

164 15-5014/997/42/4
62
Том 42, Номер 4

ISSN 0033-8494

164
Апрель 1997

РОССИЙСКАЯ АКАДЕМИЯ НАУК

РАДИОТЕХНИКА и ЭЛЕКТРОНИКА

Главный редактор
Ю.В. Гуляев

МАИК "НАУКА"



"НАУКА"

ЭФФЕКТИВНОСТЬ СВЕРХШИРОКОПОЛОСНОГО ОБНАРУЖЕНИЯ
И ИЗМЕРЕНИЯ ДАЛЬНОСТИ И СКОРОСТИ ЦЕЛИ

© 1997 г. А. П. Трифонов, М. Б. Беспалова

Поступила в редакцию 14.07.96 г.

Найдены вероятности ошибок при обнаружении цели с неизвестными дальностью и скоростью. С учетом аномальных ошибок получены асимптотические выражения для характеристик совместных оценок максимального правдоподобия дальности и скорости. Определены параметры последовательности сверхширокополосных сигналов, которые обеспечивают минимальные ошибки оценивания.

ВВЕДЕНИЕ

В работах [1–3] и др. рассмотрены возможности применения сверхкоротких (субнаносекундных) импульсов и их последовательностей в радиолокации. Показано, что такие сигналы позволяют обнаруживать и сопровождать малозаметные цели в диапазоне дальностей от единиц до сотни километров при значениях скорости от единиц м/с. Короткоимпульсные сигналы и их последовательности представляют собой частный случай сверхширокополосных сигналов (СШПС), использование которых имеет свою специфику и позволяет в принципе расширить возможности радиолокации. В связи с чем рассмотрим потенциальные характеристики обнаружения цели и измерения ее дальности и скорости при зондировании последовательностью СШПС.

Аналогично [4], зондирующую последовательность СШПС запишем как

$$\begin{aligned} \tilde{s}(t) &= \sum_{k=0}^{N-1} \tilde{s}_k[t - (k - \mu)\theta - \lambda] = \\ &= \sum_{k=0}^{N-1} \tilde{a}_k \tilde{s}[t - (k - \mu)\theta - \lambda], \end{aligned} \quad (1)$$

где функция $\tilde{s}(\cdot)$ описывает форму одного импульса, $\tilde{a}_k$ – его амплитуда, θ – период следования, а λ – временное положение последовательности. Параметр μ определяет точку последовательности, с которой связано ее временное положение λ . Так, при $\mu = 0$ величина λ представляет собой временное положение первого импульса последовательности, при $\mu = (N - 1)/2$ – временное положение середины последовательности (1), а при $\mu = (N - 1)$ – временное положение последнего импульса. Полагаем, что зондирующая последова-

тельность (1) рассеивается целью с дальностью R_0 и радиальной скоростью V_0 , причем

$$R_0 \in [R_{\min}, R_{\max}], \quad V_0 \in [-V_{\max}/2, V_{\max}/2], \quad (2)$$

$$V_{\max} \ll c, \quad (3)$$

где c – скорость света. Тогда принимаемый сигнал можно записать в виде [3, 5]

$$\begin{aligned} s(t, R_0, V_0) &= \sum_{k=0}^{N-1} s_k[t - 2R_0/c - \\ &- (k - \mu)\theta(1 + 2V_0/c)] = \sum_{k=0}^{N-1} a_k \times \\ &\times f\{[t - 2R_0/c - (k - \mu)\theta(1 + 2V_0/c)]/\tau\}. \end{aligned} \quad (4)$$

Здесь a_k – амплитуда, $\tau = \int_{-\infty}^{\infty} s_k^2(t) dt / \max s_k^2(t)$ – эквивалентная длительность одного импульса, которая, как и в [1–3], не превышает долей наносекунды. Функции $s_k(\cdot)$ и $f(\cdot)$ описывают форму одного импульса, причем в общем случае функция $s_k(\cdot)$ отличается от $\tilde{s}_k(\cdot)$ в (1) [2]. Функция $f(\cdot)$ нормирована так, что

$$\begin{aligned} \int_{-\infty}^{\infty} f^2(x) dx &= 1, \quad \int_{-\infty}^{\infty} f(x) dx = 0, \\ \max f(x) &= 1. \end{aligned} \quad (5)$$

Сигнал (4) принимается на фоне гауссовского белого шума $n(t)$ с односторонней спектральной плотностью N_0 .

Для регулярного случая [6–8] ниже найдены характеристики обнаружения цели с неизвестными дальностью и скоростью, а также характеристики оценок дальности и скорости с учетом аномальных ошибок.

1. НЕКОТОРЫЕ СВОЙСТВА СИГНАЛЬНОЙ ФУНКЦИИ

Согласно [5, 7-9] для расчета характеристик обнаружения и оценки необходимо найти сигнальную функцию

$$\hat{S}(R_1, R_2, V_1, V_2) = \frac{1}{N_0} \int_0^T s(t, R_1, V_1) s(t, R_2, V_2) dt \quad (6)$$

Считаем, что интервал наблюдения $[0, T]$ больше длительности всей последовательности (4) и скважность $Q = \theta/\tau$ достаточно велика ($Q \gg 1$), так что отдельные импульсы не перекрываются. Тогда, подставляя (4) в (6), получаем $\hat{S}(R_1, R_2, V_1, V_2) = z^2 S(R_1, R_2, V_1, V_2)$, где

$$z^2 = 2\tau \sum_{k=0}^{N-1} a_k^2 / N_0 \quad (7)$$

– отношение сигнал/шум (ОСШ) для всей последовательности (4), а

$$S(R_1, R_2, V_1, V_2) = \sum_{k=0}^{N-1} \sum_{n=0}^{N-1} \epsilon_k \epsilon_n S_{kn}(R_1, R_2, V_1, V_2) \quad (8)$$

– нормированная сигнальная функция [9]. Здесь обозначено

$$\epsilon_k = a_k / \sum_{k=0}^{N-1} a_k^2, \quad S_{kn}(R_1, R_2, V_1, V_2) = S_f\{2(R_2 - R_1)/c\tau + (n - k)Q + 2Q[nV_2 - kV_1 - \mu(V_2 - V_1)]/c\}; \quad (9)$$

$$S_f(y) = \int_{-\infty}^{\infty} f(x) f(x - y) dx$$

– нормированная сигнальная функция при оценке положения функции $f(\cdot)$ (5).

Найдем интервалы однозначного измерения дальности и скорости. Полагая в (8) $V_1 = V_2 = V_0$ и учитывая (3), получаем сечение сигнальной функции по дальности

$$S(R_1, R_2) = \sum_{k=0}^{N-1} \sum_{n=0}^{N-1} \epsilon_k \epsilon_n \times S_f[2(R_2 - R_1)/c\tau - (k - n)Q]. \quad (10)$$

Согласно (5) сигнальная функция (9)

$$S_f(y) = 0, \quad |y| \geq 1. \quad (11)$$

Следовательно, при $R_2 - R_1 \geq 0$ функция (10) переписывается как

$$S(R_1, R_2) = S_f[2(R_2 - R_1)/c\tau - jQ] \sum_{k=0}^{N-1-j} \epsilon_k \epsilon_{k+j} \quad (12)$$

при $|2(R_2 - R_1)/c\tau - jQ| \leq 1$ и

$$S(R_1, R_2) \approx 0 \quad (13)$$

при $|2(R_2 - R_1)/c\tau - jQ| \geq 1, j = 0, N-1$.

Из (12) и (13) имеем, что ближайший к центральному боковой максимум сечения сигнальной функции (8) по дальности расположен в точках $\pm c\theta/2$ и имеет относительную величину

$$\sum_{k=0}^{N-2} \epsilon_k \epsilon_{k+1}.$$

Поэтому как и при зондировании последовательностью узкополосных радиоимпульсов [5], интервал возможных значений дальности (2) должен удовлетворять условию

$$R_{\max} - R_{\min} \leq c\theta/2. \quad (14)$$

Примем теперь в (8) $R_1 = R_2 = R_0$ и рассмотрим сечение нормированной сигнальной функции по скорости

$$S(V_1, V_2) = \sum_{k=0}^{N-1} \sum_{n=0}^{N-1} \epsilon_k \epsilon_n S_f\{Q[n - k + 2(nV_2 - kV_1 + \mu V_1 - \mu V_2)/c]\}. \quad (15)$$

Согласно (3) при $k \neq n$ в аргументе функции правой части (15)

$$2|nV_2 - kV_1 - \mu(V_2 - V_1)|c^{-1} \ll |n - k|.$$

Пренебрегая поэтому в (15) соответствующими членами и учитывая (11), имеем $S_f[Q(n - k)] = 0$ $n \neq k$. В результате слагаемые суммы в (15) отличны от нуля только при $n = k$ так, что

$$S(V_1, V_2) = \sum_{k=0}^{N-1} P(k) S_f[2Q(k - \mu)(V_2 - V_1)/c], \quad (16)$$

где

$$P(k) = a_k^2 / \sum_{k=0}^{N-1} a_k^2 \quad (17)$$

и характеризует распределение суммарной мощности последовательности (4) по отдельным импульсам.

Таким образом, при выполнении (3) у сечения (15), (16) сигнальной функции (8) по скорости боковых максимумов нет. Это обстоятельство выгодно отличает последовательность СШПС от

последовательности узкополосных радиоимпульсов [5]. В результате, зондирование последовательностью СШПС обеспечивает однозначность измерения для всех реальных значений скорости цели.

Предположим далее, что размеры области возможных значений дальности и скорости (2) не превосходят размеров области однозначного измерения дальности и скорости, так что выполняются (3) и (14). Тогда для рассеянного сигнала (4) нормированную сигнальную функцию (8) можно переписать в виде

$$S(R_1, R_2, V_1, V_2) = \sum_{k=0}^{N-1} P(k) S_f[2(R_2 - R_1)/c\tau + 2Q(k - \mu)(V_2 - V_1)/c]. \quad (18)$$

Так как отдельные импульсы последовательности (4) предполагаются сверхширокополосными, то при выполнении (3), (14) у сигнальной функции (18) не будет заметных боковых максимумов [1-4].

Найдем разрешающую способность по дальности и скорости для последовательности СШПС (4). Определим разрешающую способность (размеры области высокой корреляции) как полуширину соответствующего сечения нормированной сигнальной функции, отсчитываемую на половинном уровне [5, 7, 8]. Тогда разрешающая способность по дальности может быть найдена из уравнения $S(R_0, R_0 + \Delta R, V_0, V_0) = 1/2$. Приближенное решение этого уравнения получаем, аппроксимируя сечение сигнальной функции параболой [7, 8]

$$\Delta R = [\partial^2 S(R_1, R_2, V_0, V_0) / \partial R_1 \partial R_2]_{R_1=R_2}^{-1/2} = c\tau/2d, \quad (19)$$

$$d^2 = \int_{-\infty}^{\infty} [df(x)/dx]^2 dx. \quad (20)$$

Для приближенного значения разрешающей способности по скорости ΔV аналогичным образом получаем

$$\Delta V = [\partial^2 S(R_0, R_0, V_1, V_2) / \partial V_1 \partial V_2]_{V_1=V_2}^{-1/2} = c\tau/2\theta d \sqrt{M_2(\mu)} = \Delta R/\theta \sqrt{M_2(\mu)}. \quad (21)$$

Здесь $M_n(\mu) = \sum_{k=0}^{N-1} P(k) (k - \mu)^n$ – момент n -го порядка дискретной случайной величины $k \in [0, N-1]$ относительно точки μ [10]. При этом предполагается, что вероятность значения k численно равна величине $P(k)$ (17), которая характеризует распределение суммарной мощности последовательности (4) по отдельным импульсам. Момент вто-

рого порядка относительно некоторой точки μ является минимальным [10], когда

$$\mu = M_1(0) = \sum_{k=0}^{N-1} kP(k). \quad (22)$$

При этом

$$\min M_2(\mu) = M_2(\mu) - M_1^2(\mu) = \sum_{k=0}^{N-1} [k - M_1(0)]^2 P(k) = \sigma^2(k), \quad (23)$$

где $\sigma^2(k)$ – дисперсия распределения (17). Если выполняется (22), разрешающая способность по скорости определяется выражением

$$\Delta V = \Delta R/\theta \sigma(k). \quad (24)$$

Как следует из (19), (21), (24) характер распределения $P(k)$ (17) влияет только на величину разрешающей способности по скорости ΔV .

Для последовательности СШПС (4) уменьшение длительности τ одного импульса приводит к улучшению разрешающей способности как по дальности (19), так и по скорости (20), (24). Кроме того, разрешающая способность по скорости улучшается с увеличением периода следования θ .

Если, как это указано в работах [2, 3], эквивалентная длительность импульса не превосходит наносекунды, то разрешающая способность по дальности (19) не хуже 5–15 см. Соответственно, при частоте следования импульсов 10^2 – 10^3 Гц и использовании 10 – 10^2 импульсов, разрешающая способность по скорости (21) не хуже 0.8–2 м/с.

2. ХАРАКТЕРИСТИКИ ОБНАРУЖЕНИЯ ЦЕЛИ С НЕИЗВЕСТНЫМИ ДАЛЬНОСТЬЮ И СКОРОСТЬЮ

Согласно [7], обнаружитель максимального правдоподобия должен вырабатывать логарифм функционала отношения правдоподобия (ФОП)

$$L(R, V) = \frac{2}{N_0} \sum_{k=0}^{N-1} a_k \int_0^T x(t) \times \times f\left[\frac{t - 2R/c - (k - \mu)\theta(1 + 2V/c)}{\tau}\right] dt, \quad (25)$$

где реализация наблюдаемых данных при наличии цели – $x(t) = s(t, R_0, V_0) + n(t)$, а при ее отсутствии – $x(t) = n(t)$. Решение о наличии цели принимается, если $L_m > h$, и решение о ее отсутствии, если $L_m < h$. Порог h выбирается в зависимости от используемого критерия оптимальности, а $L_m = \sup L(R, V)$,

$$R \in [R_{\min}, R_{\max}], \quad V \in [-V_{\max}/2, V_{\max}/2].$$

Из установленных свойств сигнальной функции (18) следует, что неизвестные дальность и скорость цели являются неэнергетическими параметрами. Поэтому асимптотически точное выражение для вероятности ошибки 1-го рода (ложной тревоги) α можно записать в виде [7]

$$\alpha = \begin{cases} 1 - \exp[-\xi u \exp(-u^2/2)(2\pi)^{-3/2}], & u \geq 1 \\ 1, & u < 1. \end{cases} \quad (26)$$

Здесь $u = h/z$ – нормированный порог,

$$\xi = \xi_R \xi_V \sqrt{1 - \rho^2} \quad (27)$$

– приведенный объем априорной области возможных значений дальности и скорости (2), причем

$$\begin{aligned} \xi_R &= (R_{\max} - R_{\min})/\Delta R, \\ \xi_V &= V_{\max}/\Delta V \end{aligned} \quad (28)$$

и определяют соответственно число элементов разрешения по дальности и скорости, а

$$\rho = -M_1(\mu)/\sqrt{M_2(\mu)}. \quad (29)$$

Подставляя (28) и (29) в (27) перепишем приведенный объем как

$$\begin{aligned} \xi &= (R_{\max} - R_{\min})V_{\max}\theta\sigma(k)/\Delta R^2 = \\ &= 4d^2(R_{\max} - R_{\min})V_{\max}\theta\sigma(k)/c^2\tau^2. \end{aligned} \quad (30)$$

Следовательно, приведенный объем возрастает с увеличением дисперсии (23) распределения (17).

Отметим, что точность приближенной формулы (26) для вероятности ложной тревоги возрастает с увеличением u и ξ [7].

Найдем теперь вероятность ошибки 2-го рода (пропуска цели) β . Используя результаты [7] получаем

$$\begin{aligned} \beta &= z \exp\left[-\frac{\xi u}{(2\pi)^{3/2}} \exp\left(-\frac{u^2}{2}\right)\right] \times \\ &\times \int_{-\infty}^u \exp\left(\frac{3z^2}{2} - zx\right) \Phi(x - 2z) dx, \end{aligned} \quad (31)$$

при $u \geq 1$, и $\beta = 0$ при $u < 1$. Здесь

$$\Phi(x) = \int_{-\infty}^x \exp(-t^2/2) dt / \sqrt{2\pi} \quad (32)$$

– интеграл вероятности. Точность приближенной формулы (31) возрастает с увеличением u , z и ξ .

3. ХАРАКТЕРИСТИКИ СОВМЕСТНЫХ ОЦЕНОК ДАЛЬНОСТИ И СКОРОСТИ ЦЕЛИ

При наличии цели оценки максимального правдоподобия (ОМП) $\hat{R}$ и $\hat{V}$ неизвестных дальности R_0 и скорости V_0 цели определяются как положение наибольшего максимума логарифма ФОП (25) [9]. Положим, что R_0 и V_0 распределены равномерно в априорной области (2). Тогда, учитывая установленные свойства сигнальной функции (18), можем записать асимптотически (с ростом z и ξ) точные выражения [8] для безусловных смещений и рассеяний ОМП $b(\hat{R}) = \langle \hat{R} - R_0 \rangle = 0$, $b(\hat{V}) = \langle \hat{V} - V_0 \rangle = 0$,

$$\begin{aligned} B(\hat{R}) &= \langle (\hat{R} - R_0)^2 \rangle = P_0 D(\hat{R}) + \\ &+ (1 - P_0)(R_{\max} - R_{\min})^2/6, \end{aligned} \quad (33)$$

$$B(\hat{V}) = \langle (\hat{V} - V_0)^2 \rangle = P_0 D(\hat{V}) + (1 - P_0)V_{\max}^2/6.$$

Здесь вероятность надежной оценки [8]

$$\begin{aligned} P_0 &= z \int_1^{\infty} \exp\left[\frac{3z^2}{2} - zx - \frac{\xi x}{(2\pi)^{3/2}} \exp\left(-\frac{x^2}{2}\right)\right] \times \\ &\times \Phi(x - 2z) dx, \end{aligned} \quad (34)$$

а $D(\hat{R})$ и $D(\hat{V})$ – дисперсии надежных ОМП дальности и скорости. Под надежной ОМП [8, 9] понимаем оценки, найденные в предположении, что $|\hat{R} - R_0| < \Delta R$, $|\hat{V} - V_0| < \Delta V$.

Дисперсии надежных ОМП можно найти, обращая информационную матрицу Фишера [6, 8, 9]

$$I = z^2 \begin{vmatrix} \frac{\partial^2 S}{\partial R_1 \partial R_2} & \frac{\partial^2 S}{\partial R_1 \partial V_2} \\ \frac{\partial^2 S}{\partial R_2 \partial V_1} & \frac{\partial^2 S}{\partial V_1 \partial V_2} \end{vmatrix}, \quad (35)$$

где сигнальная функция определяется из (18), а все производные вычисляются при $R_1 = R_2$, $V_1 = V_2$. Подставляя (18) в (35), выполняя дифференцирование и обращая матрицу (35), получаем дисперсии надежных ОМП дальности и скорости

$$\begin{aligned} D(\hat{R}) &= \Delta R^2/z^2(1 - \rho^2) = c^2\tau^2/4d^2z^2(1 - \rho^2), \\ D(\hat{V}) &= \Delta V^2/z^2(1 - \rho^2) = \\ &= \Delta R^2/z^2\theta^2 M_2(\mu)(1 - \rho^2) = \Delta R^2/z^2\theta^2\sigma^2(k) = \\ &= c^2\tau^2/4d^2\theta^2z^2\sigma^2(k). \end{aligned} \quad (36)$$

Здесь коэффициент корреляции ρ надежных ОМП дальности и скорости определяется из (29).

Формула (34) для вероятности надежной оценки довольно громоздка и расчет по ней возможен только численными методами. Поэтому найдем простую верхнюю границу для вероятности аномальных ошибок $P_a = 1 - P_0$. Воспользовавшись неравенством $1 - \exp(-x) \leq x$ при $x > 0$ из (34) имеем, аналогично [8]

$$P_a \leq P_a^* = z \xi_R \xi_V \sqrt{1 - \rho^2} \exp(-z^2/4) / 12\pi^{3/2}. \quad (37)$$

Если $P_a^* \leq 0.05 \dots 0.1$, то для приближенного расчета нормированных безусловных рассеяний ОМП можно использовать упрощенный вариант формул (33)

$$B_R = B(\hat{R}) / (R_{\max} - R_{\min})^2 = [\xi_R^2 z^2 (1 - \rho^2)]^{-1} + P_a^* / 6; \quad (38)$$

$$B_V = B(\hat{V}) / V_{\max}^2 = [\xi_V^2 z^2 (1 - \rho^2)]^{-1} + P_a^* / 6.$$

Наконец, если ОСШ z (7) настолько велико, что можно считать $P_0 \approx 1$ и пренебречь аномальными ошибками, то безусловные рассеяния ОМП (33), (38) совпадают с дисперсиями надежных ОМП (36).

Рассмотрим зависимость дисперсий надежных ОМП от параметров последовательности СШПС (4). Из (36) следует, что точность совместных надежных ОМП дальности и скорости возрастает с уменьшением длительности τ одного импульса. Кроме того, точность измерения скорости возрастает с увеличением периода следования СШПС.

Дисперсии совместных надежных ОМП (36) зависят также от выбора параметра μ в (4) и от распределения (17) суммарной мощности последовательности (4) по отдельным импульсам. Если параметр μ выбрать согласно (22), то $\rho = 0$ (29) и дисперсия надежной ОМП дальности принимает минимальное значение.

$$D_{\min}(\hat{R}) = \Delta R^2 / z^2. \quad (39)$$

Положим, что, как это часто бывает [1, 5], ограничена пиковая мощность отдельного СШПС последовательности. Согласно (36) дисперсия совместных надежных ОМП убывает с ростом ОСШ (7). Следовательно, минимальная дисперсия оценок будет при максимальном ОСШ. Это возможно, если мощности всех импульсов последовательности будут выбраны равными максимально возможной пиковой мощности, что соответствует распределению $P(k) = 1/N$. Тогда, при выполнении (22) для дисперсии оценки скорости получаем

$$D_p(\hat{V}) = 12\Delta R^2 / z^2 (N^2 - 1)\theta^2, \quad (40)$$

а дисперсия оценки дальности совпадает с (39). Разрешающая способность по скорости (24) при этом примет вид $\Delta V_p = 2\Delta R \sqrt{3} / \theta \sqrt{N^2 - 1}$.

Положим теперь, что ограничена суммарная энергия последовательности, а на пиковую мощность отдельных импульсов ограничений нет. Согласно (36) дисперсия ОМП скорости обратно пропорциональна дисперсии (23) случайной дискретной величины k с распределением вероятностей $P(k)$ (17). Известно [10], что распределение $P(k)$, $k \in [0, N-1]$ при выполнении (22) обладает максимальной дисперсией, если вся его масса сосредоточена в конечных точках интервала возможных значений случайной величины. Следовательно, дисперсия (23) случайной величины k будет максимальной, если положить

$$P(0) = 1/2, \quad P(1) = 0, \dots, \quad P(N-2) = 0, \quad P(N-1) = 1/2. \quad (41)$$

Подставляя (41) в (23) и (36), получаем минимальную дисперсию оценки скорости при использовании импульсов с ограниченной суммарной энергией

$$D_s(\hat{V}) = 4\Delta R^2 / z^2 \theta^2 (N-1)^2, \quad (42)$$

а дисперсия оценки дальности по-прежнему совпадает с (39). При распределении (41) мощности последовательности импульсов (4), выражение (24) для разрешающей способности по скорости примет вид

$$\Delta V_s = 2\Delta R / \theta (N-1). \quad (43)$$

Сопоставляя (40) и (42), получим $D_p(\hat{V}) / D_s(\hat{V}) = 3(N-1)/(N+1)$, откуда следует, что выигрыш в точности оценки скорости отсутствует при $N = 2$ и увеличивается до 3 при $N \gg 1$. Таким образом, при совместной оценке дальности и скорости и отсутствии ограничений на пиковую мощность, минимальную дисперсию надежных ОМП обеспечивает СШПС в виде двух импульсов, разнесенных на время $T_s = \theta(N-1)$.

Воспользовавшись этим обозначением, перепишем (42) и (43) как $D_s(\hat{V}) = 4\Delta R^2 / z^2 T_s^2 \cdot \Delta V_s = 2\Delta R / T_s$. Кроме повышения точности оценки, СШПС из двух импульсов, согласно (14), обеспечивает наибольший интервал однозначного измерения дальности:

$$R_{\max} - R_{\min} \leq c T_s / 2.$$

Рассмотрим далее возможность оптимизации основных параметров (τ и θ) последовательности (4) с учетом аномальных ошибок оценивания и приближенного характера полученных выражений. Полагая, что основной интерес представляют

рассеяние ОМП (33), оптимальные параметры последовательности (4) будем искать из условия

$$\min B(\hat{R}), \quad \min B(\hat{V}). \quad (44)$$

Считаем, что значение ОСШ (7), при котором оптимизируются параметры последовательности (4) не слишком мало и размеры априорной области (2) возможных значений дальности и скорости фиксированы. Тогда от параметров τ и θ последовательности (4) зависят только величины ξ (30) и ξ_R, ξ_V (28). Следовательно, изменение параметров τ и θ последовательности (4) приводит лишь к изменению приведенного объема априорной области возможных значений дальности и скорости. При каждом фиксированном значении ОСШ z^2 увеличение ξ_R и ξ_V сначала приводит к уменьшению рассеяний соответствующих оценок (33) (когда преобладают нормальные ошибки), а затем – к увеличению рассеяний (когда преобладают аномальные ошибки). Следовательно, при каждом фиксированном ОСШ z^2 должны существовать некоторые значения ξ_{Rmin} и ξ_{Vmin} , которые обеспечивают минимальные значения рассеяний совместных ОМП дальности и скорости. Определить аналитически ξ_{Rmin} и ξ_{Vmin} , а также (44) на основе (33) затруднительно, вследствие относительно сложной зависимости P_0 (34) от ξ . Поэтому считаем ОСШ настолько большим, что можно использовать (37), (38). Тогда, решая систему уравнений $[\partial B_R / \partial \xi_R] = 0$, $[\partial B_V / \partial \xi_V] = 0$, находим, что (44) выполняется, если

$$\begin{aligned} \xi_{Rmin} &= \xi_{Vmin} = \\ &= 2\sqrt{3} \exp(z^2/16) [\pi/z^2 (1-\rho^2)]^{3/8}. \end{aligned} \quad (45)$$

В свою очередь, согласно (28), эти соотношения выполняются, если разрешающая способность по дальности (19) и по скорости (21) удовлетворяет условию

$$\frac{\Delta R_{min}}{R_{max} - R_{min}} = \frac{\Delta V_{min}}{V_{max}} = \frac{z^{3/4} (1-\rho^2)^{3/8}}{2\pi^{3/8} \sqrt{3}} \exp\left(-\frac{z^2}{16}\right). \quad (46)$$

Отметим, что выбор разрешающей способности по дальности $\Delta R < \Delta R_{min}$ и по скорости $\Delta V < \Delta V_{min}$ приводит к увеличению рассеяния ОМП вследствие увеличения вклада аномальных ошибок. Для обеспечения оптимальной разрешающей способности (46), необходимо, как это следует из (19) и

(21), выбирать длительность импульса и период следования равными соответственно

$$\tau_{min} = \frac{d(R_{max} - R_{min}) z^{3/4} (1-\rho^2)^{3/8}}{c \pi^{3/8} \sqrt{3}} \exp\left(-\frac{z^2}{16}\right), \quad (47)$$

$$\theta_{min} = (R_{max} - R_{min}) / V_{max} \sqrt{M_2(\mu)}.$$

Значит, с изменением ОСШ и величин априорных интервалов $[R_{min}, R_{max}]$, $[-V_{max}/2, V_{max}/2]$ должны изменяться длительность импульсов последовательности (4) и их период следования. Подставляя (45) в (37), (38) получаем минимальные нормированные рассеяния ОМП дальности и скорости

$$\min_{\tau, \theta} B_R = \min_{\tau, \theta} B_V = \exp(-z^2/8) / 4\pi^{3/4} \sqrt{z}. \quad (48)$$

Выбор параметров последовательности (4) в соответствии с (47) приводит к тому, что с ростом ОСШ рассеяния ОМП дальности и скорости убывают экспоненциально (48), т.е. значительно быстрее, чем рассеяния надежных ОМП (36) при фиксированных параметрах последовательности (4).

Работа выполнена при финансовой поддержке Российского фонда фундаментальных исследований.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Астанин Л.Ю., Костылев А.А. Основы сверхширокополосных радиолокационных измерений. М.: Радио и связь, 1989.
2. Бункин Б.В., Кашин В.А. // Радиотехника. 1995. № 4/5.
3. Nasser J.M. // IEEE Trans. 1990. V. EC-32. № 2. P. 153.
4. Трифонов А.П., Беспалова М.Б. // РЭ. 1992. Т. 37. № 6. С. 1014.
5. Теоретические основы радиолокации / Под ред. В.Е. Дулевича. М.: Сов. радио, 1978.
6. Ибрагимов И.А., Хасьминский Р.З. Асимптотическая теория оценивания. М.: Наука, 1979.
7. Трифонов А.П. Обнаружение сигналов с неизвестными параметрами // Теория обнаружения сигналов. М.: Радио и связь, 1984. С. 12.
8. Трифонов А.П., Шинаков Ю.С. Совместное различение сигналов и оценка их параметров на фоне помех. М.: Радио и связь, 1986.
9. Куликов Е.И., Трифонов А.П. Оценка параметров сигналов на фоне помех. М.: Сов. радио, 1978.
10. Кендалл М., Стьюарт А. Теория распределений. М.: Наука, 1966.