Ä

РАКЕТНО-КОСМИЧЕСКОЕ ПРИБОРОСТРОЕНИЕ И ИНФОРМАЦИОННЫЕ СИСТЕМЫ 2015, том 2, выпуск 1, с. 42-46

### КОСМИЧЕСКИЕ СИСТЕМЫ СВЯЗИ И РЕТРАНСЛЯЦИИ: ИНФОРМАЦИОННЫЕ СИСТЕМЫ КОСМИЧЕСКОЙ ТЕХНИКИ

УДК 621.391:623.61

## **К** оценке помехозащищенности радиосистем с широкополосными сигналами

 $\Pi$ . 3. Баулин<sup>1</sup>, М. А. Кобелев<sup>2</sup>, А. И. Куприянов<sup>3</sup>

1,2 OAO «Российские космические системы»
3 д.т.н., профессор Московского авиационного института (национального исследовательского университета)

e-mail:  $^{1,2}contact@spasecorp.ru$ ,  $^{3}mai@mai.ru$ 

**Аннотация.** Рассматриваются потенциальные характеристики помехозащищенности цифровых систем передачи информации, использующие сигналы с расширением спектра. В качестве моделей помех анализируются шумовые, узкополосные (квазигармонические) и имитирующие сигналоподобные. В качестве критерия качества помехозащиты используется вероятность ошибки приема символа.

Ключевые слова: помехозащищенность, расширение спектра, узкополосные и имитирующие помехи

# To the Estimation of Broadband Radio Systems Interference Immunity

P. Z. Baulin<sup>1</sup>, M. A. Kobelev<sup>2</sup>, A. I. Kuprijanov<sup>3</sup>

<sup>1,2</sup>Joint Stock Company "Russian space systems"

<sup>3</sup>doctor of engineering science, professor of the Moscow aviation institute
(national research university)

e-mail: 1,2contact@spasecorp.ru, 3mai@mai.ru

**Abstract.** Potential characteristics of protection against hindrances of digital systems the information transfers using signals with expansion of a spectrum are considered. As models of hindrances are analyzed noise, narrow-band (as though harmonious) and similar to a signal hindrances. As criterion of quality protection against hindrances the probability of a mistake of reception of a symbol is used.

**Key words:** protection against hindrances, signals with expansion of spectrum, narrow-band and similar to a signal hindrances

Ä

#### Введение

Для информационных систем современных ракетно-космических комплексов весьма актуальна проблема обеспечения помехоустойчивости и помехозащищенности. При этом считается, что именно сигналы с расширением спектра способны обеспечивать высокую помехозащищенность, эффективно противостоять средствам активного радиопротиводействия [2-4], то есть у систем разного функционального назначения, использующих подобные сигналы, высокая помехозащищенность. В данной статье приводятся результаты оценки потенциальной помехозащищенности систем с сигналами, формируемыми с использованием методов расширения спектра [4]. В качестве моделей помеховой обстановки рассматриваются шумовые, узкополосные (станционные) и имитирующие помехи.

## 1. Действие помех на систему приема и регенерацию символов

Сигналы с расширением спектра формируются за счет фазовой модуляции расширяющей последовательностью. Практические схемы приема таких сигналов используют, как правило, подсистемы регенерации символов с последующей согласованной (корреляционной) обработкой регенерированной последовательности.

#### 1.1. Шумовая помеха

Вероятность ошибки приема (регенерации) символа сигнала в условиях действия шумовой помехи известна и равна [1-4]

$$p_{\text{ош}} = p(s_0)p(s_1 \mid s_0) + p(s_1)p(s_0 \mid s_1) = \frac{1}{2} \left[ 1 - \Phi\left(\sqrt{\frac{Q}{2N}(1-\rho)}\right) \right], \quad (1)$$

где  $\rho$  — коэффициент взаимной корреляции сигналов, которыми передаются противоположные символы; в рассматриваемом случае оптимальных противоположных сигналов  $\rho=-1$ ; Q — энергия сигнала —  $Q=P_{\rm c} au$ ; N — суммарная спектральная

плотность шума приемника и организованной помехи;  $\Phi(x)$  — интеграл вероятности в форме

$$\Phi(x) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_{0}^{x} e^{-z^2} dz.$$
 (2)

В популярных пакетах программ для математических вычислений интеграл вероятностей именуется  $\Phi(x) = \operatorname{erf}(x)$ .

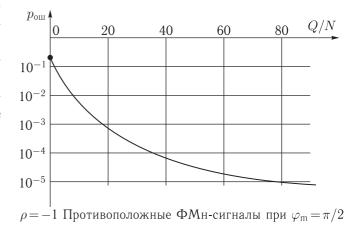


Рис. 1. Зависимость вероятности ошибки от соотношения сигнал/шум

Зависимость вероятности ошибки от соотношения сигнал/шум представлена на рис. 1 [1].

#### 1.2. Синусоидальная помеха

Синусоидальная (узкополосная, станционная) помеха с уровнем, не приводящим к срыву синхронизма в подсистемах слежения за несущей и тактовой частотами, вызовет флуктуации фазы принимаемого и обрабатываемого сигнала. При таком помеховом воздействии на входе демодулятора приемника широкополосного сигнала наблюдается колебание:

$$x(t) = s(t) + u_{\Pi}(t) + n(t) =$$

$$= a_{\rm c} \cos \left[\omega_{\rm c} t + g(t) \cos \varphi_{\rm M} + \varphi_{\rm 0}\right] + a_{\Pi} \cos \omega_{\Pi} t + n(t), \tag{3}$$

где s(t) — полезный сигнал;  $u_{\Pi}(t)$  — узкополосная помеха, вероятно и со скользящей частотой; n(t) — аддитивный шум;  $\omega_{\rm c}$  — частота несущей сигнала;  $\omega_{\Pi}$  — частота помехи;  $g(t)=\pm 1$  — модулирующая

Ä

РАКЕТНО-КОСМИЧЕСКОЕ ПРИБОРОСТРОЕНИЕ И ИНФОРМАЦИОННЫЕ СИСТЕМЫ т. 2 вып. 1 2015

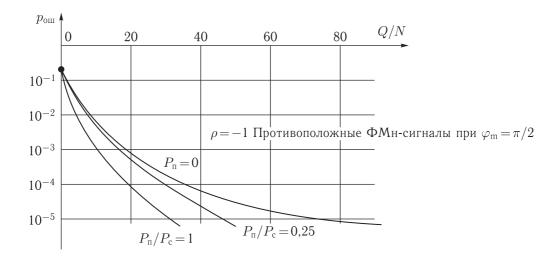


Рис. 2. Зависимость вероятности ошибки от соотношения сигнал/шум при наличии узкополосной помехи

функция сигнала;  $\varphi_{\text{м}}$  — индекс фазовой модуляции сигнала, расширяющей спектр последовательностью g(t).

При этом на выходе демодулятора

$$\xi_{c} = \pm u_{c} + u_{\pi} \cos \psi + n'(t) = \pm u_{c} + \xi(t),$$

где  $\psi(t)=(\omega_{\rm c}-\omega_{\rm n})\,t+\varphi_{\rm n}$  — случайная фаза помехового колебания, равномерно распределенная на сегменте  $\pm\pi.$ 

Вероятность ошибки компаратора, принимающего решения по каждому принятому символу в соответствии с правилом

$$g^* = \begin{cases} +1, & \text{если } \xi_c \geqslant 0; \\ -1, & \text{если } \xi_c < 0. \end{cases}$$
 (4)

В среднем по множеству символов составит

$$\langle p_{\text{ош}} \rangle = \left\langle \Phi \left( \frac{u_{\text{c}} + u_{\text{п}} \cos \psi}{\sigma} \right) \right\rangle,$$
 (5)

где  $\Phi(\cdot)$  — интеграл вероятностей;  $\sigma$  — с. к. о. шума; угловые скобки означают усреднение по множеству.

Численное интегрирование и результат усреднения в (5) позволяет дополнить приведенные на рис. 1 графики зависимости вероятности ошибок для ситуаций, когда наряду с аддитивными шумами на демодулятор действует узкополосная помеха рис. 2.

#### 1.3. Имитирующая помеха

Ä

При действии имитирующей помехи сигнал на выходе интегратора корреляционного приемника составит

$$\xi_{\rm c} = \pm u_{\rm c} + \int_{0}^{\tau_{\rm H}} u_{\rm \Pi} g_{\rm \Pi}(t) \cos \psi(t) \, dt + \int_{0}^{\tau_{\rm H}} n(t) \, dt, \quad (6)$$

где  $g_{\rm II}(t)=\pm 1$  — модулирующая функция сигналоподобной помехи;  $\tau_{\rm II}$  — длительность символа полезного сигнала.

Искажение принятого сигнала помехой будет наиболее сильным в том случае, когда помеха в наибольшей степени совпадает по параметрам с подавляемым сигналом. Прежде всего — по длительности символа и несущей частоте. При этом  $\psi(t)$  в (6) равна нулю,  $\cos\psi(t)=1$  и вероятность ошибки приема каждого символа сигнала будет максимальной. Но помеха не может быть синхронизована с подавляемым сигналом по моментам начала и конца каждого символа в точке приема. Временной сдвиг начала каждого символа сигналоподобной помехи относительно начала интегрирования (момента t=0 в (2)) случаен и равновероятен на сегменте  $\tau\in[1;\tau_{\rm H}]$ . Поэтому среднее значение помеховой составляющей в (2) составит

$$\pm u_{\Pi} \int_{0}^{\tau_{H}} (\tau_{H} - 2\tau) \frac{1}{\tau_{H}} d\tau = 0, \tag{7}$$

РАКЕТНО-КОСМИЧЕСКОЕ ПРИБОРОСТРОЕНИЕ И ИНФОРМАЦИОННЫЕ СИСТЕМЫ т. 2 вып. 1 2015

$$u_{\Pi}^{2} \int_{0}^{\tau_{H}} (\tau_{H} - 2\tau)^{2} \frac{1}{\tau_{H}} d\tau = \frac{u_{\Pi}^{2} \tau_{H}^{2}}{3} = P_{\Pi} \frac{\tau_{H}^{2}}{6} = \frac{2}{3} P_{\Pi} \frac{1}{\Delta f_{c}^{2}},$$
(8)

где  $\Delta f_{\rm c}=rac{2}{ au_{
m c}}$  — ширина спектра сигнала (и сигналоподобной помехи);  $P_{
m n}$  — мощность помехи в точке приема.

Таким образом, действие имитирующей помехи эквивалентно действию аддитивного шума со спектральной плотностью  $N_{\Pi}=\frac{2}{3}\frac{P_{\Pi}}{\Delta f_{\rm c}}$  и, следовательно, с достаточной степенью подробности описывается зависимостью рис. 1.

### 2. Действие помех на систему синхронизации

#### 2.1. Синусоидальная помеха

Скользящая по частоте узкополосная (в пределе — синусоидальная) помеха, попав в полосу захвата системы  $\Phi$ AП по несущей, может вызвать ложный захват и, перестраиваясь по частоте, увести частоту гетеродина, вызвав срыв синхронизации. Это, естественно, сорвет и демодуляцию сигнала.

Считается [1], что для системы  $\Phi$ АП порядка второго и выше время вхождения в синхронизм определяется приближенным соотношением

$$t_{\text{3axb}} \simeq \alpha \frac{\left(\Delta f_{\text{p}}\right)^2}{\left(\Delta f_{\text{III}}\right)^3},$$
 (9)

где  $\Delta f_{\rm p}$  — расстройка по частоте;  $\Delta f_{\rm m}$  — шумовая полоса системы ФАП;  $\alpha=4\dots 5$  — коэффициент, зависящий от передаточной функции контура системы ФАП.

Очевидно, что с наибольшей вероятностью захват системы  $\Phi$ AП произойдет при расстройке частоты помехи, близкой к величине шумовой полосы. Поэтому можно считать, что время захвата составит  $t_{\text{захв}} \simeq \frac{3\dots 4}{\Delta f_{\text{III}}}$  и в течение этого времени скользящая по частоте помеха будет присутствовать в полосе захвата системы  $\Phi$ AП. Следовательно, скорость перестройки частоты скользящей помехи, максимизирующая вероятность ложного захвата и срыв

синхронизации за счет увода частоты опорного колебания, должна быть не больше чем

$$\frac{\partial f}{\partial t} \sim \frac{\Delta f_{\text{III}}}{t_{\text{3AXB}}} = (0.25 \dots 0.30) \left(\Delta f_{\text{III}}\right)^2, \tag{10}$$

что согласуется с данными, приведенными в [1].

При большей скорости перестройки вероятность захвата частоты помехового колебания и срыва синхронизации должна уменьшаться.

Другим фактором, влияющим на вероятность успеха деструктивного воздействия уводящей по частоте помехи на систему синхронизации, является мощность помехи. Захват частоты помехи наиболее вероятен в случае превышения мощности помехи над мощностью несущей сигнала  $P_{\Pi} > P_{\rm c}$ .

Точно определить вероятность срыва синхронизации скользящей помехой довольно сложно в силу неизвестности многих параметров, определяющих структуру систему приема и обработки сигнала. Основательные результаты можно получить только экспериментально. Но можно качественно иллюстрировать приведенные выше рассуждения о зависимости вероятности срыва системы синхронизации графиком рис. 3.

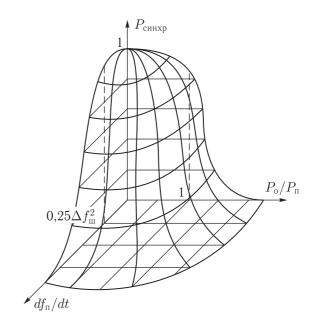


Рис. 3. Качественная зависимость вероятности срыва синхронизации скользящей по частоте узкополосной помехой

РАКЕТНО-КОСМИЧЕСКОЕ ПРИБОРОСТРОЕНИЕ И ИНФОРМАЦИОННЫЕ СИСТЕМЫ т. 2 вып. 1 2015

#### 2.2. Шумовая помеха

Обычно считается [2], что синхронизм в системе  $\Phi$ АП возможен, если соотношение сигнал/шум в полосе  $\Phi$ АП не хуже 5–10 по мощности. Значит, условие срыва сопровождения при слежении за несущей принимаемого сигнала представляется в виде

$$(N_{\text{IIII}} + N_{\text{III}}) \Delta f_{\text{III}} > 5, \tag{11}$$

где  $N_{\rm шп}$  — спектральная плотность шумовой помехи, а  $N_{\rm ш}$  — спектральная плотность;  $\Delta f_{\rm ш}$  — как и прежде, шумовая полоса системы ФАП.

Поскольку мощность организованной шумовой помехи, скорее всего, превосходит мощность собственных шумов приемника, влиянием спектральной плотности  $N_{\rm Ш}$  можно пренебречь. Тогда приведенная ко входу приемника мощность организованной в ходе радиоэлектронного противодействия шумовой помехой, согласованной с полезным сигналом по ширине спектра, должна для срыва синхронизма иметь мощность

$$P_{\Pi} > 5 \frac{\Delta f_{\rm c}}{\Delta f_{\Pi}} \tag{12}$$

тем большую, чем шире спектр подавляемого сигнала.

#### 2.3. Имитирующая помеха

Имитирующая помеха, даже согласованная с сигналом по ширине спектра, не может быть

когерентной сигналу в точке приема. Поэтому она будет помехой для системы ФАП постольку, поскольку накрывает шумовую полосу. Используя то же условие о соотношении сигнал/шум порядка 5–10 по мощности, можно утверждать, что мощность имитирующей помехи на входе приемника должна также составлять  $P_{\rm II} > 5\frac{\Delta f_{\rm C}}{\Delta f_{\rm III}}$ . Это позволяет сделать вывод о том, что имитирующая, сигналоподобная приеха, которая традиционно считается самой опасной и поэтому предпочтительной для организации радиоэлектронного противодействия, в случае сигнала с расширением спектра не опаснее шумовой.

Ä

#### Список литературы

- 1. *Витерби Э.Д.* Принципы когерентной связи. М.: Сов. радио, 1970. 392 с.
- 2. *Куприянов А.И.*, *Шустов Л.Н.* Радиоэлектронная борьба. Основы теории. М.: Вузовская книга, 2011. 800 с.
- 3. *Борисов В.И.* Помехозащищенность систем радиосвязи. Основы теории и принципы реализации. М.: Наука, 2009. 358 с.
- 4. Помехозащищенность систем со сложными сигналами / Под ред. Г.И.Тузова. М.: Радио и связь, 1985. 264 с.

Ä