

## Examen de Sistemas Lineales 1

### 31 de julio del 2007

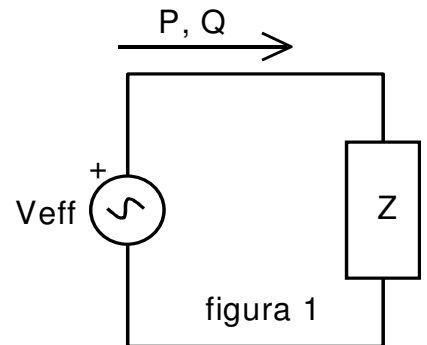
Se recuerda que para aprobar esta parte de la prueba es necesario tener al menos un ejercicio completo. Se sugiere justificar o explicar cada uno de los pasos realizados. Si utiliza algún resultado o propiedad, enúncielo correctamente.

### Ejercicio 1

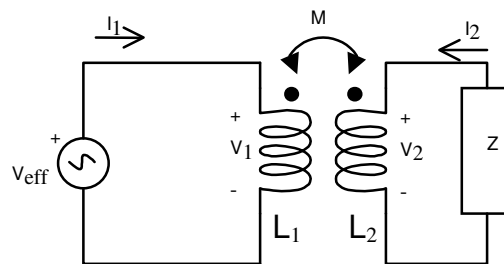
- a) Se considera la carga que se muestra en la figura 1. Se sabe que a la tensión y frecuencia de trabajo, consume potencia activa  $P > 0$  y potencia reactiva  $Q < 0$ .

- i) Hallar una representación *en paralelo* de la impedancia  $Z$ .  
( $Z = R_p \parallel jX_p$ )
- ii) Hallar una representación *serie* de  $Z$  ( $Z = R_s + jX_s$ ).

Para las siguientes partes, considerar:  $V_{\text{eff}} = 220$  voltios,  $P = 1.2$  kW,  $Q = -110$  VAR,  $f = 50$  Hz.



- iii) Calcular el factor de potencia de la impedancia  $Z$  e indicar si es inductiva o capacitiva.
- iv) Representar en un diagrama los fasores de tensión y corriente en la carga.
- v) Compensar la potencia reactiva consumida por  $Z$  a la fuente, mediante la colocación de un elemento adecuado, que se diseñará. Esta compensación no deberá alterar la potencia activa consumida a la fuente.
- vi) Para el sistema compensado, calcular la corriente que entrega la fuente.

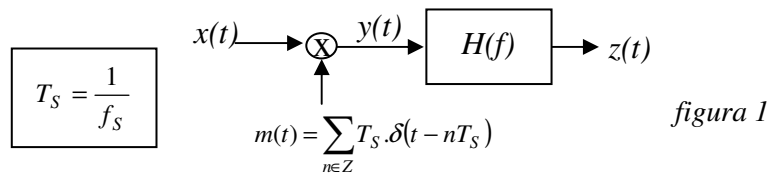


- b) Se considera el transformador perfecto de la figura 2, que está cargado con la impedancia  $Z$  de la parte a).
- i) Hallar  $L_2$  para que la corriente del primario esté en cuadratura con la del secundario.
  - ii) Si  $V = 220$  voltios y se trabaja a 50 Hz, bosquejar en un diagrama los fasores  $V_1$ ,  $V_2$ ,  $I_1$  e  $I_2$ .

## Ejercicio 2

- a) Hallar las siguientes Transformada de Fourier y Transformada Conjugada de Fourier:  $F[\delta(t - T_0)](f)$  y  $\overline{F}[\delta(t - T_0)](f)$ .
- b) Mostrar que  $F\left[\sum_{n \in \mathbb{Z}} \delta(t - nT_0)\right](f) = f_0 \cdot \sum_{n \in \mathbb{Z}} \delta(f - n f_0)$ ,  $f_0 = \frac{1}{T_0}$ .
- c) Calcular  $\overline{F}[X(f)](t)$ , siendo  $X(f)$  el filtro pasabajos ideal de frecuencia de corte  $f_S/2$ :

$$H(f) = \begin{cases} 1 & -\frac{f_0}{2} < f < \frac{f_0}{2} \\ 0 & |f| > \frac{f_0}{2} \end{cases}$$



- d) Se tiene el sistema de la figura 1, donde el bloque  $H$  es un filtro pasabanda ideal, centrado en la frecuencia  $N \cdot f_S$  y de ancho de banda  $f_S$ :

$$H(f) = \begin{cases} 1 & N \cdot f_S - \frac{f_S}{2} < f < N \cdot f_S + \frac{f_S}{2} \\ 0 & \text{en otro caso} \end{cases}$$

- i) Calcular la respuesta al impulso  $h(t)$  del filtro pasabanda.
- ii) Si la señal de entrada  $x(t)$  es de banda acotada  $f_S/2$ , bosqueje los espectros de las señales  $y(t)$  y la salida del sistema  $z(t)$ .
- iii) ¿Cómo es la energía de la señal  $z(t)$  en relación con la de la entrada?

## Examen de Sistemas Lineales 1

### 31 de julio del 2007

Se recuerda que para aprobar la prueba es necesario tener al menos dos preguntas completas. Se sugiere justificar o explicar cada uno de los pasos realizados. Se pide justificar debidamente las afirmaciones realizadas. Si utiliza algún resultado o propiedad, enúncielo correctamente. Si tiene dudas respecto a si debe probar o no determinado resultado o propiedad que utiliza, consulte al docente. Fuera de este tipo de consultas, sólo se responderán dudas sobre la letra.

### Pregunta 1

Sea  $a$  y  $\omega_0$  números reales positivos. Consideremos el sistema lineal de transferencia en régimen

$$H(j\omega) = \frac{\left(1 + \frac{j\omega}{a\omega_0}\right)}{\left(1 + \frac{j\omega}{\omega_0}\right)} = \frac{1}{a} \cdot \frac{(a\omega_0 + j\omega)}{(\omega_0 + j\omega)}$$

denominado *adelanto-atraso* (*lead-lag* en inglés). De los Diagramas de Bode asintóticos de  $H(j\omega)$ , deducir una condición para el valor  $a$  que asegure que el sistema sólo adelanta en fase.

**Justificar claramente la respuesta.**

### Pregunta 2

- Sea  $S(t)$  una distribución. ¿Qué se puede afirmar de  $S(t)$  si se sabe que  $t.S(t)=0$ ?
- Sea  $T(t)$  una distribución que cumple  $t.T(t) = -t$ . Hallar  $T(t)$  sabiendo que aplicada a una  $\varphi(t) \in D$  que en 0 vale 1 [ $\varphi(0) = 1$ ] y que encierra un área  $A$  sobre el eje  $t$ , da  $\langle T, \varphi \rangle = 0$ .

### Pregunta 3

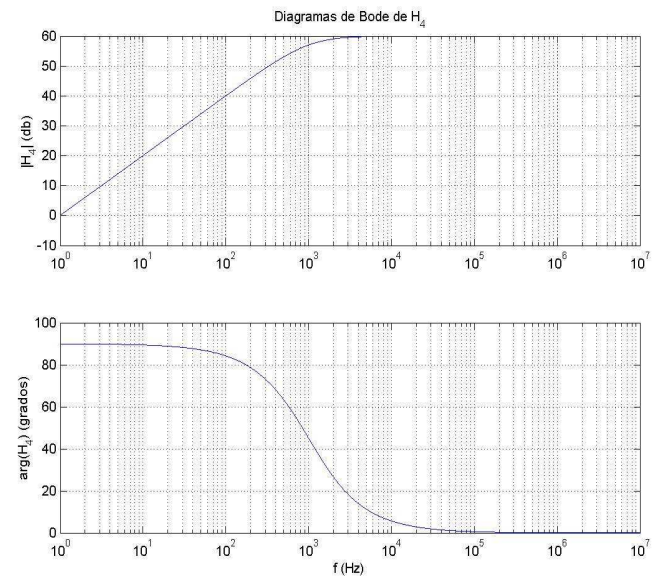
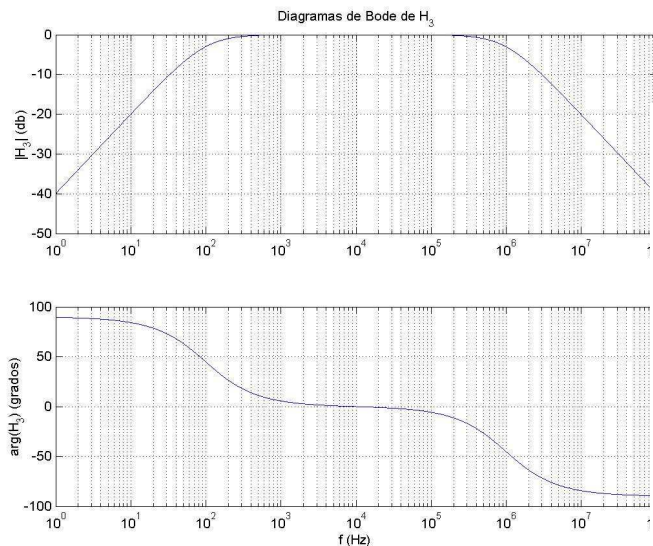
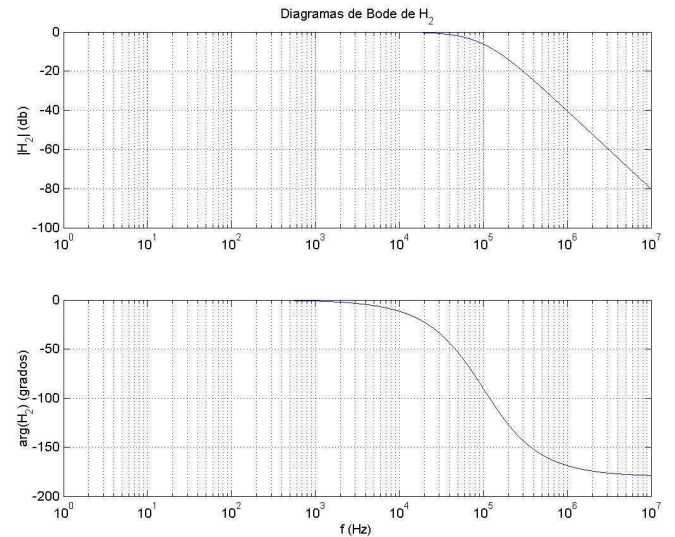
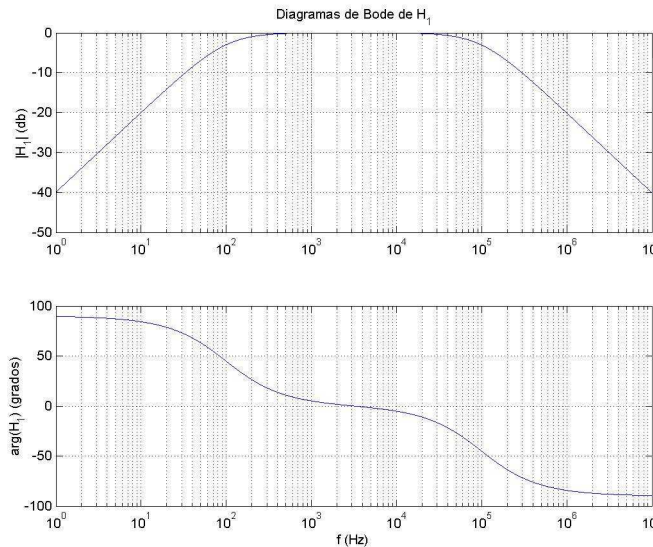
Dado un sistema de fuentes equilibrado y perfecto  $V = \left\{ \begin{array}{l} v_1 = V_1 \cos(2\pi \cdot 50 \cdot t) \\ v_2 = V_2 \cos(2\pi \cdot 50 \cdot t + \frac{2\pi}{3}) \\ v_3 = V_3 \cos(2\pi \cdot 50 \cdot t + \frac{4\pi}{3}) \end{array} \right\}$  en

estrella y un sistema de cargas  $Z = \left\{ \begin{array}{l} Z_1 = R_1 + jX_1 \\ Z_2 = R_2 + jX_2 \\ Z_3 = R_3 + jX_3 \end{array} \right\}$  conectado en estrella:

- Realizar un diagrama fasorial donde aparezcan los fasores asociados a las fuentes y los voltajes de línea.
- Enunciar el teorema de Blondell y describir el Método de los dos Vatímetros.

### **Pregunta 4**

Se dispone de cuatro sistemas lineales, descritos por los Diagramas de Bode que se muestran a continuación:



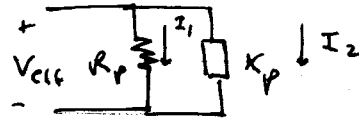
Se desea resolver el siguiente problema:

Procesar una señal periódica de 10kHz, de manera de obtener una señal de banda acotada incluida en  $[-200\text{kHz}, +200\text{kHz}]$  y de valor medio nulo.

**Para cada sistema, indicar si sirve o no, y por qué.**

# EJERCICIO 1

a) i) MODELO PARALELO:



$$P = V_{eff} \cdot \bar{I}_1 = V_{eff} \cdot \frac{\bar{V}_{eff}}{R_p} = \frac{|V_{eff}|^2}{R_p} \Rightarrow R_p = \frac{|V_{eff}|^2}{P}$$

$$jQ = V_{eff} \cdot \bar{I}_2 = V_{eff} \cdot \left( \frac{\bar{V}_{eff}}{jX_p} \right) = j \frac{|V_{eff}|^2}{X_p} \Rightarrow X_p = \frac{|V_{eff}|^2}{Q}$$

ii) MODELO SERIE:

$$Z = R_p // jX_p = \frac{R_p (jX_p)}{R_p + jX_p}$$

$$= j \frac{R_p X_p (R_p - jX_p)}{R_p^2 + X_p^2} =$$

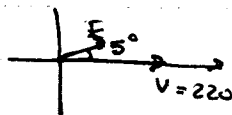
$$= \frac{R_p X_p^2}{R_p^2 + X_p^2} + j \frac{R_p^2 X_p}{R_p^2 + X_p^2}$$

$$\Rightarrow R_s = \frac{R_p X_p^2}{R_p^2 + X_p^2} \stackrel{\text{coseno}}{=} |V_{eff}|^2 \cdot \frac{P}{P^2 + Q^2}$$

$$X_s = \frac{R_p^2 X_p}{R_p^2 + X_p^2} \stackrel{\text{seno}}{=} |V_{eff}|^2 \cdot \frac{Q}{P^2 + Q^2}$$

iii)  $\cos(\varphi) = \frac{P}{\sqrt{P^2 + Q^2}} = 0.936$  CAPACITIVO por ser  $Q < 0$ .

iv)  $R_p = 40,3 \Omega \Rightarrow I_1 = 220/40,3 = 5,45 \text{ A}$   
 $X_p = -440 \Omega \Rightarrow I_2 = 220/j(-440) = j0,5 \text{ A}$  }  $\Rightarrow I = 5,45 + j0,5 \text{ A}$



v) AÑEJO UN ELEMENTO EN PARALELO  $X_L$ :



COMPENSACIÓN:  $I_3 = -I_2$

$$\Rightarrow I_3 = -j0,5 \text{ A} \Rightarrow \frac{V_{eff}}{jX_L} = -j0,5 \text{ A} \Rightarrow jX_L = j440 \Omega$$

ELEMENTO INDUCTIVO con  $X_L = 440 \Omega \Rightarrow L = \frac{440 \Omega}{\omega} = 1,4 \text{ mH}$

vi)  $I_c = I_1 + I_2 + I_3 = I_1 = 5,45 \text{ A}$

b) i) USANDO LA GANANCIA DE CORRIENTE DEL TRANSFORMADOR PERFECTO:

$$\frac{I_2}{I_1} = - \frac{n}{1 + \frac{Z_L}{j\omega L_2}} = H_I(j\omega)$$

con  $n = \sqrt{\frac{L_1}{L_2}}$  REM (RELACION DE VOLTAJES).

$\Rightarrow$  Para obtenerla necesitamos  $H_I(j\omega)$  IMAGINARIO PURO  $\Rightarrow 1 + \frac{Z_L}{j\omega L_2} \in \text{Im.}$

$$\Rightarrow \frac{j\omega L_2 + Z_L}{j\omega L_2} \in \text{Im.} \Rightarrow \frac{jZ_L - \omega L_2}{-\omega L_2} \in \text{Im.} \Rightarrow \boxed{-\omega L_2 + jZ_L \in \text{Im.}}$$

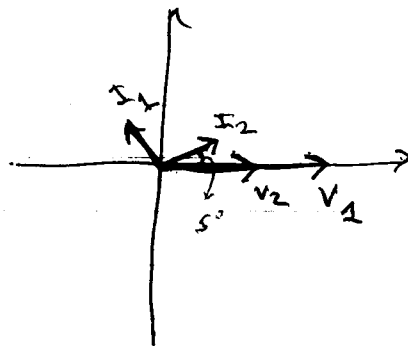
$$Z_L = R_S + jX_S \Rightarrow jZ_L = -X_S + jR_S \Rightarrow -\omega L_2 + jZ_L \in \text{Im.} \Leftrightarrow$$

$$-\omega L_2 - X_S = 0 \Leftrightarrow L_2 = - \frac{X_S}{\omega} \quad (\text{OBS: } X_S < 0 \text{ por ser CAPACITIVO})$$

$$\Rightarrow \underline{\underline{L_2 = - \frac{(-3,66 \Omega)}{2\pi \cdot 50} = 11,6 \mu\text{Hy.}}}$$

ii) con el valor anterior  $\frac{I_2}{I_1} = \frac{-n}{\frac{jR_S}{\omega L_2}} = -j \frac{n\omega L_2}{R_S}$

$\Rightarrow \left. \begin{array}{l} I_2 \text{ AVANZA } 90^\circ \text{ RESPECTO A } I_1 \\ V_2 = (1/n)V_1 \Rightarrow \text{ES EN EL ABSC} \end{array} \right\}$



## Ejercicio 2

a)  $\mathcal{F}[\delta(t-T_0)](f) \stackrel{\text{def}}{=} U(f)$

por definición  $\langle U(f), \varphi(f) \rangle = \langle \delta(t-T_0), \mathcal{F}(\varphi)(t) \rangle =$

$$= \langle \delta(t-T_0), \int_{-\infty}^{+\infty} \varphi(f) e^{-j2\pi f t} df \rangle$$

$$= \int_{-\infty}^{+\infty} \varphi(f) e^{-j2\pi f T_0} df = \langle e^{-j2\pi T_0 f}, \varphi(f) \rangle$$

$$\rightarrow U(f) = e^{-j2\pi T_0 f}$$

ANÁLOGAMENTE  $\bar{\mathcal{F}}[\delta(t-T_0)] = \bar{U}(f) = e^{j2\pi T_0 f}$

b)  $\mathcal{F}\left[\sum_{n \in \mathbb{Z}} \delta(t-nT_0)\right] = \sum_{n \in \mathbb{Z}} \mathcal{F}(\delta(t-nT_0)) = \sum_{n \in \mathbb{Z}} e^{-j2\pi n T_0 f} =$

$$= \sum_{n \in \mathbb{Z}} e^{j2\pi n \cdot (1/T_0) \cdot f} = \underbrace{f_0 \left( \frac{1}{f_0} \right) \sum_{n \in \mathbb{Z}} e^{j2\pi (f_0/n) n f}}_{\text{SDF}} = \text{SDF en } f_0$$

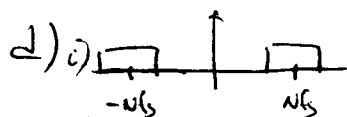
$\rightarrow T_0 = 1/f_0$

$\rightarrow$  CAMBIA  $n$  POR  $-n$  NO MODIFICA LA SDF  $\in \mathbb{Z}$

$$= f_0 \sum_{n \in \mathbb{Z}} \delta(f - n f_0)$$

c)  $\bar{\mathcal{F}}[X(f)](t) = \int_{-\infty}^{+\infty} X(f) e^{j2\pi f t} df = \int_{-f_0/2}^{f_0/2} e^{j2\pi f t} df = \frac{e^{j2\pi \frac{f_0}{2} t} - e^{-j2\pi \frac{f_0}{2} t}}{j2\pi t}$

$$= \frac{\sin(\pi f_0 t)}{\pi t} = f_0 \cdot \text{sinc}(f_0 t)$$



FILTRO PASABANDAS.

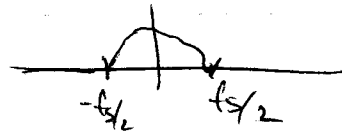
OBS:  $H(f) = H_0(f) * (\delta(f - B_s) + \delta(f + B_s))$  con  $H_0$  un filtro PASABANDAS IDEAL.

$h(t) = \bar{\mathcal{F}}[H(f)] = \bar{\mathcal{F}}[H_0(f)] \cdot \bar{\mathcal{F}}[\delta(f - B_s) + \delta(f + B_s)] = 2 f_s \text{sinc}(f_s t) \cos(2\pi B_s t)$

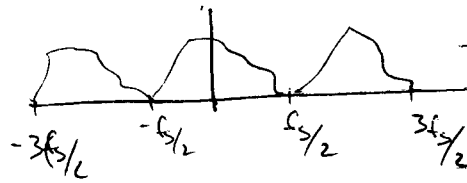
$$h(t) = 2 f_s \cdot \text{sinc}(f_s t) \cdot \cos(2\pi B_s t)$$

ii)

$$X(f) =$$



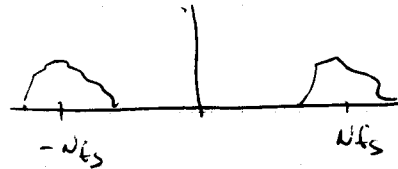
$$Y(f) =$$



→ el espectro se copia.

( $T_s$  cancela el  $f_s$  de la fase del punto)

$$Z(f) =$$



iii) Por pasivar, la energía de  $Z$  es el doble de  $X$  ya que tiene dos copias del espectro.