi) K_\xi(t - t_2) \times \times f^2[(t - \lambda)/\tau] dt = K_\xi(t_1 - t_2). \quad (6)$$

С учетом (2), (5) аналогично [2] можно считать  $f[(t - \lambda)/\tau] = 1$  на интервале порядка времени корреляции процесса  $\xi(t)$ . При этом пределы интегрирования в (6) можно заменить на бесконечные, так что уравнение (6) перепишем в виде

$$\frac{N_0}{2} \tilde{Q}_0(t_1 - t_2, \chi) + \chi \int_{-\infty}^{\infty} \tilde{Q}_0(t_1 - t, \chi) K_\xi(t - t_2) dt = K_\xi(t_1 - t_2).$$

Решая это уравнение при помощи преобразования Фурье и подставляя полученное решение в (3), аналогично [2] имеем

$$M(\lambda) = \frac{1}{N_0} \int_0^T \tilde{y}^2(t, \lambda) dt + \frac{2a}{N_0(1+q)} \int_0^T x(t) f[(t - \lambda)/\tau] dt + C_0, \quad (7)$$

где

$$C_0 = -\frac{a^2 \tau}{N_0(1+q)} - \frac{\tau}{4\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \ln[1 + 2G(\omega)/N_0] d\omega, \quad q = 2\gamma/N_0,$$

$$\tilde{y}(t, \lambda) = \int_{-\infty}^{\infty} x(v) f[(v - \lambda)/\tau] h(t - v) dv, \quad (8)$$

$$h(t) = \int_{-\infty}^{\infty} H(\omega) \exp(j\omega t) d\omega / 2\pi, \quad (9)$$

$$|H(\omega)|^2 = 2G(\omega) / \{N_0[1 + 2G(\omega)/N_0]\}.$$

Способ технической реализации ПМП на основе (7) при известном  $\lambda$  рассмотрен в [2]. Однако если время прихода  $\lambda$  априори не известно, то для реализации приемника необходимо использовать многоканальную схему [2, 6, 9, 10]. В этом случае приемник содержит параллельные каналы, каждый из которых вырабатывает логарифм ФОРП  $M(\lambda_i)$  в  $N$  точках априорного интервала  $\lambda_i \in [\Lambda_1; \Lambda_2]$ ,  $i \in [1; N]$ .

Согласно (5), длительность сигнала  $\tau$  значительно превышает время корреляции случайного процесса  $\xi(t)$ , а следовательно, и длительность переходных процессов в фильтре с импульсной характеристикой  $h(t)$  (9). Следовательно, выражение (8) можно приближенно переписать как

$$\tilde{y}(t, \lambda) = f[(t - \lambda)/\tau] \int_{-\infty}^{\infty} x(v) h(t - v) dv = f[(t - \lambda)/\tau] y(t), \quad (10)$$

где  $y(t) = \int_{-\infty}^{\infty} x(v) h(t - v) dv$  – отклик фильтра с импульсной характеристикой  $h(t)$  на реализацию наблюдаемых данных. Таким образом, с учетом (9),

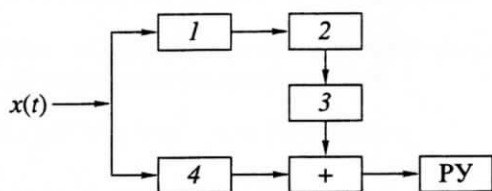


Рис. 1. Приемник максимального правдоподобия.

(10) логарифм ФОП (7) с точностью до несущественного слагаемого  $C_0$  может быть записан в виде

$$M(\lambda) = \frac{1}{N_0} \int_0^T \left\{ f^2 \left[ \frac{t-\lambda}{\tau} \right] y^2(t) + \frac{2a}{1+q} f \left[ \frac{t-\lambda}{\tau} \right] x(t) \right\} dt. \quad (11)$$

На рис. 1 приведена блок-схема устройства, реализующего ПМП согласно (11), здесь 1 – фильтр с импульсной характеристикой  $h(t)$ , удовлетворяющей условию (9); 2 – квадратор; 3 – фильтр, согласованный с сигналом  $f^2(t/\tau)/N_0$ ; 4 – фильтр, согласованный с сигналом  $2af(t/\tau)/N_0(1+q)$ ; РУ – решающее устройство. В отличие от многоканального устройства [2], реализующего ПМП на основе (7), ПМП, представленный на рис. 1, позволяет получить логарифм ФОП как непрерывную функцию  $\lambda$ .

Аналогично [2] можно показать, что логарифм ФОП (11), когда  $\mu \rightarrow \infty$ , является асимптотически гауссовским случайным процессом. Следовательно, тогда случайная функция (11) полностью характеризуется своим средним значением и корреляционной функцией. Для расчета этих моментов при наличии полезного сигнала (1) представим функционал (11) в виде суммы регулярной и шумовой составляющих [9]. Вводя безразмерный параметр  $\eta = \lambda/\tau$ ,  $\eta \in [\tilde{\Lambda}_1; \tilde{\Lambda}_2]$ ,  $\tilde{\Lambda}_i = \Lambda_i/\tau$ ,  $i = 1, 2$ , получаем  $M(\eta) = S_1(\eta) + N_1(\eta)$ , где  $S_1(\eta) = \langle M(\eta) \rangle$  – регулярная составляющая,  $N_1(\eta) = M(\eta) - \langle M(\eta) \rangle$  – шумовая, а усреднение выполняется при фиксированном  $\eta_0 = \lambda_0/\tau$ . Учитывая (5), получаем

$$\begin{aligned} S_1(\eta) &= S_0 + z_0^2 F_{011}(0, \eta, \eta_0)/(1+q) + \\ &+ [z_0^2 q/2(1+q) + \mu g_{11}] F_{022}(0, \eta, \eta_0), \\ K_{N1}(\eta_1, \eta_2) &= \langle N_1(\eta_1) N_1(\eta_2) \rangle = \\ &= \mu \{ g_{02} F_{220}(\eta_1, \eta_2, 0) + 2g_{12} F_{222}(\eta_1, \eta_2, \eta_0) + \\ &+ g_{22} F_{224}(\eta_1, \eta_2, \eta_0) \} + z_0^2 \{ F_{110}(\eta_1, \eta_2, 0) + \\ &+ q F_{112}(\eta_1, \eta_2, \eta_0) + q^2 F_{222}(\eta_1, \eta_2, \eta_0) + \\ &+ q^3 F_{224}(\eta_1, \eta_2, \eta_0) + q F_{211}(\eta_1, \eta_2, \eta_0) + \end{aligned} \quad (12)$$

$$+ q^2 F_{213}(\eta_1, \eta_2, \eta_0) + q F_{121}(\eta_1, \eta_2, \eta_0) + q^2 F_{123}(\eta_1, \eta_2, \eta_0) \} / (1+q)^2.$$

Здесь

$$z_0^2 = 2a^2 \tau / N_0, \quad S_0 = \mu g_{01},$$

$$F_{nmk}(\eta_1, \eta_2, \eta_0) = \int_{-\infty}^{\infty} f^n(x - \eta_1) f^m(x - \eta_2) f^k(x - \eta_0) dx,$$

$$g_{kn} = \int_{-\infty}^{\infty} [qg(x)]^{k+n} [1 + qg(x)]^{-n} dx.$$

Когда полезный сигнал отсутствует в реализации наблюдаемых данных, для (11) выполняются соотношения

$$\begin{aligned} \langle M(\eta) \rangle &= S_0, \\ \langle [M(\eta_1) - \langle M(\eta_1) \rangle][M(\eta_2) - \langle M(\eta_2) \rangle] \rangle &= \\ &= K_{N0}(\eta_1, \eta_2) = \mu g_{02} F_{220}(\eta_1, \eta_2, 0) + \\ &+ z_0^2 F_{110}(\eta_1, \eta_2, 0)/(1+q)^2. \end{aligned} \quad (13)$$

## 2. ОБНАРУЖЕНИЕ СЛУЧАЙНОГО ИМПУЛЬСА

При обнаружении случайного импульса решающее устройство (РУ) ПМП (рис. 1) принимает решение о наличии или отсутствии импульса, сравнивая величину абсолютного (наибольшего) максимума логарифма ФОП (11) при  $\lambda \in [\Lambda_1; \Lambda_2]$  с порогом  $c$ . Определим вероятности ошибок 1-го рода (ложной тревоги)  $\alpha$  и 2-го рода (пропуска сигнала)  $\beta$  [7, 10]. Полагаем вначале, что в наблюдаемой реализации нет полезного сигнала.

Согласно (5), (13), логарифм ФОП представляет собой асимптотически гауссовский стационарный случайный процесс с математическим ожиданием (13) и коэффициентом корреляции

$$\begin{aligned} R_{N0}(\eta_1, \eta_2) &= K_{N0}(\eta_1, \eta_2)/\sigma_0^2 = \\ &= \{ \mu g_{02} F_{220}(\eta_1, \eta_2, 0) + z_0^2 F_{110}(\eta_1, \eta_2, 0)/(1+q)^2 \} \times \\ &\times \{ \mu g_{02} F_{004}(0, 0, 0) + z_0^2/(1+q)^2 \}^{-1}, \end{aligned} \quad (14)$$

где  $\sigma_0^2 = \mu g_{02} F_{004}(0, 0, 0) + z_0^2/(1+q)^2$  – дисперсия логарифма ФОП (11).

Из выражения (14) и свойств функции  $f(\cdot)$  в (2) следует, что  $R_{N0}(\eta_1, \eta_2) \rightarrow 0$  при  $|\eta_1 - \eta_2| \rightarrow \infty$ . Поэтому можно считать аналогично [10], что с увеличением порога с распределение числа выбросов за уровень с реализаций логарифма ФОП (11) в интервале  $[\tilde{\Lambda}_1; \tilde{\Lambda}_2]$  сходится к закону Пуассона. Это позволяет при использовании результа-



тов [10] записать асимптотически точное выражение для вероятности ложной тревоги

$$\alpha = P\{\sup M(\eta) > c, \eta \in [\bar{\Lambda}_1; \bar{\Lambda}_2]\} = \begin{cases} 1 - \exp[-\xi \exp(-u^2/2)/2\pi], & u > 0, \\ 1, & u < 0. \end{cases} \quad (15)$$

Здесь

$$u = (c - S_0)/\sigma_0,$$

$$\xi = \frac{m}{\sigma_0} \left\{ \partial^2 K_{N0}(\eta_1, \eta_2) / \partial \eta_1 \partial \eta_2 \right\}_{\eta_0}^{1/2} = m \{ [4\mu g_{02} \Phi_{11} + z_0^2 \Phi_{10} / (1+q)] / [z_0^2 / (1+q)^2 + \mu g_{02} F_{004}(0, 0, 0)] \}^{1/2}, \quad (16)$$

$$m = (\Lambda_2 - \Lambda_1)/\tau, \quad \Phi_{kn} = \int_{-\infty}^{\infty} [df(x)/dx]^{2k} f^{2n}(x) dx.$$

Точность формулы (15) возрастает с увеличением  $\mu$ ,  $u$  и  $\xi$ . При этом, чем меньшие значения принимает вероятность ложной тревоги (15), тем больше должен быть параметр  $\mu$  (5). Последнее условие необходимо для обеспечения достаточной точности гауссовской аппроксимации логарифма ФОП (11).

Полагаем теперь, что полезный сигнал (1) присутствует на входе ПМП. Тогда вероятность пропуска сигнала

$$\beta = P\{\sup_{\eta \in [\bar{\Lambda}_1; \bar{\Lambda}_2]} M(\eta) < c\} = P\{M(\eta) < c\}. \quad (17)$$

Разобьем весь интервал возможных значений  $\eta$  на две подобласти:

$$\theta_s = (\max[\bar{\Lambda}_1; \eta_0 - r]; \min[\eta_0 + r; \bar{\Lambda}_2]),$$

$$\theta_N = ([\bar{\Lambda}_1; \max[\bar{\Lambda}_1; \eta_0 - r]]; [\min[\eta_0 + r; \bar{\Lambda}_2]; \bar{\Lambda}_2]),$$

где  $r$  выбираем из условия  $f(\pm r/2) = 0$ . Если  $\eta_1, \eta_2, \eta_0 \in \theta_N$ , то

$$S_1(\eta) = S_0, \quad K_{N1}(\eta_1, \eta_2) = K_{N0}(\eta_1, \eta_2). \quad (18)$$

Следовательно, в подобласти  $\theta_N$  статистические характеристики логарифма ФОП при наличии и отсутствии сигнала одинаковы (13). Кроме того, согласно (12), (13), когда  $|\eta_1 - \eta_2| > r$ , корреляционные функции  $K_{N0}(\eta_1, \eta_2) = K_{N1}(\eta_1, \eta_2) = 0$ . Обозначим  $H_N = \sup_{\eta \in \theta_N} M(\eta)$ ,  $H_s = \sup_{\eta \in \theta_s} M(\eta)$ . Пусть ин-

тервал возможных значений неизвестного параметра  $\eta$  велик по сравнению с подобластью  $\theta_s$ , т.е.  $m \gg r$  или, что то же самое

$$\xi \gg 1. \quad (19)$$

Тогда случайные величины  $H_N$  и  $H_s$ , как это показано в [10], можно считать приближенно статис-

тически не зависимыми. При этом вероятность пропуска сигнала (17)

$$\beta = P[H_N < c]P[H_s < c] = P_N(c)P_s(c). \quad (20)$$

Согласно (18), (19) и [10], приближенное значение вероятности  $P_N(c)$  можно получить из (15):

$$P_N(c) = 1 - \alpha. \quad (21)$$

Когда  $\eta \in \theta_s$ , из (12) получаем, что функция  $S_1(\eta) \neq S_0$  и достигает максимума при  $\eta = \eta_0$ . Обозначим  $\eta_m = \operatorname{argsup} M(\eta)$ ,  $\eta \in \theta_s$ , надежную ОМП параметра  $\eta$  [9]. Тогда  $H_s = M(\eta_m)$  и в (20)  $P_s(c) = P[M(\eta_m) < c]$ . Как показано в [6],  $\eta_m \rightarrow \eta_0$  в среднеквадратическом, когда  $\mu \rightarrow \infty$ . Значит, при достаточно больших  $\mu$  (5) можно приближенно записать  $P_s(c) = P[M(\eta_0) < c]$ , причем  $M(\eta_0)$  при выполнении (5) является приближенно гауссовской случайной величиной [2] с математическим ожиданием  $S_1(\eta_0)$  и дисперсией  $\sigma_1^2(\eta_0) = K_{N1}(\eta_0, \eta_0)$ . В результате имеем

$$P_s(c) = \Phi[(c - S_1(\eta_0))/\sigma_1(\eta_0)], \quad (22)$$

где  $\Phi(x) = \int_{-\infty}^x \exp(-t^2/2) dt / \sqrt{2\pi}$  – интеграл вероятности [10].

Подставляя (21), (22) в (20), получаем приближенное выражение для вероятности пропуска сигнала:

$$\beta = \begin{cases} \exp[-\xi \exp(-u^2/2)/2\pi] \Phi(fu - z), & u > 0, \\ 0, & u < 0. \end{cases} \quad (23)$$

Здесь

$$\begin{aligned} f^2 &= \sigma_0^2/\sigma_1^2(\eta_0) = \{\mu g_{02} F_{004}(0, 0, 0) + z_0^2/(1+q)^2\} \times \\ &\times \{\mu[g_{02} F_{004}(0, 0, 0) + 2g_{12} F_{006}(0, 0, 0) + \\ &+ g_{22} F_{008}(0, 0, 0)] + z_0^2[1 + 3q F_{004}(0, 0, 0) + \\ &+ 3q^2 F_{006}(0, 0, 0) + q^3 F_{008}(0, 0, 0)]/(1+q)^2\}^{-1}, \\ z^2 &= [S_1(\eta_0) - S_0]^2/\sigma_1^2(\eta_0) = \{z_0^2/(1+q) + \\ &+ [z_0^2 q/2(1+q) + \mu g_{11}] F_{004}(0, 0, 0)\}^2 \times \\ &\times \{\mu[g_{02} F_{004}(0, 0, 0) + 2g_{12} F_{006}(0, 0, 0) + \\ &+ g_{22} F_{008}(0, 0, 0)] + z_0^2[1 + 3q F_{004}(0, 0, 0) + \\ &+ 3q^2 F_{006}(0, 0, 0) + q^3 F_{008}(0, 0, 0)]/(1+q)^2\}^{-1} \end{aligned} \quad (24)$$

– отношение сигнал/шум на выходе ПМП. Точность формулы (23) возрастает с увеличением  $\mu$ ,  $u$ ,  $\xi$  и  $z$ . При этом, чем меньшие значения принимает вероятность пропуска сигнала  $\beta$  (23), тем больше должен быть параметр  $\mu$  (5).

Рассмотрим, как влияет факт незнания времени прихода импульса (1) на эффективность его обнаружения. Для этого, полагая, что выполняет-

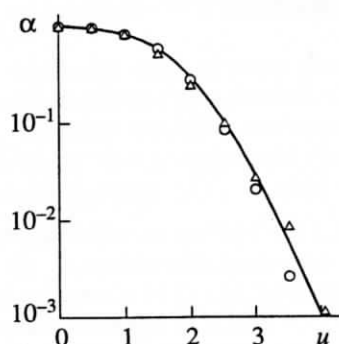


Рис. 2. Вероятность ложной тревоги.

ся (5), приведем характеристики обнаружения сигнала, время прихода которого априори известно [2]:

$$\alpha_0 = 1 - \Phi(u), \quad \beta_0 = \Phi(fu - z). \quad (25)$$

Сопоставляя (15), (23) и (25), можно оценить проигрыш в эффективности обнаружения сигнала вследствие незнания его времени прихода. Однако сделать это при произвольных  $u$  и  $z$  удастся только численными методами. Поэтому ограничимся практически интересным случаем, когда вероятность ложной тревоги мала ( $\alpha < 0.1$ ), а отношение сигнал/шум (24) достаточно велико. Полагая в (15) и (23)  $u \gg 1$  и  $z \gg 1$ , получаем упрощенные выражения для вероятностей ложной тревоги и пропуска сигнала с неизвестным временем прихода:

$$\alpha = \xi \exp(-u^2/2)/2\pi, \quad \beta = \beta_0. \quad (26)$$

Отсюда следует, что вероятность пропуска сигнала асимптотически инвариантна факту незнания его времени прихода. Учитывая, что выражения (26) справедливы при больших  $u$ , и используя асимптотическое разложение для  $\Phi(x)$  при  $x \gg 1$ , перепишем вероятность ложной тревоги при обнаружении сигнала с априори известным временем прихода (25) в виде

$$\alpha_0 = \exp(-u^2/2)/u\sqrt{2\pi}. \quad (27)$$

Сопоставляя (26) и (27), имеем, что  $\alpha/\alpha_0 = \xi u/\sqrt{2\pi} = \xi \sqrt{\ln(\xi/2\pi\alpha)}/\pi$  при  $\beta = \beta_0$  и  $\alpha \rightarrow 0$ . Следовательно, относительные потери в эффективности обнаружения импульса (1) с неизвестным временем прихода возрастают с увеличением  $\xi$  (16) и с уменьшением требуемого уровня вероятности ложной тревоги  $\alpha$ .

### 3. ОЦЕНКА ВРЕМЕНИ ПРИХОДА СЛУЧАЙНОГО ИМПУЛЬСА

Когда импульс (1) присутствует в реализации наблюдаемых данных, ОМП  $\hat{\lambda}$  его неизвестного времени прихода  $\lambda_0$  определяется решающим устройством ПМП (рис. 1) как положение абсолютного максимума логарифма ФОП (11) при  $\lambda \in [\Lambda_1; \Lambda_2]$  [9]. Следовательно, для ОМП  $\hat{\eta} = \hat{\lambda}/\tau$  безразмерного параметра  $\eta_0$  можем записать выражение  $\hat{\eta} = \arg \sup M(\eta)$ ,  $\eta \in [\bar{\Lambda}_1; \bar{\Lambda}_2]$ . Согласно [9], при  $m \gg 1$  условные смещение (систематическая ошибка)  $d_\eta$  и рассеяние (средний квадрат ошибки)  $V_\eta$  оценки  $\hat{\eta}$  имеют соответственно вид

$$\begin{aligned} d_\eta &= \langle \hat{\eta} - \eta_0 | \eta_0 \rangle = \\ &= P_0 d_0 + (1 - P_0)[(\bar{\Lambda}_1 + \bar{\Lambda}_2)/2 - \eta_0], \\ V_\eta &= \langle (\hat{\eta} - \eta_0)^2 | \eta_0 \rangle = P_0 V_0 + \end{aligned} \quad (28)$$

$$+ (1 - P_0)[(\bar{\Lambda}_1^2 + \bar{\Lambda}_2^2 + \bar{\Lambda}_1 \bar{\Lambda}_2)/3 - \eta_0(\bar{\Lambda}_1 + \bar{\Lambda}_2) + \eta_0^2].$$

Здесь  $d_0 = \langle \eta_m - \eta_0 | \eta_0 \rangle$  — условное смещение,  $V_0 = \langle (\eta_m - \eta_0)^2 | \eta_0 \rangle$  — условное рассеяние надежной оценки  $\eta_m \in \theta_s$ , а  $P_0$  — вероятность надежной оценки [9]. Полагаем, что выполняется условие (5) и  $z \gg 1$ . Тогда аналогично [9] получаем

$$\begin{aligned} d_0 &= 0, \quad V_0 = \left\{ \frac{\partial^2 K_{N1}(\eta_1, \eta_2)}{\partial \eta_1 \partial \eta_2} \left[ \frac{d^2 S_1(\eta)}{d\eta^2} \right]^2 \right\}_{\eta_0} = \\ &= \{ 4\mu [g_{02}\Phi_{11} + 2g_{12}\Phi_{12} + g_{22}\Phi_{13}] + z_0^2 [\Phi_{10} + 5q\Phi_{11} + \\ &\quad + 8q^2\Phi_{12} + 4q^3\Phi_{13}]/(1+q)^2 \} \{ 4\mu g_{11}\Phi_{11} + \\ &\quad + z_0^2(\Phi_{10} + 2q\Phi_{11})/(1+q)^2 \}^{-2}. \end{aligned} \quad (29)$$

Аналогично [7, 9] при  $m \gg 1$  можем записать  $P_0 = \int_{-\infty}^{\infty} P_N(x) dP_s(x)$ . Воспользовавшись аппроксимациями (21) и (22) функций  $P_N(x)$  и  $P_s(x)$ , имеем

$$P_0 = \frac{f}{\sqrt{2\pi}} \int_0^{\infty} \exp[-\xi \exp(-x^2/2)/2\pi - (fx - z)^2/2] dx. \quad (30)$$

Точность этой формулы возрастает с ростом  $\xi$  (16),  $\mu$  (5) и  $z$  (24).

### 4. РЕЗУЛЬТАТЫ СТАТИСТИЧЕСКОГО МОДЕЛИРОВАНИЯ

С целью установления границ применимости найденных асимптотически точных формул для характеристик обнаружения и оценки выполнено статистическое моделирование ПМП на ЭВМ. Моделировали алгоритмы обнаружения и

оценки времени прихода случайного импульса (1), где  $\xi(t)$  – стационарный гауссовский случайный процесс с прямоугольной спектральной плотностью  $\gamma/(\omega/\Omega)$ , а модулирующая функция имела колокольную форму:  $f(x) = \exp(-\pi x^2/2)$ .

В процессе моделирования на интервале  $[\tilde{\Lambda}_1; \tilde{\Lambda}_2]$  с шагом  $\Delta\eta = 0.1$  формировались отсчеты реализаций случайного процесса (11) как при наличии, так и при отсутствии сигнала (1). Для каждой реализации  $x(t)$  сравнивали величину наибольшего отсчета (11) с порогом  $s$  и находили вероятности ложной тревоги и пропуска сигнала. Кроме того, при наличии сигнала, по положению наибольшего отсчета (11) определяли оценку  $\hat{\eta}$  и находили рассеяние оценки и вероятность аномальных ошибок  $P_a = P[\hat{\eta} \in \theta_N] = 1 - P_0$ .

Некоторые результаты статистического моделирования представлены на рис. 2–5, где показаны также соответствующие теоретические зависимости. Каждое экспериментальное значение получено в результате обработки не менее  $5 \times 10^3$  реализаций  $x(t)$  при  $m = 10$ ;  $\tilde{\Lambda}_1 = 0$ ,  $\tilde{\Lambda}_2 = m$ ;  $\eta_0 = (\tilde{\Lambda}_1 + \tilde{\Lambda}_2)/2$ .

На рис. 2 показана теоретическая зависимость вероятности ложной тревоги  $\alpha(u)$  (15), а на рис. 3 – теоретическая зависимость вероятности пропуска сигнала  $\beta(q)$  (23). Кривые рис. 2 и 3 рассчитаны при  $z_0 = 0$ . Экспериментальные значения характеристик обнаружения на рис. 2, 3а обозначены кружочками и треугольниками соответственно для  $\mu = 50$  и 100. Теоретическая зависимость на рис. 3а показана штриховой и сплошной кривыми соответственно для  $\mu = 50$  и 100 при величине порога  $s$ , которую выбирали в соответствии с заданным уровнем вероятности ложной тревоги  $\alpha = 10^{-2}$  по формуле (15). На рис. 3б при  $\mu = 100$  представлены теоретические и экспериментальные значения вероятности пропуска для заданного уровня вероятности ложной тревоги  $\alpha = 10^{-1}$  (штрихпунктир и квадратики),  $\alpha = 10^{-2}$  (штриховая кривая и кружочки),  $\alpha = 10^{-3}$  (сплошная кривая и треугольники).

На рис. 4 приведены теоретические и экспериментальные зависимости рассеяния  $V_\eta(q)$  (28). Обозначения на рис. 4а соответствуют приведенным на рис. 3а. Кроме того, на рис. 4а штрихпунктирными кривыми показано рассеяние надежной оценки  $V_0(q)$  (29), полученное в пренебрежении аномальными ошибками. Сопоставление штриховой и сплошной кривых с соответствующими штрихпунктирными на рис. 4а показывает, что при малых  $q$  аномальные ошибки существенно увеличивают рассеяние оценки. На рис. 4б при  $\mu = 100$  показаны теоретические и экспериментальные зависимости рассеяния оценки  $V_\eta(q)$  (28)

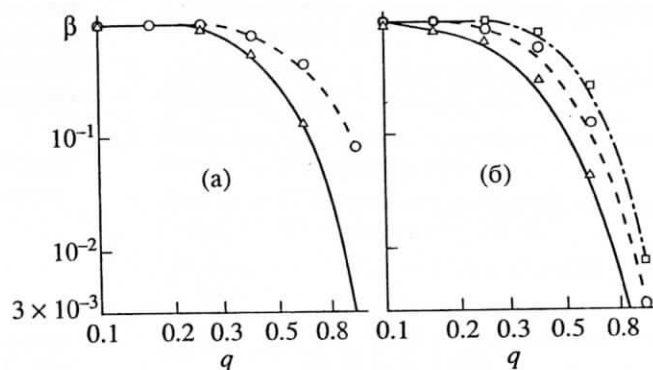


Рис. 3. Вероятность пропуска сигнала.

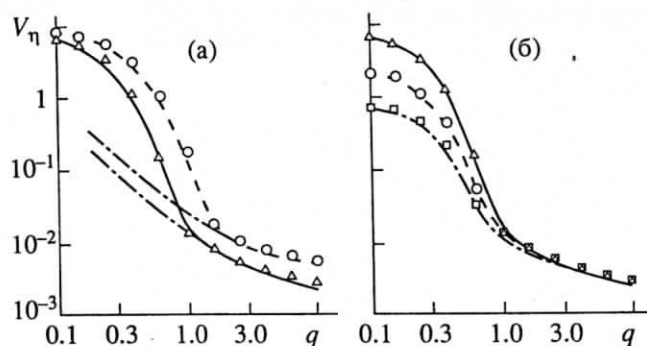


Рис. 4. Рассеяние оценки.

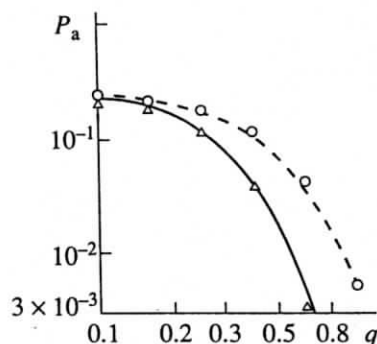


Рис. 5. Вероятность аномальных ошибок.

для  $z_0^2 = 0$  (сплошная кривая и треугольники),  $z_0^2 = 5$  (штриховая кривая и кружочки),  $z_0^2 = 10$  (штрихпунктир и квадратики).

На рис. 5 при  $z_0^2 = 5$  представлены теоретические и экспериментальные зависимости вероятности аномальных ошибок  $P_a(q) = 1 - P_0$  (30) для  $\mu = 50$  (штриховая кривая и кружочки),  $\mu = 100$  (сплошная кривая и треугольники).

Как следует из рис. 2–5, теоретические зависимости для вероятностей (15) (23), (30) и рассеяния

(28) удовлетворительно аппроксимируют экспериментальные данные, что позволяет обоснованно использовать полученные теоретические формулы при анализе ПМП случайного сигнала с непрерывной модулирующей функцией и неизвестным временем прихода.

Приведенные результаты получены при поддержке Российского фонда фундаментальных исследований.

#### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Ахманов С.А., Дьяков Ю.Е., Чиркин А.С. Введение в статистическую радиофизику и оптику. М.: Наука, 1981.
2. Бакут П.А., Большаков И.А., Герасимов Б.М. и др. Вопросы статистической теории радиолокации / Под ред. Тартаковского Г. П. М.: Сов. радио, 1963. Т. 1.
3. Кремер И.Я., Владимиров В.И., Карпунин В.И. Модулирующие помехи и прием радиосигналов. М.: Сов. радио, 1972.
4. Теоретические основы радиолокации / Под ред. Ширмана Я.Д. М.: Сов. радио, 1970.
5. Куриша А.А. Квантовая оптика и оптическая локация. М.: Сов. радио, 1973.
6. Ван-Трис Г. Теория обнаружения, оценок и модуляции. М.: Сов. радио, 1977. Т. 3.
7. Трифонов А.П., Галун С.А. // РЭ. 1981. Т. 26. № 8. С. 1622.
8. Трифонов А.П., Захаров А.В., Парфенов В.И. // РЭ. 1991. Т. 36. № 7. С. 1300.
9. Куликов Е.И., Трифонов А.П. Оценка параметров сигналов на фоне помех. М.: Сов. радио, 1978.
10. Трифонов А.П. // Теория обнаружения сигналов / Под ред. Бакута П.А. М.: Радио и связь, 1984. С. 12-89.