

# Questionário 9

# Princípios de Comunicação

Autoria Matrícula Pedro Henrique Dornelas Almeida 18/0108140

> Engenharia de Redes de Comunicação Universidade de Brasília

> > 18 de abril de 2021

# Questão 1

Considere o sinal PAM s(t) obtido a partir da amostragem e retenção do sinal m(t). O sinal é amostrado com período  $T_s$  e a retenção do valor amostrado se dá por um período  $T < T_s$ , conforme mostrado na Figura 1.

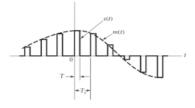


Figura 1: Sinal PAM de topo plano para a Questão 1.

A partir da situação mostrada, sabendo que o sinal m(t) possui transformada de Fourier M(f) e largura de banda (absoluta)  $B_m$ :

(a) (2,00) Determine uma expressão para o sinal s(t) e S(f), sua transformada de Fourier;

#### Resolução:

É possível observar do gráfico que s(t) será do tipo:

$$s(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} m(nT_s)rect\left(\frac{t - (nT_s + T/2)}{T}\right)$$

Para a análise espectral precisaremos fazer algumas manipulações, primeiro, vamos adotar um  $m_{\delta}(t)$ , que representa a amostragem do sinal m(t), da seguinte forma:

$$m_{\delta}(t) = m(t) \cdot \sum_{n=-\infty}^{\infty} \delta(t - nT_s)$$

$$m_{\delta}(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} m(nT_s)\delta(t - nT_s)$$

E para representar o pulso adotaremos:

$$x(t) = rect(\frac{t - T/2}{T})$$

E para que consigamos uma forma semelhante a obtida do gráfico é necessário fazer uma convolução do tipo:

$$s(t) = (m_{\delta} * x)(t)$$

$$s(t) = \sum_{s=-\infty}^{\infty} m(nT_s) \int_{-\infty}^{\infty} \delta(\tau - nT_s) x(t - \tau) d\tau$$

Utilizando da propriedade da amostragem dos impulsos:

$$s(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} m(nT_s)x(t - nT_s)$$

Agora podemos mostrar que o método funciona e que o s(t) é o mesmo que obtemos de acordo com o gráfico:

$$s(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} m(nT_s)rect\left(\frac{t - (nT_s + T/2)}{T}\right)$$

Agora, podemos usar as relações encontradas para analisar espectralmente, da seguinte maneira, utilizando também a propriedade de que um trem de impulsos no tempo pode ser representado por:

$$\sum_{n=-\infty}^{\infty} \delta(t - nT_s) = \frac{1}{T_s} \sum_{n=-\infty}^{\infty} e^{\frac{j2\pi t}{T_s}n}$$

$$m_{\delta}(t) = m(t) \cdot \frac{1}{T_s} \sum_{n=-\infty}^{\infty} e^{\frac{j2\pi t}{T_s}n}$$

$$M_{\delta}(f) = M(f) * \frac{1}{T_s} \sum_{k=-\infty}^{\infty} \delta(f - \frac{k}{T_s})$$

E pela amostragem dos impulsos é possível ver:

$$M_{\delta}(f) = \frac{1}{T_s} \sum_{k=-\infty}^{\infty} M(f - \frac{k}{T_s})$$

Seguindo:

$$s(t) = (m_{\delta} * x)(t)$$
  
$$S(f) = M_{\delta}(f) \cdot X(f)$$

E como  $X(f) = Tsinc(fT)e^{-j\pi fT}$ :

$$S(f) = \frac{1}{T_s} \sum_{k=-\infty}^{\infty} M(f - \frac{k}{T_s}) T sinc(fT) e^{-j\pi fT}$$

(b) (0,50) Especifique uma expressão para R(f), que consiste no espectro do sinal recuperado a partir da reconstrução ideal do sinal m(t) a partir de s(t) por meio de um filtro passa-baixas ideal, sabendo ainda que não há aliasing no processo de amostragem;

#### Resolução:

Adotaremos como  $H_R(f)$  a resposta em frequência do passa-baixas ideal e que  $f_s \ge 2B_m$ , e assim podemos fazer:

$$H_R(f) = rect\left(\frac{f}{2B_m}\right)$$

Então:

$$R(f) = S(f)H_R(f)$$
 
$$R(f) = \frac{1}{T_s} \sum_{k=-\infty}^{\infty} M(f - \frac{k}{T_s})Tsinc(fT)e^{-j\pi fT}rect\left(\frac{f}{2B_m}\right)$$

Como não há aliasing e é um passa baixas ideal, apenas o sinal quando k=0 vai passar, logo:

$$R(f) = \frac{1}{T_s} M(f) T sinc(fT) e^{-j\pi fT}$$

(c) (2,00) A partir da expressão obtida no item "b", verifique se há necessidade de equalização de r(t) (cuja transformada de Fourier é R(f)) para a obtenção de m(t). Em caso positivo, especifique o tipo de distorção presente no sinal, uma resposta para o equalizador e uma expressão para  $\hat{m}(t)$ , o sinal na saída do equalizador. Caso contrário, justifique.

### Resolução:

Há uma distorção na amplitude, causada pelo sinc(fT), assim precisamos de um filtro equalizador e vamos utilizar sua resposta da seguinte forma:

$$H_{eq}(f) = \frac{1}{Tsinc(fT)}$$

E então, obtemos na saída do equalizador:

$$\hat{M}(f) = \frac{1}{T_s} M(f) e^{-j\pi fT}$$

Passando para o domínio do tempo temos uma versão não distorcida de m(t):

$$\hat{m}(t) = \frac{1}{T_s} m(t - \frac{T}{2})$$

# Questão 2

Um sistema PCM usa um quantizador uniforme seguido de um codificador binário de 12 bits. A taxa de bits do sistema é igual a 52 Mbps.

(a) (1,00) Qual é a máxima largura de banda do sinal-mensagem analógico de entrada para a qual o sistema opera sem aliasing?

### Resolução:

Como a taxa de transmissão é  $R_b = f_s \cdot n$ :

$$52M = 12 f_s$$

$$f_s = \frac{52}{12}MHz$$

Para que o sistema opere sem alisasing é necessário que:

$$f_s \ge 2B_m$$

$$2B_m \le f_s$$

$$B_m \le \frac{f_s}{2}$$

$$B_m \le \frac{52}{24}MHz$$

$$B_m \le 2,166MHz$$

Assim, a máxima largura de banda é dada por:

$$B_m = 2,166MHz$$

(b) (1,00) Determine a razão sinal-ruído (de quantização) quando um sinal dado pela soma de dois tons sinais senoidais de mesma amplitude e fase e frequências de 1 MHz e 2 MHz é aplicado na entrada desse sistema, dado que não há sobrecarga do quantizador

#### Resolução:

Podemos ver que o nosso sinal m(t) a ser aplicado é da forma:

$$m(t) = Csen(2\pi f_1 t + \theta) + Csen(4\pi f_1 t + \theta)$$

A SNR por sua vez é dada por:

$$SNR|_{dB} = 6,02n + 4,77 + 10log\left(\frac{\langle m^2(t) \rangle}{X_{Q_{max}}^2}\right)$$

$$< m^2(t) > = C^2$$
  
 $X_{Q^2_{max}} = (1, 76C)^2$ 

Em que foi calculado utilizando uma rotina computacional, da seguinte maneira:



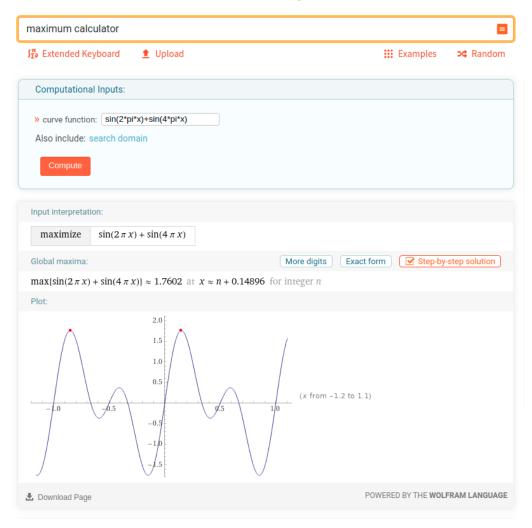


Figura 2: Máximo de m(t)

O link para o cálculo é: https://www.wolframalpha.com/input/?i= maximum+calculator&assumption=%7B%22F%22%2C+%22GlobalMaximizeCalculator% 22%2C+%22curvefunction%22%7D+-%3E%22sin%282\*pi\*x%29%2Bsin%284\*pi\*x% 29%22

Então, temos:

$$SNR|_{dB} = 77,01 + 10log\left(\frac{C^2}{3,0976C^2}\right) = 77,01 - 4,91$$
  
 $SNR|_{dB} = 72,10dB$ 

## Questão 3

Quinze sinais de voz, cada um limitado em faixa em 4 kHz, devem ser quantizados utilizando-se um companding de Lei-μ (μ=250), gerando cada um sinal PCM, que serão multiplexados em TDM e transmitidos de forma binária por um canal de comunicação do tipo banda base com largura de faixa disponível de 600 kHz. Por limitações do filtro de reconstrução no receptor, a taxa de amostragem utilizada na conversão A/D deve ser superior à taxa de Nyquist em, no mínimo, 15%. Qual é a máxima razão sinal-ruído de quantização, em dB, que pode ser obtida para o sistema PCM em questão? Justifique apropriada e detalhadamente sua resposta.

### Resolução:

Primeiro devemos notar que a frequência de amostragem  $f_s$  é dada por:

$$f_s > 2, 3B_m$$

$$f_s \ge 9, 2kHz$$

Agora, analisando o multiplexador pela sua taxa de transmissão de  $R_{mux}$ , pode se ver que como ele utiliza o sistema binário para transmissão, temos pelo teorema da dimensionalidade que a taxa de símbolos por segundo $(R_s)$  é igual a taxa de transmissão do multiplexador, assim:

$$R_s = R_{mux}$$

Logo, a largura de banda utilizada pelo multiplexador $(B_T)$  deve ser tal que:

$$B_T \ge \frac{R_s}{2}$$

Manipulando e aplicando a largura de banda  $B_T = 600kHz$ :

$$R_s \le 2B_T$$

 $R_s \leq 1,2Mbauds$  ou Mbps

Note agora que  $R_s = 15R_{voz}$ , em que  $R_{voz}$  é a taxa de transmissão de um canal que entrará no multiplexador, assim:

$$15R_{voz} \leq 1, 2Mbps$$

$$R_{voz} \le 80kbps$$

Note também que  $R_{voz} = f_s \cdot n$ :

$$f_s \cdot n \le 80kbps$$

$$n \le \frac{80kbps}{9,1kHz}$$

$$n \leq 8,69bits \rightarrow n \leq 8bits$$

Então a escolha de n<br/> que garante a maior SNR é n=8bits, assim a SNR fica da seguinte maneira para  $\mu=250$ :

$$SNR|_{dB} = 10log\left(\frac{3 \cdot 2^{2n}}{[ln(1+\mu)]^2}\right)$$

$$SNR|_{dB} = 6,02n+4,77-20log(ln(251))$$

$$SNR|_{dB} = 48,16-10,07$$

$$SNR|_{dB} = 38,090dB$$