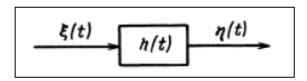
9. ПРЕОБРАЗОВАНИЯ СЛУЧАЙНЫХ ПРОЦЕССОВ В ЛИНЕЙНЫХ СИСТЕМАХ.



Обшая

задача: пусть на вход

линейной системы с заданной импульсной характеристикой h(t) воздействует случайный процесс (СП) $\xi(t)$ с известными плотностями вероятности (ПВ) $p_{\xi}(\xi_1,...,\xi_k;t_1,...,t_k)$. Требуется найти ПВ $p_{\eta}(\eta_1,...,\eta_l;t_1,...,t_l)$, l < k, случайного процесса на выходе линейной системы.

Пусть на вход стационарной физически возможной линейной системы, начиная с момента $t_0=0$, воздействует СП (сигнал) $\xi(t)$, причём начальные условия нулевые. Тогда выходной СП (сигнал) $\eta(t)$ определяется интегралом свёртки.

$$\eta(t) = \int_{0}^{t} h(t-u)\xi(u)du = \int_{0}^{t} h(u)\xi(t-u)du.$$

$$m_{\eta}(t) = \mathbf{M}\{\eta(t)\} = \int_{0}^{t} h(t-u)\mathbf{M}\{\xi(u)\}du =$$

$$= \int_{0}^{t} h(u)\mathbf{M}\{\xi(t-u)\}du.$$

$$\mathbf{M}\{\eta(t_{1})\eta(t_{2})...\eta(t_{n})\} = \int_{0}^{t_{1}}...\int_{0}^{t_{n}} h(u_{1})h(u_{2})...h(u_{n}) \times$$

$$\times \mathbf{M}\{\xi(t_{1}-u_{1})\xi(t_{2}-u_{2})...\xi(t_{n}-u_{n})\}du_{1}du_{2}...du_{n}.$$

При $t_1\!=\!t_2\!=\!...\!=\!t_{\it n}\!=\!t$ отсюда следует формула для одномерных начальных моментов

$$\mathbf{M}\{\eta^{n}(t)\} = \int_{0}^{t} \dots \int_{0}^{t} h(u_{1}) \dots h(u_{n}) \mathbf{M}\{\xi(t-u_{1}) \dots \xi(t-u_{n})\} du_{1} \dots du_{n}, (4.2.5)$$

а при n=2 — формула для ковариационной функции

$$\mathbf{M}\{\eta(t_1)\eta(t_2)\} = \int_{0}^{t_1} \int_{0}^{t_2} h(u_1)h(u_2)\mathbf{M}\{\xi(t_1-u_1)\xi(t_2-u_2)\} du_1 du_2$$

**Физически возможная система — система, преобразующая лишь предшествующие и текущие, но не будущие значения входного процесса; в противном случае — система физически невозможна.

**Система называется *стационарной* (инвариантной к сдвигу или инвариантной во времени, если независимой переменной является время), когда сдвиг входного сигнала приводит к такому же сдвигу выходного сигнала:

$$\eta(t-t_0) = \mathbf{T}[\xi(t-t_0)].$$

До сих пор на входной процесс не налагалось никаких ограничений, в частности он мог быть нестационарным, однако при этом выходной процесс также будет нестационарным. Сделаем теперь два упрощающих предположения

- 1. Допустим, что входной процесс стационарен в широком смысле, т.е:
- 1. $m_{\xi}=\mathbb{M}[\xi(t)]=const$: Здесь m_{ξ} это математическое ожидание (среднее значение) случайного процесса $\xi(t)$. Указывается, что процесс $\xi(t)$ является стационарным, и его математическое ожидание постоянно во времени.
- 2. $R_{\xi}(t_1,t_2)=R_{\xi}(au), au=t_2-t_1$: $R_{\xi}(t_1,t_2)$ это корреляционная функция случайного процесса $\xi(t)$. Для стационарного процесса она зависит только от разности времени $au=t_2-t_1$, а не от конкретных моментов времени t_1 и t_2 .
- 3. $m_\eta = m_\xi \int_0^t h(u) du$ (формула 4.2.13): m_η это математическое ожидание выходного процесса $\eta(t)$, полученного после прохождения входного процесса $\xi(t)$ через линейную систему. Оно определяется как произведение математического ожидания входного процесса m_ξ и интеграла от импульсной характеристики h(u) системы.

- 4. $R_{\eta}(t_1,t_2)=\int_0^{t_1}\int_0^{t_2}h(u_1)h(u_2)R_{\xi}(t_2-t_1-u_2+u_1)du_1du_2$ (формула 4.2.14): $R_{\eta}(t_1,t_2)$ корреляционная функция выходного процесса $\eta(t)$. Она вычисляется как двойной интеграл, включающий произведение импульсных характеристик $h(u_1)$ и $h(u_2)$ и корреляционной функции R_{ξ} входного процесса, с учётом временных сдвигов.
- 5. $R_{\xi\eta}(t',t)=\int_0^t h(u)R_\xi(t'-t-u)du$ (формула 4.2.15): $R_{\xi\eta}(t',t)$ взаимная корреляционная функция между входным процессом $\xi(t)$ и выходным процессом $\eta(t)$. Она зависит от интеграла произведения импульсной характеристики h(u) и корреляционной функции R_ξ , учитывая временной сдвиг между моментами времени t' и t.
- 6. $D_{\eta}(t)=\int_0^t\int_0^th(u_1)h(u_2)R_{\xi}(u_1-u_2)du_1du_2$ (формула 4.2.16): $D_{\eta}(t)$ дисперсия выходного процесса $\eta(t)$. Она определяется как двойной интеграл, зависящий от произведения импульсных характеристик $h(u_1)$ и $h(u_2)$ и корреляционной функции R_{ξ} входного процесса, которая зависит от разности времён u_1-u_2 .
 - 2. В случае линейных пассивных систем с затуханием по истечении достаточно большого времени τ_{η} от момента $t_0 = 0$ случайный процесс $\eta(t)$ будет приближаться к стационарному в широком смысле. Предполагая в формуле (13) $t \to \infty$, получаем:

Формула (4.2.17):

$$m_\eta = M\{\eta(t)\} = m_\xi \int_0^\infty h(u) \, du = m_\xi K(j\omega)ig|_{\omega=0}$$

Расшифровка:

- m_η математическое ожидание (среднее значение) выходного процесса $\eta(t)$.
- $M\{\eta(t)\}$ операция математического ожидания.
- m_{ξ} математическое ожидание (среднее значение) входного процесса $\xi(t)$.
- h(u) импульсная характеристика линейной системы.
- $K(j\omega)$ передаточная функция системы, которая вычисляется как преобразование Фурье от импульсной характеристики h(t). Условие $\omega=0$ указывает на вычисление нулевой частоты (постоянной составляющей спектра).

Эта формула показывает, что среднее значение выходного процесса $\eta(t)$ определяется средним значением входного процесса $\xi(t)$ и интегралом от импульсной характеристики h(u) по времени. Для линейных стационарных систем это значение не зависит от времени.

Физический смысл:

Если входной процесс $\xi(t)$ стационарен в широком смысле, то выходной процесс $\eta(t)$ также будет иметь постоянное среднее значение. Импульсная характеристика h(u) и её интеграл определяют, как линейная система передаёт постоянную составляющую входного сигнала на выход.

Формула (4.2.18):

$$R_{\eta}(au) = \int_{0}^{\infty} \int_{0}^{\infty} h(u_1) h(u_2) R_{\xi}(au + u_1 - u_2) \, du_1 \, du_2 = \int_{0}^{\infty} h(u) \int_{-\infty}^{\infty} h(t + u - v) R_{\xi}(v) \, dv \, du$$

Расшифровка:

- $R_{\eta}(au)$ корреляционная функция выходного процесса $\eta(t)$.
- $R_{\xi}(au)$ корреляционная функция входного процесса $\xi(t)$.
- $h(u_1)$, $h(u_2)$ значения импульсной характеристики линейной системы в моменты времени u_1 и u_2 .
- $au = t_2 t_1$ временной лаг, разность временных аргументов.

Корреляционная функция выходного процесса $\eta(t)$ выражается через корреляционную функцию входного процесса $\xi(t)$ и импульсную характеристику системы h(t). Первая часть формулы показывает расчёт через двойной интеграл, в котором учитываются все возможные сочетания значений импульсной характеристики и корреляционной функции входного сигнала. Вторая часть — переписанная версия с изменением переменных, где интеграл разбивается на два этапа.

Физический смысл:

Корреляционная функция выходного процесса $\eta(t)$ зависит только от временного лага au. Это означает, что при стационарности входного процесса $\xi(t)$ выходной процесс $\eta(t)$ также становится стационарным в широком смысле.

$$R_{\eta}(\tau) = \int_{0}^{\infty} \int_{0}^{\infty} h(u_1)h(u_2)R_{\xi}(\tau + u_1 - u_2)du_1 du_2 =$$

$$= \int_{0}^{\infty} h(u)du \int_{0}^{\tau + u} h(\tau + u - v)R_{\xi}(v)dv.$$

Формула (18) позволяет получить простое соотношение между спектральными плотностями $S_{\eta}(\omega)$ и $S_{\xi}(\omega)$ для выходного $\eta(t)$ и входного $\xi(t)$ стационарных процессов. Действительно, беря преобразование Фурье от обеих частей равенства (18), имеем

$$S_{\eta}(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} R_{\eta}(\tau) \exp(-j\omega\tau) d\tau = \int_{-\infty}^{\infty} \exp[-j\omega\tau] d\tau \times \\ \times \int_{0}^{\infty} \int_{0}^{\infty} \exp[-j\omega(v-u)] h(u) h(v) R_{\xi}(\tau+u-v) \exp[-j\omega(u-v)] du dv.$$

Меняя местами порядок интегрирования

$$S_{\eta}(\omega) = \int_{0}^{\infty} \exp(-j\omega v) h(v) dv \int_{0}^{\infty} \exp(j\omega u) h(u) du \int_{-\infty}^{\infty} \exp[-j\omega(\tau + u - v)] R_{\xi}(\tau + u - v) d\tau = K(j\omega) K(-j\omega) \int_{-\infty}^{\infty} \exp(-j\omega s) R_{\xi}(s) ds,$$

т. е.

$$S_{\eta}(\omega) = S_{\xi}(\omega) |K(j\omega)|^2. \tag{4.2.19}$$

10. СОГЛАСОВАННЫЕ И КВАЗИОПТИМАЛЬНЫЕ ФИЛЬТРЫ.

Согласованный фильтр предназначен для максимизации отношения сигнал/шум на выходе при наличии известного детерминированного сигнала, который наблюдается в аддитивном белом гауссовском шуме (АБГШ).

Квазиоптимальные фильтры применяются в случаях, когда: полная информация о сигнале или шуме неизвестна; необходимо учесть дополнительные ограничения, например, случайную фазу сигнала или сложные характеристики помех.

Отличия от согласованных фильтров:

Согласованные фильтры предполагают полное знание формы сигнала, квазиоптимальные фильтры работают с частично известными характеристиками сигнала и/или шума.

Итак, теперь мы можем сформулировать задачу об оптимальной фильтрации детерминированного (полностью известного) сигнала. Пусть на вход фильтра поступает аддитивная смесь сигнала и шума:

$$s_{xx}(t) = s_1(t) + n_1(t),$$

где $s_1(t)$ — детерминированный сигнал, который нужно обнаружить, $n_1(t)$ — стационарный нормальный центрированный белый шум с двусторонней спектральной плотностью мощности W_0 . На выходе линейного фильтра также будет присутствовать аддитивная смесь сигнала $s_2(t)$ и шума $n_2(t)$:

$$s_{\text{BMX}}(t) = s_2(t) + n_2(t).$$

Требуется найти такой *линейный* фильтр, который обеспечит в некоторый момент времени t_0 максимальное отношение «сигнал/шум» на выходе:

$$C/\coprod_{\text{abix}} = \frac{|s_2(t)|_{\text{max}}}{\sigma_2} \to \text{max}.$$
 (5.2)

Также, это соотношение можно записать в виде: $q_{\text{вых}} = \frac{\left|s_{\text{вых}}\left(t_{0}\right)\right|}{\sqrt{D\left\{x_{\text{вых}}\left(t_{0}\right)\right\}}}$ раздельно рассматривать прохождение через фильтр сигнала и помехи.

белый шум с СПМ
$$G(\omega) = \frac{N_0}{2}$$

$$\left| s_{\text{BMX}}(t_0) \right| = \left| \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} s(j\omega) K(j\omega) e^{j\omega t_0} d\omega \right|$$

$$D\{x, (t_2)\} = \frac{1}{2} \int_{-\infty}^{\infty} G(x) |K(tx)|^2 dx$$

В курсе математики доказывается неравенство, носящее имя Коши-Буняковского, согласно которому

$$\left| \int_{a}^{b} f(x)g(x)dx \right|^{2} \le \left| \int_{a}^{b} f^{2}(x)dx \right| \left| \int_{a}^{b} g^{2}(x)dx \right|, \tag{5.4}$$

причем максимум левой части (равенство) достигается только в том случае, если функции f(x) и g(x) пропорциональны друг другу:

$$g(x) = k f(x). (5.5)$$

С учетом
$$q_{\text{вых}} = \frac{\left|\frac{1}{2\pi}\int\limits_{-\infty}^{\infty}s\left(j\omega\right)K\left(j\omega\right)e^{j\omega t_0}d\omega\right|}{\sqrt{\frac{1}{2\pi}\int\limits_{-\infty}^{\infty}G\left(\omega\right)\left|K\left(j\omega\right)\right|^2d\omega}}.$$

$$f_1(j\omega) = \frac{S(j\omega)\exp(j\omega t_0)}{\sqrt{G(\omega)}} \qquad f_2(j\omega) = K(j\omega)\sqrt{G(\omega)}$$

$$\frac{\left|\frac{1}{2\pi}\int\limits_{1}^{\pi}f_1^*\left(j\omega\right)f_2(\omega)d\omega\right|^2}{\left|\frac{1}{2\pi}\int\limits_{1}^{\pi}f_1^*\left(j\omega\right)f_2(\omega)d\omega\right|^2} \qquad \frac{1}{2\pi}\int\left|f_1(j\omega)\right|^2d\omega \cdot \frac{1}{2\pi}\int\left|f_2\left(j\omega\right)\right|^2d\omega}$$
Равенство достигается, если
$$f_1^*(j\omega) = \frac{S^*(j\omega)\exp(-j\omega t_0)}{\sqrt{G(\omega)}} = c \cdot f_2(j\omega) = c \cdot K(j\omega)\sqrt{G(\omega)}$$

$$K(j\omega) = c \cdot \frac{S^*(j\omega)\exp(-j\omega t_0)}{G(\omega)}$$

$$A^{\text{HX}} \qquad \left|K_{\text{OIIT}}(j\omega)\right| = c \frac{\left|s\left(j\omega\right)\right|}{G(\omega)}$$

$$\Phi^{\text{HX}} \qquad \arg K_{\text{OIIT}}\left(j\omega\right) = -\varphi_s\left(\omega\right) - \omega t_0$$

$$\max q_{\text{вых}} = \sqrt{\frac{1}{2\pi}\int\limits_{-\infty}^{\infty}\frac{\left|s\left(j\omega\right)\right|^2}{G(\omega)}}d\omega$$

СВОйства согласнованого фильтра

Помеха — белый шум с СПМ
$$G(\omega) = \frac{N_0}{2}$$

$$K(j\omega) = c \cdot S^*(j\omega) \exp(-j\omega t_0)$$

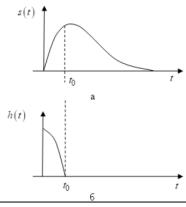
$$\max q_{\text{bux}} = \sqrt{\frac{1}{2\pi} \int\limits_{-\infty}^{\infty} \frac{\left|s\left(j\omega\right)\right|^2}{S(\omega)}} d\omega = \sqrt{\frac{\frac{1}{2\pi} \int\limits_{-\infty}^{\infty} \left|s\left(j\omega\right)\right|^2 d\omega}{\frac{N_0}{2}}}$$

$$\max q_{\text{вых}} = \sqrt{\frac{2E}{N}}$$

Импульсная характеристика согласованного фильтра

$$h(t) = \int_{-\infty}^{\infty} K(jf) \exp(j2\pi ft) df = \int cS^*(jf) \exp(-j2\pi ft_0) \exp(j2\pi ft) df$$

$$h(t) = c \cdot s(t_0 - t)$$



Детерминированный сигнал на выходе согласованного фильтра

$$s_1(t) = \int_{-\infty}^{\infty} \widetilde{S}_1(jf) \exp(j2\pi ft) df = \int_{\infty}^{\infty} \widetilde{S}_1(jf) \cdot \widetilde{S}_1(jf) \exp(-j2\pi ft_0) \exp(j2\pi ft) df$$

$$s_1(t) = c \cdot R_s(t - t_0)$$

$$s_1(t_0) = c \cdot R_s(t_0 - t_0) = c \cdot R_s(0) = cE$$

Шум на выходе согласованного фильтра

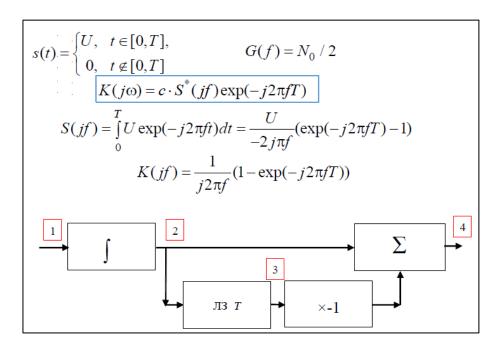
$$R(\tau) = \int_{-\infty}^{\infty} G(f) |K(jf)|^2 \exp(j2\pi ft) df = \int_{-\infty}^{\infty} c^2 \frac{N_0}{2} |S(jf)|^2 \exp(j2\pi ft) df$$

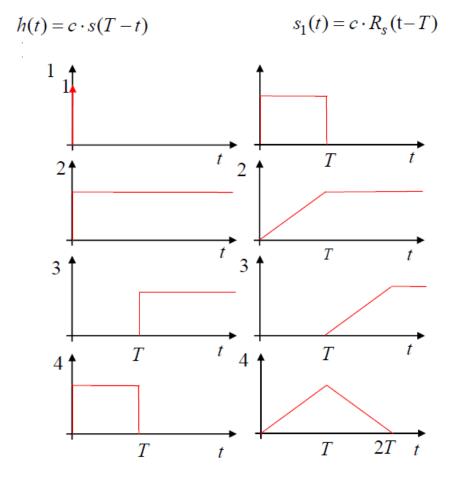
$$R(\tau) = c^2 \frac{N_0}{2} R_s(\tau)$$

$$\sigma^2 = c^2 \frac{N_0 E}{2}$$

$$q = \sqrt{\frac{2E}{N_0}}$$

ПРИМЕР СОГЛАСОВАННОГО ФИЛЬТРА





11. ПОСТАНОВКА ЗАДАЧИ ОБНАРУЖЕНИЯ СИГНАЛА. КРИТЕРИИ ОБНАРУЖЕНИЯ.

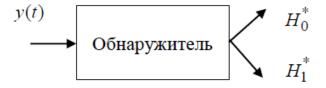
Под <u>обнаружением</u> сигнала в радиоэлектронике понимают анализ принятого колебания y(t), завершающийся вынесением решения о наличии или отсутствии в нем некоторой полезной составляющей, которую и называют сигналом.

Пусть <u>наблюдаемое колебание у(t)</u> является реализацией случайного процесса, который имеет распределение W_y т. е, n-мерную ПВ W(y) [либо функционал ПВ W(y(t))], принадлежащее одному из М непересекающихся классов W_i ($W_i \cap W_k = \emptyset$; $i \neq k$; i, k = 0,1,...,M-1).

Необходимо, пронаблюдав реализацию y(t), решить, какому из классов принадлежит W_y . Предположение о том, что $W_y \in W_i$, называют гипотезой $H_i \colon W_y \in W_i$.

Решения, являющиеся результатом проверки гипотез, обозначаются H_i^* , где $i = \{0,1,...,M-1\}$ — номер гипотезы, истинность которой декларируется принятым решением.

Обнаружение сигнала на фоне шума является задачей статистической теории радиотехнических систем. Оно формулируется как выбор между двумя гипотезами:



Гипотезы:

$$H_0$$
: $y(t) = x(t)$

$$H_1$$
: $y(t) = x(t) + s(t)$

Решения:

$$H_0^*$$
 - сигнала нет

$$H_1^st^*$$
 - сигнал есть

1. Гипотеза H_0 (нулевая): сигнал отсутствует, и на приём поступает только шум:

$$y(t) = n(t),$$

где
$$n(t)$$
 — шум.

2. **Гипотеза** H_1 **(альтернативная):** сигнал присутствует, и на приём поступает сумма сигнала s(t) и шума:

$$y(t) = s(t) + n(t).$$

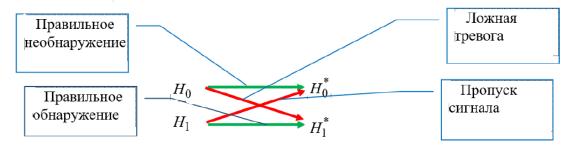
Обнаружение сигнала сводится к выбору одной из двух гипотез (H0 или H1) на основе анализа принятого сигнала у(t).

- 1. Правильное решение:
 - H_0 , если сигнал действительно отсутствует.
 - H_1 , если сигнал действительно присутствует.
- 2. Ошибки принятия решений:
 - Ошибка первого рода (ложная тревога, $P_{\pi\pi}$): Принятие H_1 , когда верна H_0 (шум принят за сигнал).

$$P_{\pi exttt{T}} = P$$
(решение $H_1|H_0$).

• Ошибка второго рода (пропуск сигнала, $P_{\pi p}$): Принятие H_0 , когда верна H_1 (сигнал не обнаружен).

$$P_{\mathrm{np}}=P(\mathrm{решение}\ H_0|H_1).$$



$$\stackrel{\sim}{\alpha} = P(H_0^* \mid H_0) = P_{\Pi \Pi} - \text{вероятность правильного необнаружения}$$

$$D = P(H_1^* \mid H_1) = P_{\Pi O} - \text{вероятность правильного обнаружения}$$

$$\alpha = P(H_1^* \mid H_0) = P_{\Pi T} - \text{вероятность ложной тревоги}$$

$$\beta = P(H_0^* \mid H_1) = P_{\Pi C} - \text{вероятность пропуска сигнала}$$

$$p_0 = P(H_0)$$
 — априорная вероятность отсутствия сигнала
$$p_1 = P(H_1) = 1 - P(H_0)$$
 — априорная вероятность наличия сигнала

**совет как я запомнил, что обозначается α , а что β : $\alpha\alpha\alpha\alpha$ — кричим, когда ложная тревога β - β лять, пропуск сигнала

КРИТЕРИИ ОБНАРУЖЕНИЯ

Критерий Байеса (критерий минимума среднего риска):

Цель: Минимизировать средние потери, связанные с принятием неверных решений.

$$\min\Pi=\min(\Pi_{lpha}p_0lpha+\Pi_{eta}(1-p_0)eta)$$

где:

- Π_{lpha} и Π_{eta} штрафы за ложную тревогу и пропуск сигнала соответственно;
- p_0 и $1-p_0$ априорные вероятности наличия и отсутствия сигнала;
- α и β вероятности ошибок первого и второго рода.

Критерий идеального наблюдателя (Зигерта-Котельникова):

$$\min P_{\text{om}} = \min(p_0 \alpha + (1 - p_0)\beta)$$

Здесь предполагается равенство штрафов.

<u>Критерий минимума суммы условных вероятностей ошибки (критерий максимума правдоподобия):</u>

Минимизируется сумма вероятностей ошибок первого и второго рода, без учёта их априорных вероятностей или штрафов.

$$\min P_{\text{ош усл}} = \min(\alpha + \beta).$$

Подразумевается, что все исходы равновероятны (априорные вероятности отсутствия и наличия сигнала одинаковы).

<u>Критерий Неймана-Пирсона:</u>

Предназначен для задач, где требуется минимизировать вероятность пропуска при фиксированном уровне ложной тревоги.

$$\alpha = \mathrm{const}, \quad \min \beta = \max D,$$

12. ОБНАРУЖЕНИЕ СИГНАЛОВ С НЕИЗВЕСТНЫМИ ПАРАМЕТРАМИ.

Будем считать, что подлежащий обнаружению сигнал имеет вид $s(t, \dot{\gamma})$, где γ – вектор неизвестных параметров, а в роли помехи выступает АБГШ.

В отношении параметра у выскажем два следующих предположения:

 $extbf{1}\gamma$ является случайным вектором с известной ПВ $W(\gamma)$;

2 нет оснований считать γ случайным вектором.

1. Неизвестный параметр исключается усреднением ФПВ $W[y(t)/H_1, \dot{\gamma}]$ с помощью ПВ $W(\dot{\gamma})$, т.е <u>отношение правдоподобия (ОП)</u> $\Lambda[y(t)]$ имеет вид:

$$\Lambda \big[y(t) \big] = \frac{\int W \big[y(t) \big/ H_1, \dot{\boldsymbol{\gamma}} \big] W \big(\dot{\boldsymbol{\gamma}} \big) d \dot{\boldsymbol{\gamma}}}{W \big[y(t) \big/ H_0 \big]},$$
 где ФПВ
$$W \big(y(t) \big/ H_0 \big) = k \exp \bigg[-\frac{1}{2} \int\limits_{0}^{T} \int\limits_{0}^{T} y(t_1) K^{-1}(t_1, t_2) y(t_2) dt_1 dt_2 \bigg]$$

2. Неизвестный параметр $\dot{\gamma}$ заменяется его оценкой , полученной на основе обработки принятого колебания y(t) на интервале наблюдения [0,T]. Тогда ОП может быть записано как:

$$\Lambda[y(t)] = \frac{W[y(t)/H_1, \gamma]}{W[y(t)/H_0]}.$$

Допустим, что $\dot{\gamma}$ случайный вектор с ПВ $W(\dot{\gamma})$ (пункт 1). Для скалярного параметра $\dot{\gamma} = \gamma$ и АБГШ отношение правдоподобия примет вид

$$\Lambda[y(t)] = \frac{k \int\limits_{-\infty}^{\infty} \left[\exp\left\{-\frac{1}{N_0} \int\limits_{0}^{T} \left[y(t) - s(t, \gamma)\right]^2 dt\right\} \right] W(\gamma) d\gamma}{k \exp\left[-\frac{1}{N_0} \int\limits_{0}^{T} y^2(t) dt\right]} = \\ = \int\limits_{-\infty}^{\infty} \left[\exp\left\{\frac{2}{N_0} z(\gamma) - \frac{E(\gamma)}{N_0}\right\} \right] W(\gamma) d\gamma \,, \tag{2.2}$$
 где $z(\gamma) = \int\limits_{0}^{T} y(t) s(t, \gamma) dt \ E(\gamma) = \int\limits_{0}^{T} s^2(t, \gamma) dt \,.$ Поскольку записанный интеграл (2.2), определяющий ОП, удается

Поскольку записанный интеграл (2.2), определяющий ОП, удается вычислить далеко не во всех случаях, можно прибегнуть к его замене интегральной суммой $\boxed{ \Lambda \big[y(t) \big] \approx \sum_{i=-n}^n \left\{ \exp \bigg[\frac{2}{N_0} z(\gamma_i) - \frac{E(\gamma_i)}{N_0} \bigg] \right\} W(\gamma_i) \Delta \gamma }$

где

 $z(\gamma_i) = \int_0^T y(t) s(t, \gamma_i) dt$; $E(\gamma_i) = \int_0^T s^2(t, \gamma_i) dt$; $W(\gamma_i)$ — значение ПВ в точке $\gamma = \gamma_i$; $\Delta \gamma$ — интервал разбиения области определения ПВ $W(\gamma)$ $[-n\Delta \gamma, n\Delta \gamma]$. Если γ — лискретная СВ, т.е. $W(\gamma) = \sum_i m_i \delta(\gamma - \gamma_i)$

Если γ – дискретная CB, т.е. $W(\gamma) = \sum_{j=1}^{M} p_j \delta(\gamma - \gamma_j)$

то, ОП принимает вид:

$$\Lambda[y(t)] = \sum_{j=1}^{M} p_j \exp\left[\frac{2}{N_0} z(\gamma_i) - \frac{E(\gamma_i)}{N_0}\right].$$

Однако, если параметр γ — неэнергетический, выражение выше принимает вид:

$$\Lambda[y(t)] = \sum_{j=1}^{M} a_j \exp\left[\frac{2}{N_0} z(\gamma_i)\right]$$

где $a_j = p_j \exp \left[-\frac{E}{N_0} \right]$, а E – энергия сигнала.