#### Оптимальный корреляционный приёмник

Логарифм апостериорной плотности вероятности параметра λ в случае приёма полностью известного сигнала в смеси с нормальным белым шумом:

$$\ln w_{ps}(\lambda) = \ln C + q(\lambda) - \frac{E_{c}(\lambda)}{G_{0}} + \ln w_{pr}(\lambda)$$

 $w_{ns}(\lambda)$  – апостериорная плотность вероятности параметра;

 $w_{pr}(\lambda)$  – априорная плотность вероятности параметра;

 $G_0$  – спектральная плотность белого шума;

$$q(\lambda) = \frac{2}{G_0} \int_0^T y(t) s_{\lambda}(t) dt$$
 – корреляционный интеграл;

$$E_{\mathrm{c}}(\lambda) = \int\limits_{0}^{T} s_{\lambda}^{2}(t) dt$$
 — энергия сигнала

Оптимальная оценка параметра по критерию максимума апостериорной вероятности:

$$\hat{\lambda} = \arg \max w_{ps}(\lambda) = \arg \max \ln w_{ps}(\lambda)$$

### Корреляционный приёмник полностью известного импульсного сигнала

Логарифм апостериорной плотности вероятности задержки импульса (при равномерном априорном распределении):

$$\ln w_{ps}(\tau) = \ln C' + q(\tau)$$

$$q(\tau) = \frac{2}{G_0} \int_0^T y(t)s(t - \tau)dt$$

$$\hat{\tau} = \arg \max q(\tau)$$

Отношение сигнал-шум на выходе коррелятора:

$$\rho = \frac{q_{\text{c max}}}{\sigma_{q_{\text{un}}}} = \sqrt{\frac{2E_{\text{c}}}{G_0}}$$

# Корреляционный приёмник импульсного сигнала с неизвестной начальной фазой

Логарифм апостериорной плотности вероятности задержки импульса (при равномерном априорном распределении):

$$\ln w_{ps}(\tau) = \ln C' + \ln I_0 \left( \frac{2}{G_0} Z(\tau) \right)$$

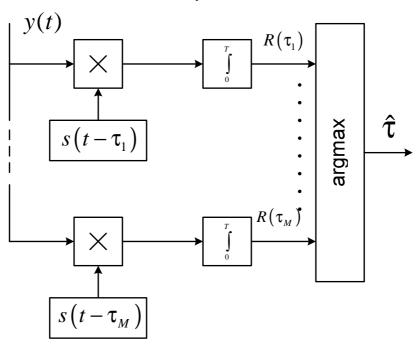
$$Z(\tau) = \sqrt{Z^{c2}(\tau) + Z^{s2}(\tau)}$$

$$Z^{c}(\tau) = \int_{0}^{T} y(t) U_c(t - \tau) \cos \omega_0 t dt$$

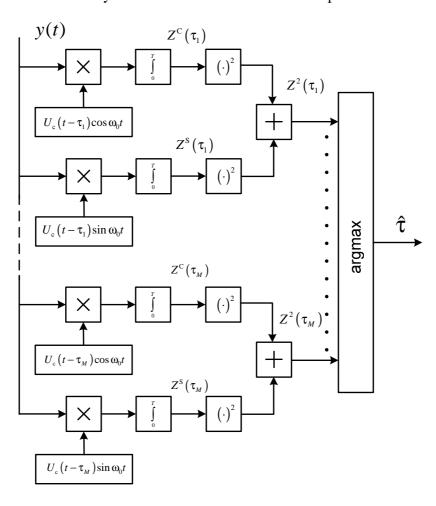
$$Z^{s}(\tau) = \int_{0}^{T} y(t) U_c(t - \tau) \sin \omega_0 t dt$$

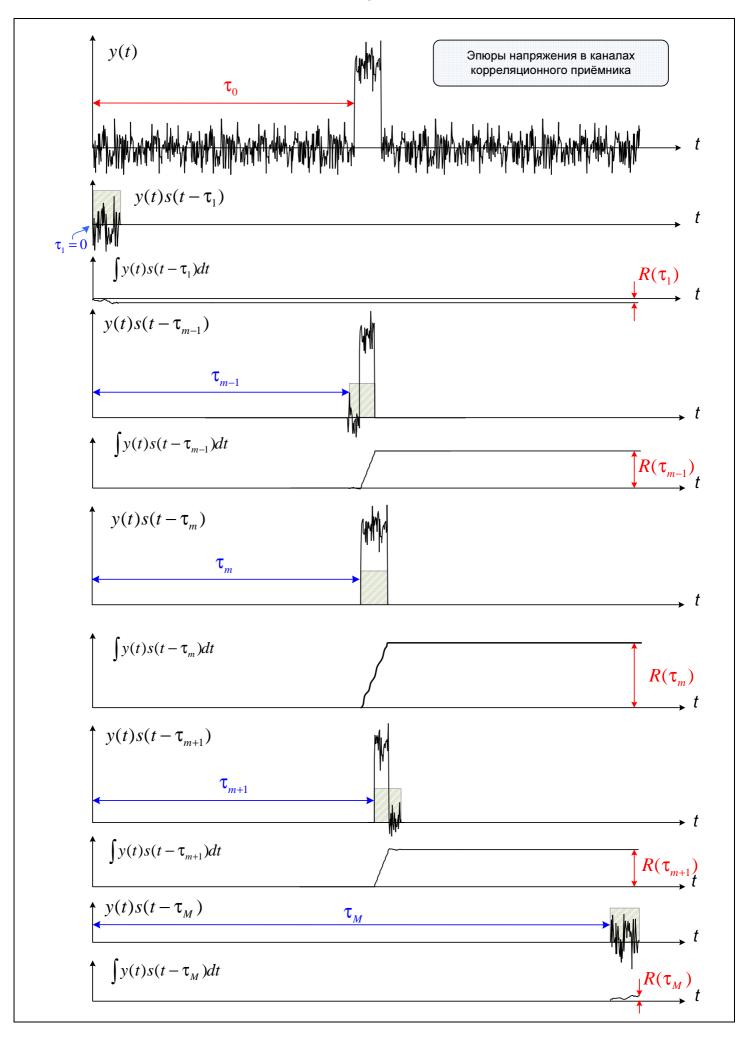
 $I_0(x)$  – модифицированная функция Бесселя (функция Бесселя мнимого аргумента) 0-го порядка

# Корреляционный приёмник для измерения задержки известного импульсного сигнала



Корреляционный приёмник для измерения задержки импульсного сигнала с неизвестной фазой





#### Оптимальный обнаружитель полностью известного сигнала

Условие обнаружения:  $q = \frac{2}{G_0} \int_0^T y(t)s(t)dt > h$ 

Оптимальное значение порога порогового устройства (ПУ):  $h = \ln \frac{p_{pr}(0)}{p_{pr}(1)} + \frac{E_c}{G_0}$ 

Распределение вероятностей напряжения на входе ПУ:  $w(q) = \frac{1}{\sigma_q \sqrt{2\pi}} e^{-\frac{(q-\overline{q})^2}{2\sigma_q^2}}$ ,

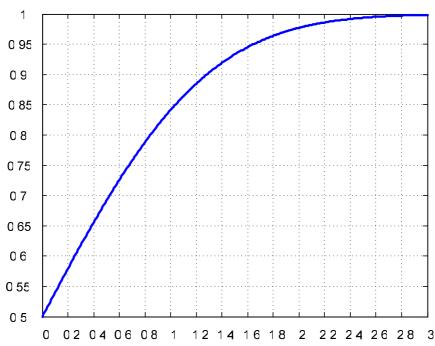
$$\overline{q}=q_{\rm c}=rac{2E_{
m c}}{G_0}$$
 – математическое ожидание,  $\sigma_q=\sigma_{q_{
m m}}=\sqrt{rac{2E_{
m c}}{G_0}}$  – СКО

Вероятность обнаружения:  $p_{\text{обн}} = 1 - \Phi\left(\frac{h - \overline{q}}{\sigma_q}\right)$ 

Вероятность ложной тревоги:  $p_{\text{ЛТ}} = 1 - \Phi\left(\frac{h}{\sigma_q}\right)$ 

Интеграл вероятностей:  $\Phi(x) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{-\infty}^{x} e^{-\frac{z^2}{2}} dz$ 

$$\Phi(-x) = 1 - \Phi(x)$$



#### Оптимальный обнаружитель сигнала с неизвестной начальной фазой

Условие обнаружения: 
$$q = \ln I_0 \left( \frac{2}{G_0} Z \right) > h$$

Оптимальное значение порога ПУ:  $h = \ln \frac{p_{pr}(0)}{p_{pr}(1)} + \frac{E_{\rm c}}{G_{\rm 0}}$ 

$$Z = \sqrt{Z^{c^2} + Z^{s^2}}$$

$$Z^c = \int_0^T y(t)U_c(t)\cos(\omega_0 t + \varphi_c(t))dt$$

$$Z^s = \int_0^T y(t)U_c(t)\sin(\omega_0 t + \varphi_c(t))dt$$

#### Оптимальный приёмник для различения двух полностью известных сигналов

$$\Delta q = q_1 - q_2 \begin{cases} > h & \Rightarrow \text{ сигнал } s_1(t) \\ < h & \Rightarrow \text{ сигнал } s_2(t) \end{cases}$$
 
$$q_1 = \frac{2}{G_0} \int_{s_1}^{T} y(t) s_1(t) dt, \quad q_2 = \frac{2}{G_0} \int_{s_1}^{T} y(t) s_2(t) dt$$

Оптимальное значение порога ПУ:  $h = \ln \frac{p_{\it pr2}}{p_{\it pr1}} + \frac{E_{\it c1} - E_{\it c2}}{G_0}$ 

Вероятность ошибки различения двух равновероятных сигналов с одинаковой энергией:

$$p_{\text{out}} = 1 - \Phi\left(\sqrt{\frac{E_{\text{c}}}{G_0}(1 - r_{12})}\right),$$

где  $r_{12} = \frac{1}{E_{\rm c}} \int_{0}^{T} s_1(t) s_2(t) dt$  — коэффициент взаимной корреляции

#### Оптимальная и квазиоптимальная фильтрация

### Согласованный фильтр (СФ)

Частотная характеристика СФ:

$$\dot{K}_{c}(j\omega) = cS^{*}(j\omega)e^{-j\omega t_{0}}$$

Импульсная характеристика СФ:

$$g_{c}(t) = c s (t_0 - t)$$

Отклик СФ на сигнал:

$$s_{\text{\tiny BbIX}}(t) = \int_{-\infty}^{\infty} cs(t_0 - \tau)s(t - \tau)d\tau =$$
$$= cR_{\text{\tiny c}}(t - t_0)$$

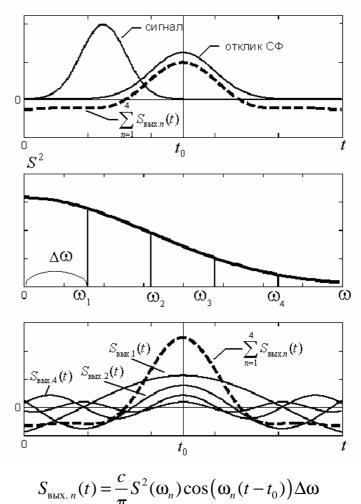
Максимальное отношение сигнал-шум на выходе СФ:

$$\rho_{\rm C\Phi} = \frac{s_{\rm bix.max}}{\sigma_{\rm III.Bidx}} = \sqrt{\frac{2E_{\rm c}}{G_{\rm 0}}}$$

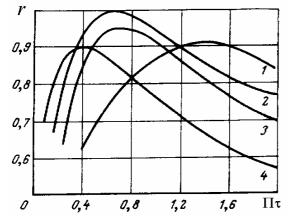
Частотная характеристика <u>оптимально-</u> <u>го фильтра</u>:

$$\dot{K}_{\text{OHT}}(j\omega) = c \frac{S^*(j\omega)e^{-j\omega t_0}}{G_{\text{III}}(\omega)}$$

Синфазное сложение спектральных составляющих при формировании отклика СФ



### Проигрыш квазиоптимального фильтра по сравнению с согласованным



Номер кривой	Форма импульса	Форма АЧХ
1	Прямоугольная	Прямоугольная
2	Гауссова	Гауссова
3	Прямоугольная	Гауссова
4	Прямоугольная	Одиночный контур

$$r = 
ho/
ho_{ ext{C}\Phi}$$
, где  $ho = rac{S_{ ext{вых.max}}}{\sigma_{ ext{\tiny III.Bbix}}}, 
ho_{ ext{C}\Phi} = \sqrt{rac{2E_{ ext{c}}}{G_0}}$