Procesamiento de Señales en Comunicaciones

Departamento de Ingeniería Eléctrica y Computadoras
Universidad Nacional del Sur

Contenidos

- Modulación.
- Diseño de distancia Mínima.
- Desempeño en ruido.
- Detección.
- Ecualización óptima.
- Ecualización adaptativa.
- Modulación de portadoras múltiples

Diseño de distancia mínima.

- Espacio de señales.
- Modelado de señales
- Diseño en base a distancia mínima.
- Aplicación a diferentes modulaciones
 - Pulsos aislados
 - Con ISI.
- Ancho de banda y dimensionalidad.

Diseño de distancia mínima para PAM con ISI

En este caso consideramos

$$y(t) = \sum_{k=1}^{K} a_k h(t - kT) + e(t)$$

donde h(t) es el pulso recibido (no satisface necesariamente Nyquist), con energía σ_h^2 y e(t) es ruido.

Ahora consideramos secuencias de símbolos de longitud K, $\{a_k,\ 1\leq k\leq K\}$ en lugar de símbolos aislados.

Si cada símbolo es de un alfabeto de tamaño $\,M\,$, el tamaño (posibles combinaciones) de las señales será

$$L = M^K$$

La base ortogonal no es útil en este caso.

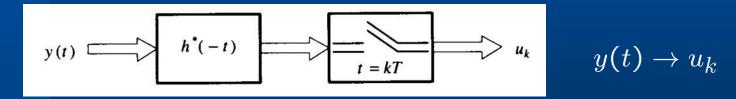
Diseño del receptor

Utilizando el criterio de distancia mínima, se obtiene

$$\max_{\{a_k, 1 \le k \le K\}} \left(2Re\{ \sum_{k=1}^K u_k a_k^* \} - \sum_{k=1}^K \sum_{m=1}^K a_k a_m^* \rho_h(m-k) \right)$$

donde

$$u_k = \int_{-\infty}^{\infty} y(t)h^*(t - kT)dt$$



Front-end del receptor de MF muestreado. Permite el mapeo de un criterio continuo a un criterio discreto.

Diseño del receptor

Algunas observaciones:

- Maximizar la anterior requiere repetir el cálculo para todas las posibles M^K secuencias, tal que se detectan K símbolos simultáneamente (no símbolo por símbolo como antes).
- Este criterio (distancia mínima) define un filtro que no satisface Nyquist para eliminar ISI. Compensa ISI de una forma totalmente diferente.
- Como para Nyquist el ancho de banda de señal $B \ge 1/2T$, entonces en general no se verifica el Teorema de muestreo ($f_s \ge 2B$) y se tendrá *aliasing*.
- Problemas prácticos: alta complejidad (implementación crece exponencialmente con K).

- Una propiedad del espectro desdoblado (folded spectrum) será de utilidad para obtener una estructura básica para el receptor de distancia mínima en el caso de considerar ISI.
- Consideramos primero un caso particular donde no existe ISI y luego el caso general.

Caso especial: pulsos ortogonales

Se cumple Nyquist, i.e. $\rho_h(k) = \sigma_h^2 \delta_k^2$, entonces

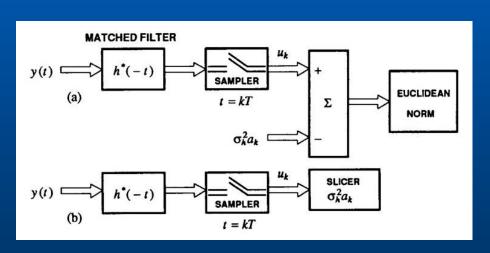
$$\max_{\{a_k, 1 \le k \le K\}} \left(2Re\{ \sum_{k=1}^K u_k a_k^* \} - \sigma_h^2 \sum_{k=1}^K |a_k|^2 \right) = \min_{\{a_k, 1 \le k \le K\}} \sum_{k=1}^K |u_k - \sigma_h^2 a_k|^2$$

tal que a la salida del MF muestreado es

$$u_k = \sigma_h^2 a_k + e_k$$

sin ISI.

Si la norma se toma símbolo por símbolo, el receptor se simplifica considerablemente (fig. b).



Receptor de PAM de distancia mínima cuando PAM satisface el criterio de Nyquist.; a) el receptor se aplica a cada conjunto de secuencias de símbolos; b) el caso especial donde los símbolos se eligen independientemente (detección por símbolo).

Estructura más general que en el caso de no ISI

Ejemplo:

Para eliminar componente de cc en PAM bandabase uso de señalización Manchester: $a_k=0\,$ para bit 0, $|a_k|=1\,$ para bit 1, donde el signo de $a_k\,$ se elige como el opuesto al del último $a_k\,$ no cero.

Mientras la realización fig. b anterior viola esta regla (podría detectar 2 símbolos positivos o negativos seguidos), la implementación adecuada es la de fig. a.

Caso de redundancia, ya que si bien la secuencia pareciera considerar 3^K secuencias, la restricción del código solo considera 2^K .

Caso general:

Cálculo directo impráctico porque:

- La decisión para una única secuencia tiene complejidad K^2 . Para el caso ortogonal complejidad lineal (veremos que se puede extender al caso general!)
- El número total de secuencias es M^K . Solución con Algoritmo de Viterbi (más adelante).

Para obtener un diseño de complejidad lineal de la decisión se utilizará la factorización espectral del espectro desdoblado dada por

$$S_h(z) = A_h^2 G_h(z) G_h^*(1/z^*)$$

donde $G_h(z)$ es una función transferencia mónica (término de orden cero unitario) de fase mínima, y $S_h(z)$ es no negativa real sobre el círculo unitario.

En el dominio tiempo, la autocorrelación de los pulsos será

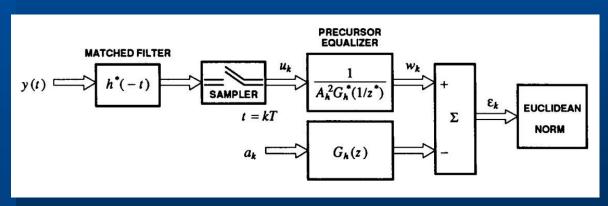
$$\rho_h(k) = A_h^2(g_{h,k} * g_{h,-k}^*)$$

$$\overline{A_h^2 G_h^*(1/z^*)}$$

cuya salida es w_k , tal que el criterio ahora es

$$\max_{\{a_k, 1 \le k \le K\}} \left(2Re\{ \sum_{k=1}^K u_k a_k^* \} - \sum_{k=1}^K \sum_{m=1}^K a_k a_m^* \rho_h(m-k) \right)$$

$$= \min_{\{a_k, 1 \le k \le K\}} \sum_{m=1}^\infty |w_m - \sum_{k=1}^K a_k g_{h,m-k}|^2$$



Extensión del esquema anterior, donde el criterio de distancia mínima continuo muestreado se transforma en un criterio de distancia mínima discreto equivalente.

Observaciones:

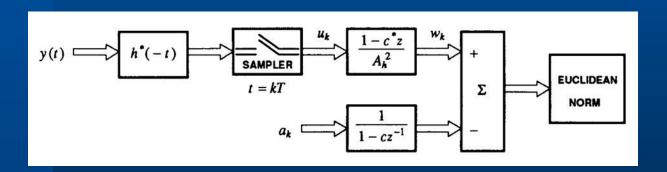
- Este diseño es posible siempre que exista la factorización espectral del espectro desdoblado $S_h(z)$.
- Es una generalización del caso ortogonal y, si $G_h(z)$ es FIR, el cálculo de la métrica de cada secuencia tiene complejidad lineal (proporcional a K).
- Este criterio es una versión discreta equivalente del diseño continuo muestreado original.
- El ecualizador de la rama superior se denomina precursor porque elimina una parte de la ISI (la parte anticausal).
- En presencia de ISI ($G_h(z) \neq 1$) no es equivalente al diseño de detección símbolo por símbolo.

Como $G_h(z)$ es de fase mínima, $G_h^*(1/z^*)$ y $1/G_h^*(1/z^*)$ son de fase máxima. Para ser estable este filtro tiene que ser anticausal (impráctico).

Pero si es FIR (o aprox.) puede implementarse con un filtro causal y un retardo.

Ejemplo:

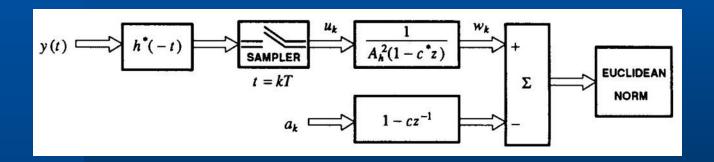
$$S_h(z)=rac{A_h^2}{(1-cz^{-1})(1-c^*z)}, \;\; |c|<1$$
 Entonces: precursor FIR anticausal



Ejemplo:

$$S_h(z) = A_h^2 (1 - cz^{-1})(1 - c^*z), |c| < 1$$

El filtro precursor es IIR anticausal, solo aproximable mediante un filtro FIR anticausal.



Equivalencia entre criterios:

La salida del MF muestreado se puede escribir como

$$u_k = \sum_{m=1}^K a_m \rho_h(k-m) + e_k = a_k * \rho_h(k) + e_k$$
 Función transferencia $S_h(z)$

Con esta entrada al filtro precursor, la función transferencia para los símbolos queda $S_h(z)$

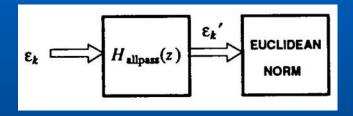
$$\frac{S_h(z)}{A_h^2 G_h^*(1/z^*)} = G_h(z)$$

tal que la salida es

$$w_k = \sum_{m=1}^K a_m g_{h,k-m} + e_k'$$
 Un filtrado causal!! (se eliminó la parte anticausal)

Solución no única del criterio discreto:

Como $S_h(z)$ puede no ser de fase mínima, si intercalamos un pasatodo $H_{allpass}(z)$



Por teorema de Parseval:

$$\sum_{m=1}^{\infty} |\varepsilon_m|^2 = \sum_{m=1}^{\infty} |\varepsilon'_m|^2$$

por lo que desplazando el pasatodo hacia atrás en las dos ramas, la secuencia detectada será la misma. Equivalente, sin embargo ISI en general mayor, porqué?.

Distancia mínima:

Para dos secuencias $\{\tilde{a}_k,\ 1\leq k\leq K\}$ y $\{\hat{a}_k,\ 1\leq k\leq K\}$ consideramos

$$\varepsilon_k = \tilde{a}_k - \hat{a}_k$$

Entonces, entre dos señales

$$d^{2} = \sum_{i=1}^{K} \sum_{j=1}^{K} \varepsilon_{i} \varepsilon_{j}^{*} \rho_{h}(j-i)$$

o, en forma discreta (con $\, \rho_h(k) = A_h^2(g_{h,k} * g_{h,-k}^*) \,$) , resulta en el siguiente problema de minimización

$$d_{\min}^2 = \min_{\varepsilon_k, \ 1 \le k \le K} A_h^2 \sum_{k=1}^{\infty} |\sum_{i=1}^K \varepsilon_i g_{h,k-i}|^2$$

Esto lo estudiaremos en clases siguientes.

Una propiedad importante de diseño de señales es la eficiencia espectral. En relación al criterio de Nyquist generalizado, se establece $B \geq N/2T$ para eliminar ISI en N pulsos ortogonales.

Se trabaja en general con un espacio de *L* señales de dimensión finita *N*.

Cual es la relación entre el ancho de banda de esta señales y la dimensión ??

Teorema de Landau-Pollak:

Dado un conjunto de $2Bt_0+1$ señales ortonormales $\phi_i(t)$, tal que para cualquier f(t) con energía σ_f^2 limitada a B Hz, para cualquier constante $0<\varepsilon<1$, y para cualquier t_0 suficientemente grande se cumple

$$\int_0^{t_0} |f(t)|^2 dt > \sigma_f^2 (1 - \varepsilon)$$

Y existe un conjunto de $2Bt_0+1$ coeficientes f_i , tal que

$$\int_{-\infty}^{\infty} |f(t) - \sum_{i=0}^{2Bt_0} f_i \phi_i(t)|^2 dt < 12\sigma_f^2 \varepsilon$$

Entonces, dimensión del espacio: $2Bt_0 + 1$

Una f(t) así acotada se puede aproximar con dimensiones dadas por el teorema

Relación con el criterio de Nyquist generalizado:

Consideremos una secuencia de K símbolos transmitidos, y $h_n(t), 1 \le n \le N$ es un conjunto ortogonal de pulsos de ancho de banda B Hz.

Una señal PAM /PO combinada será

$$s(t) = \sum_{k=0}^{K-1} \sum_{n=1}^{N} A_{k,n} h_n(t - kT)$$

y estará en un espacio NK-dimensional.

Puede mostrarse que está limitada en tiempo a (0,KT). Entonces por el teorema puede aproximarse por (2 B K T + 1) funciones ortogonales.

$$2BKT + 1 \ge NK, \ B \ge \frac{NK-1}{2KT}$$

Entonces, si $K \to \infty$ se verifica Nyquist generalizado N/2T

El *producto tiempo-ancho de banda* $2Bt_0$ juega un papel fundamental en señales aproximadamente limitadas en tiempo y frecuencia: a menor $2Bt_0$, mas artificial es la aproximación.

El teorema considera señales limitadas en frecuencia y aproximadamente limitadas en tiempo. El dual también es posible.

Ejemplo:

En DS-SS (espectro disperso de secuencia directa), h(t) se modula en amplitud.

Para evitar ISI el ancho de banda debe ser mayor que 1/2T. Pero en este caso se usa B >>, tal que 2BT es muy grande.

Entonces, h(t) está muy precisamente limitada en tiempo, ISI normalmente no es un problema.

Ejemplo:

En modulación de pulsos ortogonales (ej. FSK).

Para satisfacer Nyquist generalizado 2BT > N.

Si N es grande entonces los pulsos van a estar confinados a T (menos susceptible a ISI).

Aunque no es una premisa de esta modulación es una ventaja.

Ejemplo:

En modulación multiportadora, cuando la dimensionalidad del conjunto de señales aumenta, *B* se mantiene constante pero aumenta *T*.

La clave es la eficiencia espectral aproximadamente constante. Por Nyquist N = 2BT, tal que aumentando T, aumenta N.

Entonces, también a mayor *N*, mas limitado a *T* queda el símbolo (con el prefijo cíclico, la ISI se elimina totalmente).

Diseño de distancia mínima (resumen).

- Espacio de señales.
- Modelado de señales
- Diseño en base a distancia mínima.
- Aplicación a diferentes modulaciones
 - Pulsos aislados
 - Con ISI.
- Ancho de banda y dimensionalidad.