

# Selección de período de muestreo en control digital

Antonio Sala

Control de Sistemas Complejos

DISA – Universitat Politècnica de València

Presentación en vídeo en <http://personales.upv.es/asala/YT/V/selprm.html>



UNIVERSITAT  
POLITÀCNICA  
DE VALÈNCIA

# Introducción

## Motivación:

El control de sistemas complejos requiere implementación por computador, que toma medidas de las señales a intervalos regulares.

## Objetivos:

Comprender las cuestiones “básicas” inherentes a la selección de un período de muestreo razonable en control.

**Contenido:** Revisión definiciones muestreo y Tma Shannon. Problemática particular en control. Reglas “prácticas” de selección. Conclusiones.



# Definiciones

**Muestreo:** Proceso de tomar valores  $\{x(t_0), x(t_1), x(t_2), x(t_3), \dots\}$  en un conjunto **discreto** de instantes  $\{t_0, t_1, t_2, t_3\}$  de una señal de tiempo **continuo**  $x(t)$ ,  $t \in \mathbb{R}$ .

\*Señales de tiempo continuo también se denominan en electrónica *señales analógicas*, de tiempo discreto *señales digitales*. El proceso de muestreo se denomina **conversión Analógico→Digital (AD)**.

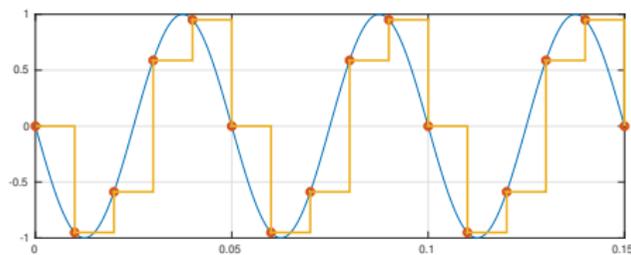
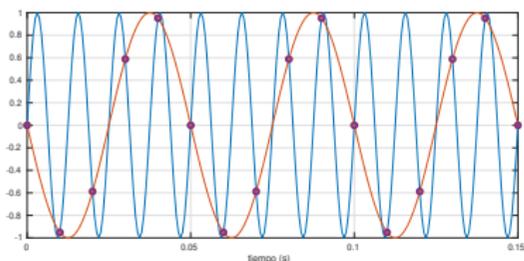
**Muestreo regular:** los instantes están espaciados un **período de muestreo**,  $T$ ,  $t_k = kT$ .

**Frecuencia de muestreo:** Inversa del período  $f_s = 1/T$  (en Hz),  $\omega_s := 2\pi/T$  (en rad/s).



# Teorema de Shannon

Señales de hasta  $\omega$  radianes requieren una frecuencia de muestreo de  $2\omega$  o mayor (período  $T \leq \pi/\omega$ ) para evitar “aliasing” (traslado de frecuencia) y posibilitar **reconstrucción** (Tma Shannon, reconstrucción ideal no causal, sólo “aproximada” en la práctica).



\*Si el período  $T$  está fijado, se recomienda **filtro anti-alias continuo** antes de muestrear, para eliminar (aprox) componentes de frecuencia mayor a  $\pi/T$ .

La reconstrucción en la práctica es siempre con retenedor de orden cero... posibilidades no causales en comunicaciones (a cambio de retraso).

# Consecuencias para control

En control, todo esto es sólo “orientativo”:

- ① El objetivo es reducir error a “bajas frecuencias” (hasta un ancho de banda de planta/actuadores), no “transmitir señales”.
  - ② El filtro anti-alias introduce “retardo” (dinámica adicional).
    - Es **inevitable** si hay ruido significativo: o filtramos en analógico o, tras muestrear, filtramos en discreto.
  - ③ Cerrar un bucle de control cambia el espectro en frecuencia de la señal:
    - $y = (I + GK)^{-1}d$  suele disminuir la varianza a baja frecuencia de  $y$  (respecto a bucle abierto  $K = 0$ ), pero aumentar la de alta frecuencia (efecto “*cama de agua*”).
- Los períodos usados en **control** son **bastante más grandes** que los que Shannon recomendaría para “reconstruir” las lecturas continuas.

# Reglas prácticas heurísticas

**Idea básica:** Tomar suficientes muestras para saber que no pasa nada raro “entre medio” ... Elegir período hasta considerar que **no hay nada entre muestras significativo para ingeniería de control** (resonancias, oscilaciones ocultas).

- 15 o 20 muestras durante el transitorio (tiempo de establecimiento de **bucle cerrado**) como mínimo.
- Si hay oscilaciones, muestrear con dos (o más) veces su frecuencia... Oscilaciones, claro, con la frecuencia que vayan a tener según los polos de bucle **cerrado**, o según pico de resonancia de bucle cerrado.
- Entre muestras, el proceso está en bucle abierto: considerar también los polos oscilatorios en bucle abierto poco amortiguados en la selección... o usar filtro anti-alias si poco importantes.

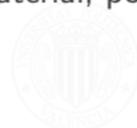
## Propuesta como regla general aproximada

- Polos de bucle cerrado en  $s = -\alpha \pm j\omega_p \Rightarrow T < \min\left(\frac{\pi}{\omega_p}, \frac{1}{6\alpha}\right)$
- Si no hay problemas de cómputo,  $T \approx \min\left(\frac{\pi}{2\omega_p}, \frac{1}{10\alpha}\right)$  podría ser razonable.
  - \*El razonamiento aplica a los polos “dominantes” ... si un modelo tiene un polo en bucle cerrado muy alejado del dominante, apenas influye en la respuesta salvo que estén muy poco amortiguados.
- Si se tiene un regulador continuo  $K(s)$  adecuado, comprobar la frecuencia de resonancia  $\omega_{res}$  de  $e = (1 + G(s)K(s))^{-1}r$  y asegurar que está por debajo de la frec. de Nyquist ( $\omega_{res} \leq \frac{\pi}{T}$ , aconsejable  $\omega_{res} \leq \frac{\pi}{2T}$ ).
- Con acción integral lenta,  $t_e$  puede ser grande, pero haber una dinámica inicial rápida. Entonces, recomendable  $T < 0.1 \cdot \text{tiempo de subida}$ .

# Otras cuestiones que pueden modificar la elección

- Tiempo de cómputo, precisión numérica de coeficientes y cuantización de las entradas/salidas.
- Ruido de medida alto, o error de modelado alto.
- Reguladores discretos obtenidos por “integración numérica” de continuos.
- Ancho de banda de actuadores limitado.

No entran en los objetivos de este material, por brevedad.



# Conclusiones

- Los requisitos para **transmitir** una señal de audio/video con “**alta fidelidad**” son muy diferentes a los de aplicaciones de **control**.
- Los objetivos en control son de “error de bucle pequeño” en “baja” frecuencia.
- **Poca aplicabilidad** “directa” del **teorema de Shannon** en control. Usualmente, los períodos en **control** son **bastante más grandes** que los utilizados en “digital signal processing” para **comunicaciones**.
- **8-10** muestras en tiempo de **subida**, **20-25** en tiempo de **establecimiento**, **4-6** por **período** de **oscilaciones** (en **bucle cerrado**) son un **punto de partida** razonable. Puede ser modificado en determinadas circunstancias (ruido, carga de red, integración numérica, ...).