

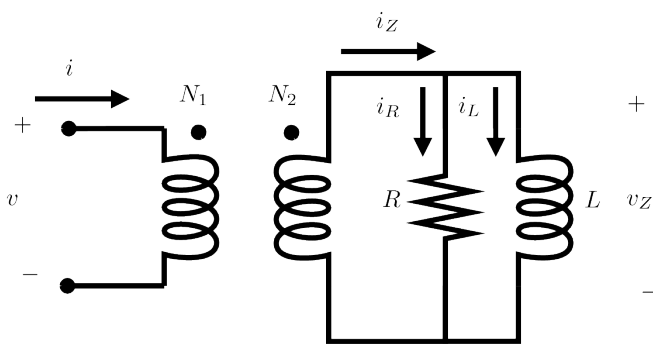
Sistemas Lineales 1

Examen de julio de 2017

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. Realice problemas distintos en hojas separadas.

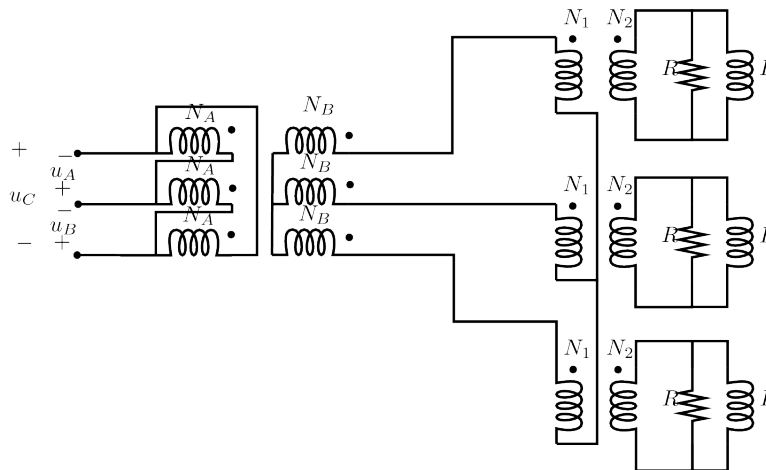
Problema 1

El circuito de la figura opera a una frecuencia de 50Hz y el transformador es ideal, con $N_1 = 10$ y $N_2 = 100$. Tanto la resistencia como la bobina que conforman la carga poseen valores desconocidos.



- (a) Determinar el valor de R y L , sabiendo que la potencia activa consumida por la carga es de 1kW y la carga posee un factor de potencia de $0,87$. (Los valores de R y L calculados se utilizarán para el resto del ejercicio).
- (b) Calcular los fasores asociados a las siguientes variables y realizar un diagrama fasorial que los contenga: V , I , V_Z , I_Z , I_R e I_L .

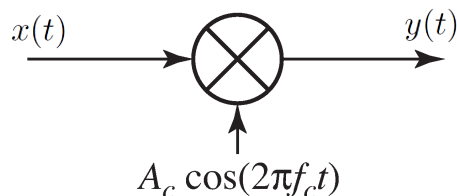
En el circuito de la figura, tres cargas como las anteriores son alimentadas desde un transformador ideal trifásico (con $N_A = 10$ y $N_B = 50$) a través de un sistema de fuentes compuestas equilibrada y perfecta (u_A , u_B y u_C) de 50Hz y 220V eficaces.



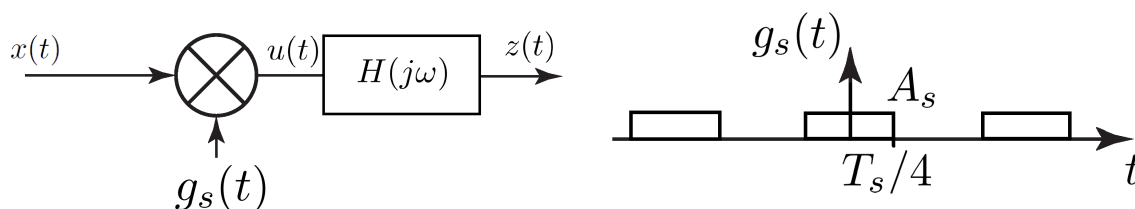
- (c) Calcular la potencia aparente, activa y reactiva que entrega el sistema de fuentes.
- (d) Calcular las expresiones temporales de las corrientes de línea desde el primario del transformador (del lado de las fuentes).
- (e) Realizar un diagrama fasorial que contenga los fasores asociados a las tensiones del sistema de fuentes y a las corrientes calculadas en la parte anterior.
- (f) Compensar la potencia reactiva, indicando qué tipo de componente conectaría, de qué valor e indique la forma de conexión.
- (g) Realizar un diagrama fasorial que contenga los fasores asociados a las tensiones del sistema de fuentes y a las corrientes de línea del sistema compensado.

Problema 2

- (a) Sea una señal $x(t)$ de ancho de banda W . Grafique la transformada de Fourier de la señal $y(t)$ que resulta de modularla multiplicándola por $g_c(t) = A_c \cdot \cos(2\pi f_c t)$ como se muestra en la siguiente figura. Se cumple que $f_c \gg 2W$.



- (b) Se desea utilizar el sistema que se muestra en la figura a continuación para obtener el mismo resultado de la parte a) reemplazando el coseno $g_c(t)$ por la onda cuadrada simétrica $g_s(t)$, de amplitud A_s , valor medio $A_s/2$, periodo $T_s = \frac{1}{f_c}$, y ancho $T_s/2$. El filtro $H(j\omega)$ es el analizado en la parte c).



- Sabiendo que la **serie** de Fourier de $g_s(t)$ tiene coeficientes $C_0 = A_s/2$ y $C_n = A_s \frac{\sin(n\pi/2)}{n\pi}$, obtenga la **transformada** de Fourier de $g_s(t)$.
 - Obtenga la transformada de Fourier de la señal intermedia $u(t)$ que resulta de multiplicar $x(t)$ por $g_s(t)$, y grafique su módulo.
- (c) Sea el filtro pasabanda de transferencia en régimen $H(j\omega)$

$$H(j\omega) = \frac{j\omega\omega_1}{(j\omega + \omega_0)(j\omega + \omega_1)}$$

con $\omega_1 = \omega_0 + 2\pi W \gg \omega_0$.

- Realice los diagramas de Bode de $H(j\omega)$.
- Determine A_s y ω_0 en función de A_c , f_c y W , para que la salida del filtro, la señal $z(t)$, sea aproximadamente igual a la señal $y(t)$ de la parte a).

Sistemas Lineales 1

Examen de julio de 2017

Se recuerda que para aprobar la prueba es necesario tener al menos dos preguntas completas. Se deberá justificar o explicar cada uno de los pasos realizados. Asimismo 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

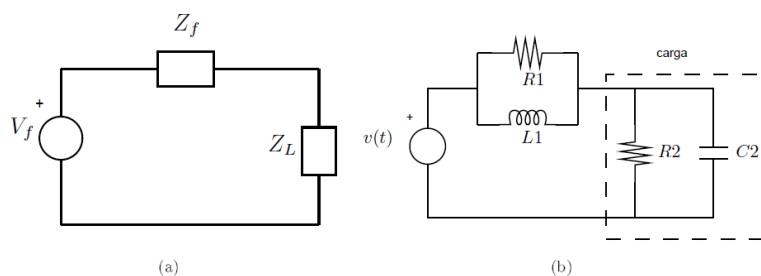
Se considera una fuente trifásica, equilibrada y perfecta, conformada por tres fuentes conectadas en estrella:

$$v_1(t) = E \cos(\omega t) \quad , \quad v_2(t) = E \cos(\omega t + 2\pi/3) \quad , \quad v_3(t) = E \cos(\omega t - 2\pi/3)$$

Esta fuente trifásica alimenta una carga compuesta por tres impedancias idénticas de valor $Z(j\omega) = Me^{j\varphi}\Omega$, conectadas en triángulo.

- (a) Hallar la expresión temporal de la corriente que entrega cada fuente.
- (b) Mostrar que la potencia instantánea total entregada por el sistema de fuentes es constante.

Pregunta 2



- (a) El circuito de la figura está funcionando en régimen sinusoidal. Deducir la relación entre las impedancias Z_F y Z_L que asegure que se disipa la máxima potencia activa en la impedancia Z_L .
- (b) Para el circuito de la figura, con excitación $v(t) = E \cdot \cos(\omega_0 t)$, con L_1 dado y $R_1 = R_2$, hallar el valor del condensador C_2 que asegure que se disipa la máxima potencia activa en la carga.

Pregunta 3

- (a) Hallar la respuesta en régimen de un sistema lineal de transferencia en régimen $H(j\omega) = \frac{1}{j\omega+1}$ para la entrada $e(t) = A \cdot \text{sen}(t)$, señalando las relaciones de amplitud y fase entre la entrada y la salida.
- (b) El mismo sistema se excita con una onda cuadrada simétrica de periodo $T = 4\pi$ segundos. Hallar una expresión analítica para la respectiva respuesta en régimen. Justifique bien en caso de usar aproximaciones.

Pregunta 4

- (a) Calcule los coeficientes de Fourier de un diente de sierra de periodo T , de valor medio nulo, calculando previamente los coeficientes de Fourier de la derivada segunda del diente de sierra como distribución.
- (b) Calcular la suma de la siguiente serie:

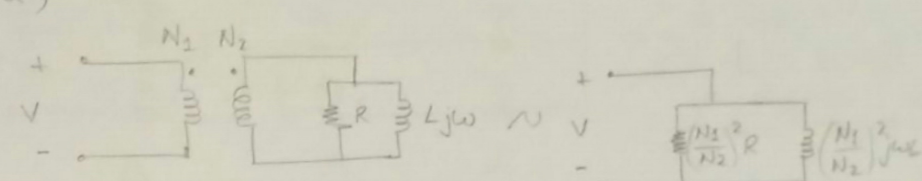
$$\sum_{n=1}^{+\infty} \frac{1}{n^2}$$

Solución

Problema 1

Problema 1

(a)



El único consumidor de potencia activa es la resistencia.

$$P = 1 \text{ kW} = \frac{|V|^2}{\left(\frac{N_1}{N_2}\right)^2 R} \Rightarrow R = 4840 \Omega$$

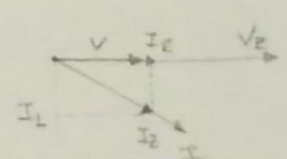
$$\text{FP} = \frac{P}{\sqrt{P^2 + Q^2}} \Rightarrow Q = 567 \text{ VAR}$$

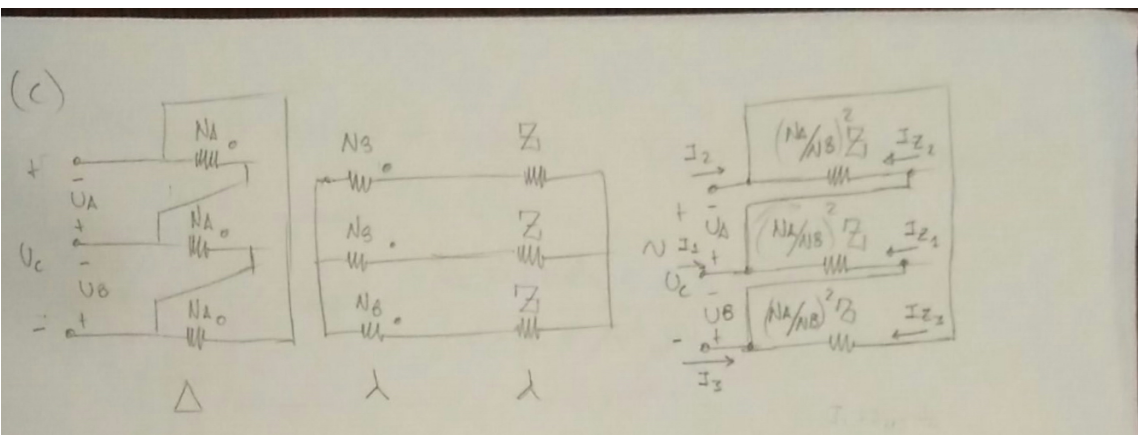
$$Q = \frac{|V|^2}{\left(\frac{N_1}{N_2}\right)^2 \omega L} \Rightarrow L = 27 \text{ mH}$$

(b)

$$S = P + jQ = V \bar{I} \Rightarrow \bar{I} = 4,55 - j2,58 \text{ A}$$

$$\bar{V}_Z = \frac{N_2}{N_1} V_1 = 2200 \text{ V}$$

$$\bar{I}_Z = \frac{N_1}{N_2} \bar{I} = 0,46 - j0,26 \text{ A} = \bar{I}_R + \bar{I}_L$$




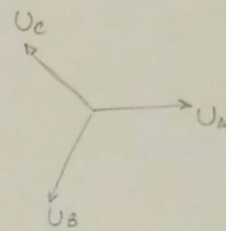
$$\overline{S} = \frac{3 |U|^2}{\left(\frac{N_A}{N_B}\right)^2 Z_2} = 12,0 + j6,8 \text{ kVA}$$

Assumiendo el siguiente sistema de Fuentes:

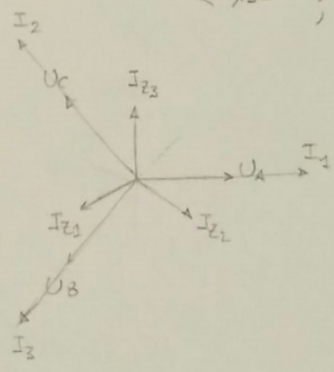
(d)

(e) $I_{Z_2} = \frac{U_A}{\left(\frac{N_A}{N_B}\right)^2 Z_2} = \frac{220V}{(0,5)^2 220V} (4,55 - j2,58)A$

$$= 18,2 - j10,32 A = 20,9A \angle -30^\circ$$



Del mismo modo: $I_{Z_1} = 20,9A \angle -150^\circ$; $I_{Z_3} = 20,9A \angle 90^\circ$



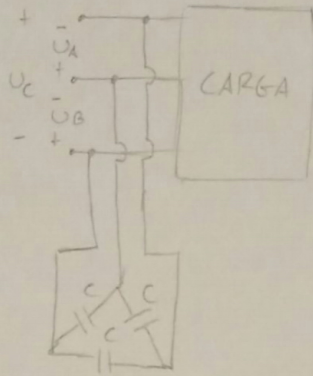
Entonces $I_1 = 36,2A \angle 0^\circ$, $I_2 = 36,2A \angle 120^\circ$, $I_3 = 36,2A \angle 240^\circ$

$$i_1(t) = 51,2A \cos(2\pi 50Hz t)$$

$$i_2(t) = 51,2A \cos(2\pi 50Hz t + 120^\circ)$$

$$i_3(t) = 51,2A \cos(2\pi 50Hz t + 240^\circ)$$

(4) Ya que el consumo es inductivo, compenso con condensadores



$$Q_c = -3 I U^2 \omega C = 6,8 \text{ VAR}$$

$$\Rightarrow C = 149 \mu\text{F}$$

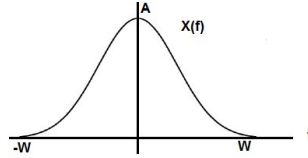
(9) Ahora $S = 12,0 \text{ uW} \Rightarrow I_1 = 31,5 \text{ A} \angle -30^\circ$
 $I_2 = 31,5 \text{ A} \angle 90^\circ$
 $I_3 = 31,5 \text{ A} \angle -150^\circ$

Problema 2

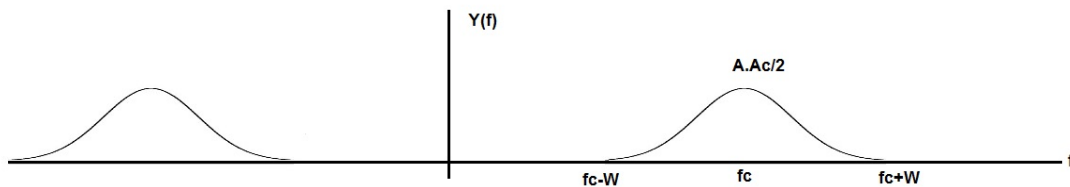
Parte a) Sean $X(f)$, $G_c(f)$, e $Y(f)$ las transformadas de Fourier de $x(t)$, $g_c(t)$ e $y(t)$ respectivamente. Dado que las señales se multiplican en el tiempo, corresponde convolucionar sus transformadas, i.e., $Y(f) = X(f) * G_c(f)$. En particular $G_c(f) = \frac{A_c}{2}(\delta(f + f_c) + \delta(f - f_c))$ por lo que

$$Y(f) = \frac{A_c}{2}(X(f) * \delta(f + f_c) + X(f) * \delta(f - f_c)) = \frac{A_c}{2}(X(f + f_c) + X(f - f_c)).$$

Luego si el espectro de $x(t)$ tiene la forma



entonces el de $y(t)$ corresponderá al anterior trasladado en frecuencia y modificada su amplitud según



En particular no hay solapamiento porque $2W \leq f_c$

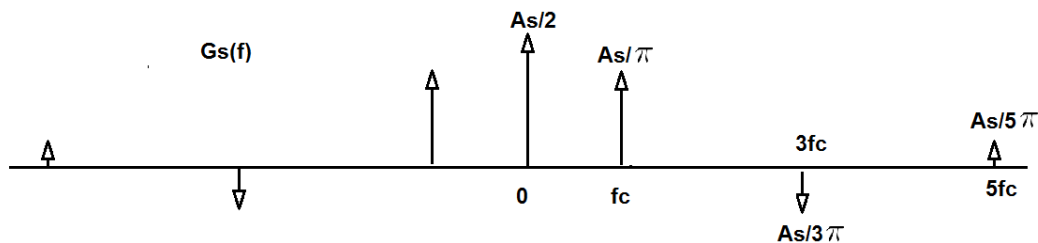
Parte b) A partir de la expansión de $g_s(t)$ en su serie de Fourier $g_s(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} C_n \exp(j2\pi nt/T_s)$ se puede obtener su transformada de Fourier $G_s(f)$. Aplicando linealidad se tiene

$$G_s(f) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} C_n \mathcal{F}[\exp(j2\pi nt/T_s)]$$

Usando que la transformada de una exponencial compleja es una delta trasladada en frecuencia, i.e., $\mathcal{F}[\exp(j2\pi nt/T_s)] = \delta(f - n/T_s) = \delta(f - nf_c)$, entonces la ecuación anterior se reduce a

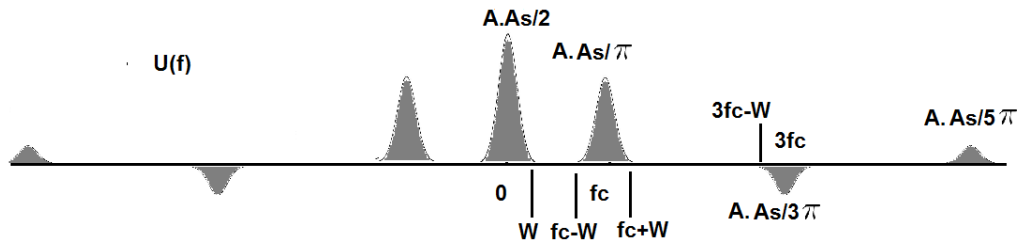
$$G_s(f) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} C_n \delta(f - nf_c)$$

Entonces representando las deltas como flechas de altura unitaria y substituyendo los valores específicos para C_n en este caso, se obtiene la siguiente representación



Luego en forma similar a la parte anterior el espectro de la señal $u(t)$ se obtiene por convolución trasladando el espectro de $x(t)$

$$U(f) = X(f) * G_s(f) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} C_n X(f - nf_c)$$



que corresponde a las siguiente gráfica.

Véase que el primer armónico centrado en f_c coincide con $Y(f)$ obtenido en la parte a) salvo por la diferencia en su amplitud.

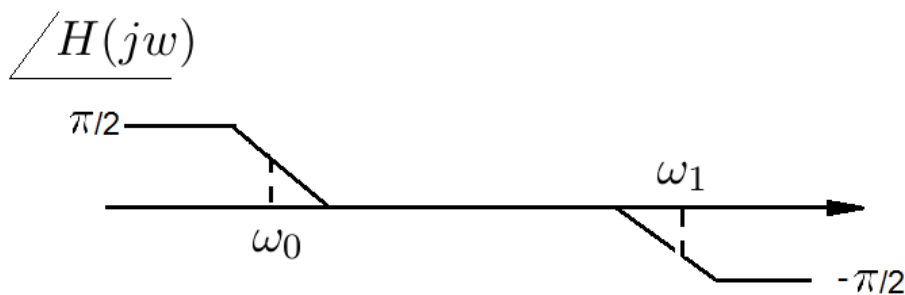
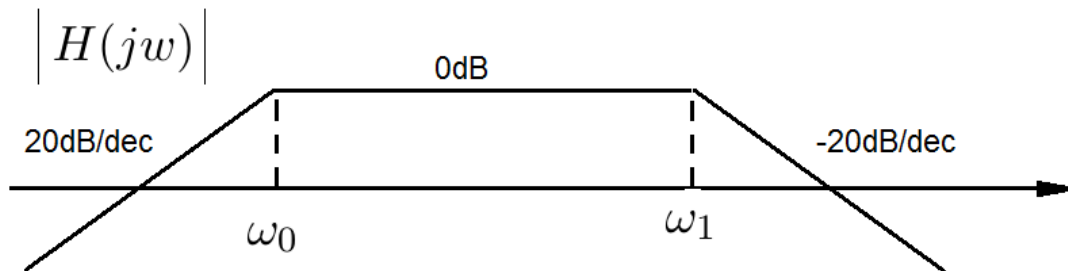
Parte c)

Para $\omega \ll \omega_0 \ll \omega_1$ se aproxima $H(j\omega) \simeq j\omega\omega_1/(\omega_0\omega_1) = j\omega/\omega_0$ con módulo creciente a 20dB por década y ángulo $\pi/2$.

Para $\omega_0 \ll \omega \ll \omega_1$ se aproxima $H(j\omega) \simeq j\omega\omega_1/(j\omega\omega_1) = 1$ con módulo en 0dB (no amplifica ni atenúa) y ángulo 0.

Para $\omega_0 \ll \omega_1 \ll \omega$ se aproxima $H(j\omega) \simeq j\omega\omega_1/(j\omega)^2 = \omega_1/(j\omega)$ con módulo decreciente a 20dB por década y ángulo $-\pi/2$.

Por lo tanto los diagramas de Bode asintóticos toman la forma



Para que el espectro de $z(t)$ sea idéntico al de $y(t)$, debe filtrarse la señal $u(t)$ con un filtro pasabanda ideal $H_{ideal}(j\omega)$, de modo de que solo quede el primer armónico centrado en f_c que se muestra en la figura de la parte b). Si el filtro pasabanda tiene frecuencias de corte f_0 y f_1 entonces deberán elegirse estas frecuencias para que $f_0 \in (W, f_c - W)$ y $f_1 \in (f_c + W, 3f_c - W)$ de modo de filtrar el primer armónico. Si existe la restricción de que $f_1 = f_0 + 2W$ entonces la única elección que hace caer f_0 y f_1 en estos rangos es $f_0 = f_c - W$, o su equivalente en radianes por segundo

$$\omega_0 = 2\pi(f_c - W).$$

Si el filtro $H_{ideal}(j\omega)$ tiene amplitud 1 (0dB), entonces la amplitud del primer armónico se mantendrá en AA_s/π por lo que para igualar la amplitud del espectro $Y(f)$ en la parte a) se deberá imponer $A_s/\pi = A_c/2$, es decir

$$A_s = \pi A_c/2.$$

Finalmente al usar $H(j\omega)$ en lugar de $H_{ideal}(j\omega)$ se tendrá una solución aproximada debido a las variaciones continuas de atenuación y desfase del filtro no ideal. En particular la elección de frecuencias de corte $\omega_0 = 2\pi(f_c - W)$ y $\omega_1 = 2\pi(f_c + W)$ no cumplen que $\omega_0 \ll \omega_1$ con lo que no habrá una banda pasante bien definida y la atenuación del filtro $H(j\omega)$ no llegará a 0dB. Para un ajuste más fino de la amplitud, puede considerarse $\omega \simeq \omega_0 \simeq \omega_1$ y aproximar $H(j\omega) \simeq j(\omega_0)\omega_1/(j\omega_1 + \omega_1)(j\omega_0 + \omega_0) = j/(1+j)^2 = 1/2$. Luego, para compensar esta atenuación puede duplicarse la amplitud de la onda cuadrada, es decir

$$A_s = \pi A_c.$$