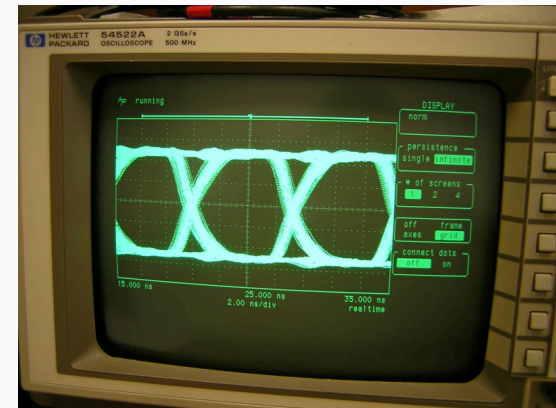


Sistemas de Comunicação I

Modulação de portadora



Prof. Roberto Wanderley da Nóbrega

Instituto Federal de Santa Catarina

Introdução

Diagrama de blocos

Modelo de translação em frequência geral:



Nomenclatura:

- $x(t)$ sinal modulante.
- $s(t)$ sinal modulado, sinal transmitido.
- $r(t)$ sinal recebido.
- $\hat{x}(t)$ sinal demodulado.

Sinais em banda base:

$x(t)$ e $\hat{x}(t)$.

Sinais em banda passante:

$s(t)$ e $r(t)$.

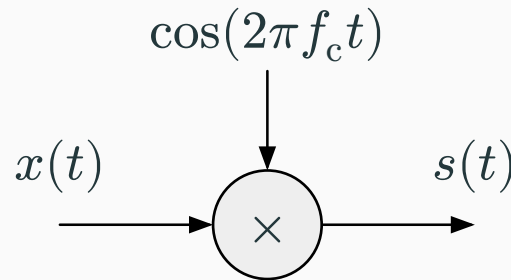
Esquemas de modulação de portadora

Modulação de banda lateral dupla (DSB)

Seja $x(t)$ um sinal em banda base. A modulação de **banda lateral dupla** (DSB) deste sinal é dada por

$$s(t) = x(t) \cos(2\pi f_c t),$$

onde f_c é a frequência da portadora.

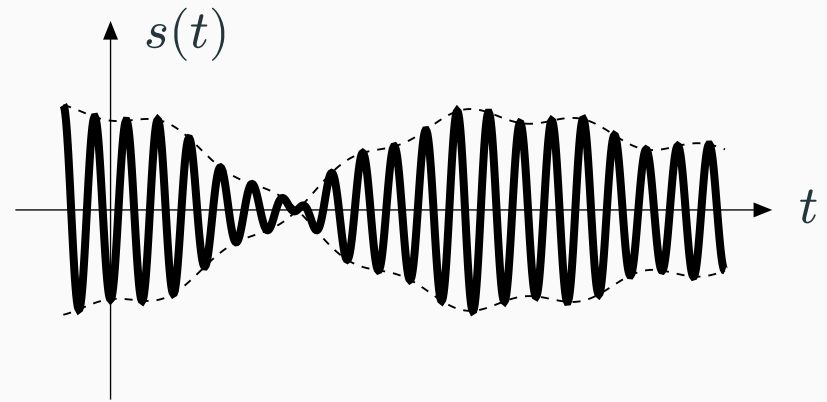
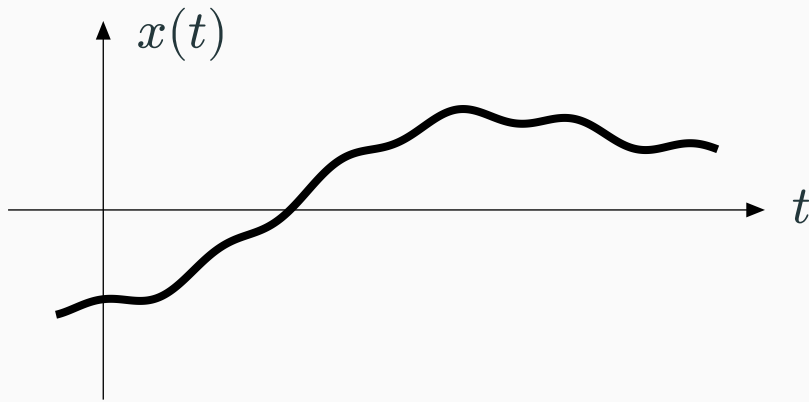


Modulação de banda lateral dupla (DSB)

Seja $x(t)$ um sinal em banda base. A modulação de **banda lateral dupla** (DSB) deste sinal é dada por

$$s(t) = x(t) \cos(2\pi f_c t),$$

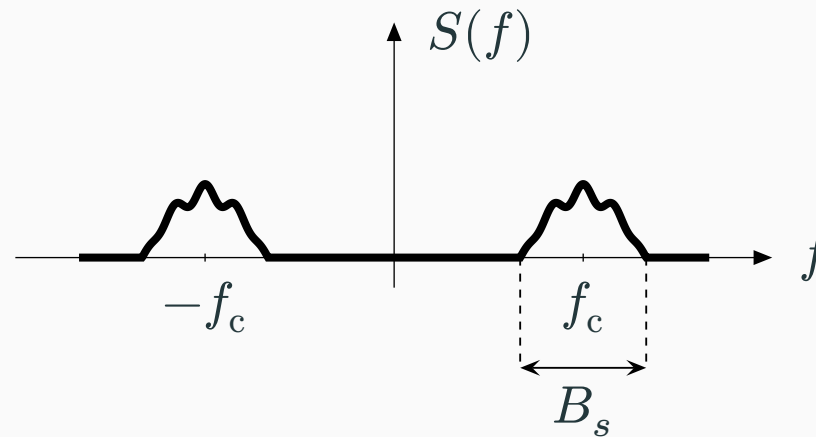
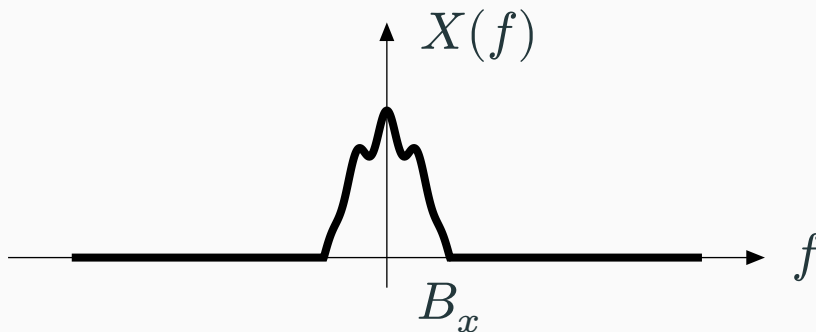
onde f_c é a frequência da portadora.



Espectro do sinal modulado

No domínio da frequência:

$$S(f) = \frac{1}{2}X(f + f_c) + \frac{1}{2}X(f - f_c).$$

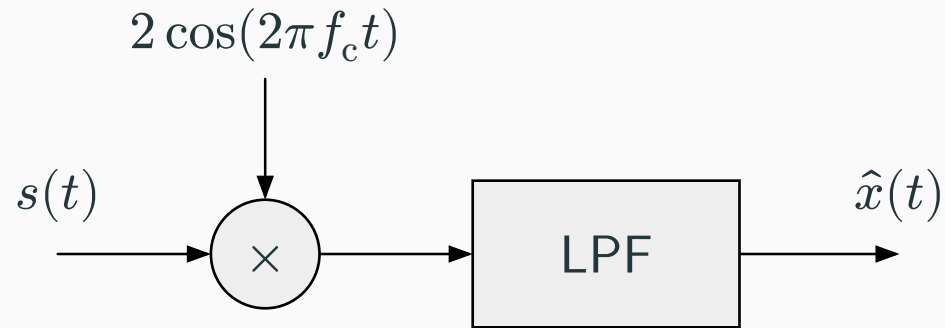


- Para que $x(t)$ seja recuperado a partir de $s(t)$, é necessário $f_c > B_x$ (na prática, $f_c \gg B_x$).
- A banda ocupada pelo sinal em banda passante é o dobro daquela do sinal em banda base:

$$B_s = 2B_x.$$

Demodulação do sinal DSB

A demodulação pode ser realizada como abaixo, onde LPF denota *filtragem passa-baixa*.



No domínio da frequência, a saída do multiplicador é

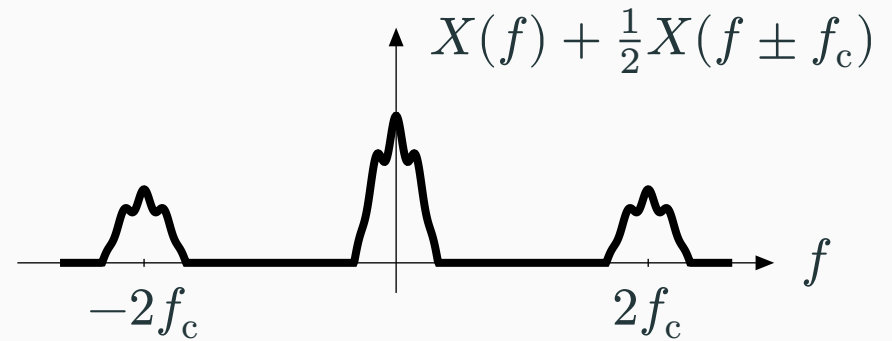
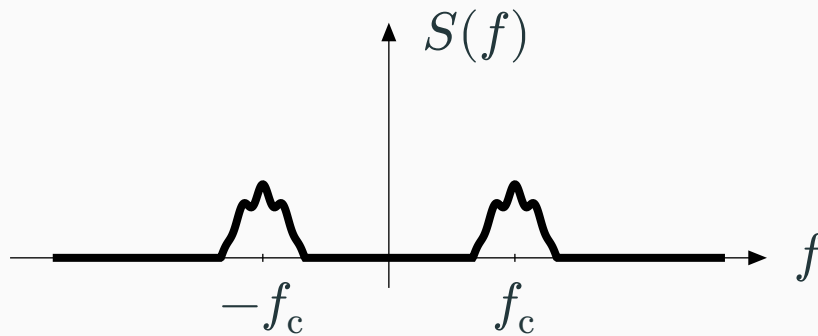
$$X(f) + \frac{1}{2}X(f + 2f_c) + \frac{1}{2}X(f - 2f_c).$$

Demodulação do sinal DSB

No domínio da frequência, a saída do multiplicador é

$$X(f) + \frac{1}{2}X(f + 2f_c) + \frac{1}{2}X(f - 2f_c).$$

Os termos em $\pm 2f_c$ são removidos pela filtragem passa-baixa.



A frequência de corte do filtro deve se situar entre B_x e $2f_c - B_x$.

Mostre que:

(a) Se a diferença de fase entre os osciladores do receptor e transmissor é θ , então

$$\hat{x}(t) = x(t) \cos(\theta).$$

(b) Se a diferença de frequência entre os osciladores do receptor e transmissor é Δf , então

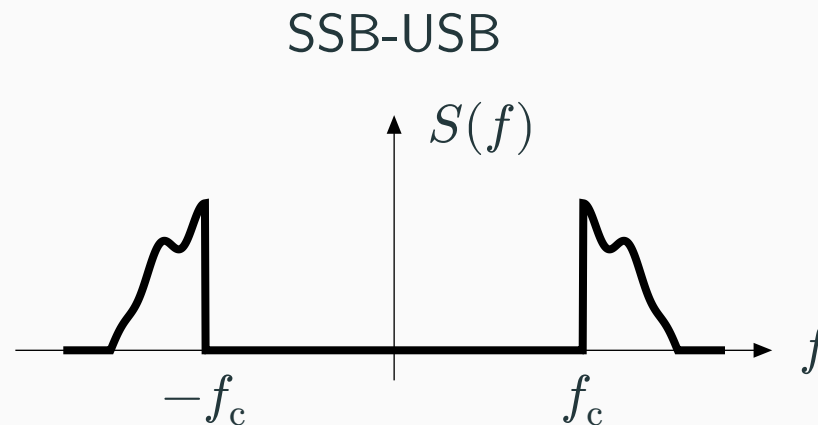
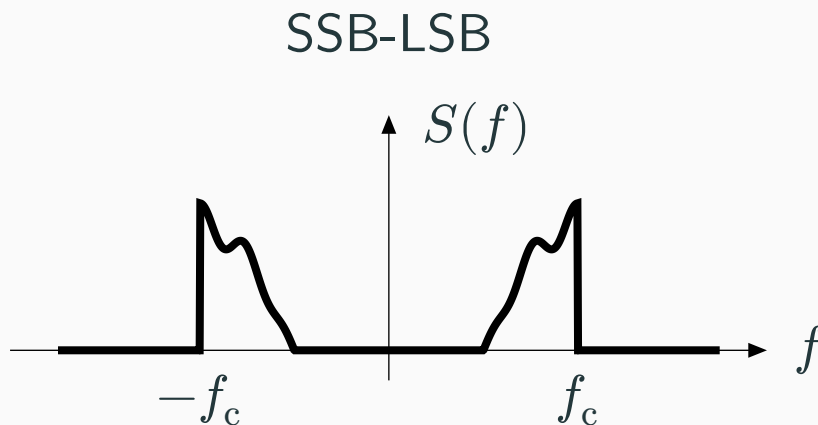
$$\hat{x}(t) = x(t) \cos(2\pi \Delta f t).$$

Observação: O problema de **sincronismo de portadora** pode ser resolvido de algumas maneiras:

- Portadora piloto: Transmite-se a portadora junto com $s(t)$.
- Malha de Costas (Costas loop): Utiliza técnicas de controle realimentado para recriar a portadora localmente a partir do próprio $s(t)$.

Modulação de banda lateral simples (SSB)

Na modulação de **banda lateral simples** (SSB), apenas uma das bandas laterais é selecionada: ou a LSB (banda lateral inferior) ou a USB (banda lateral superior).

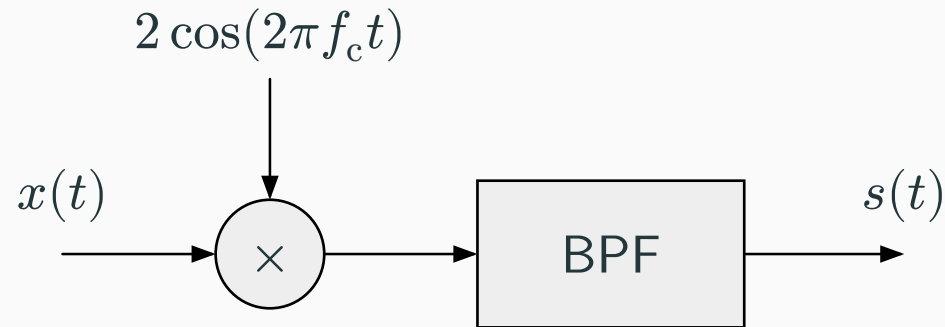


Assim, a banda ocupada pelo sinal em banda passante é a mesma do sinal em banda base:

$$B_s = B_x.$$

Diagrama de blocos

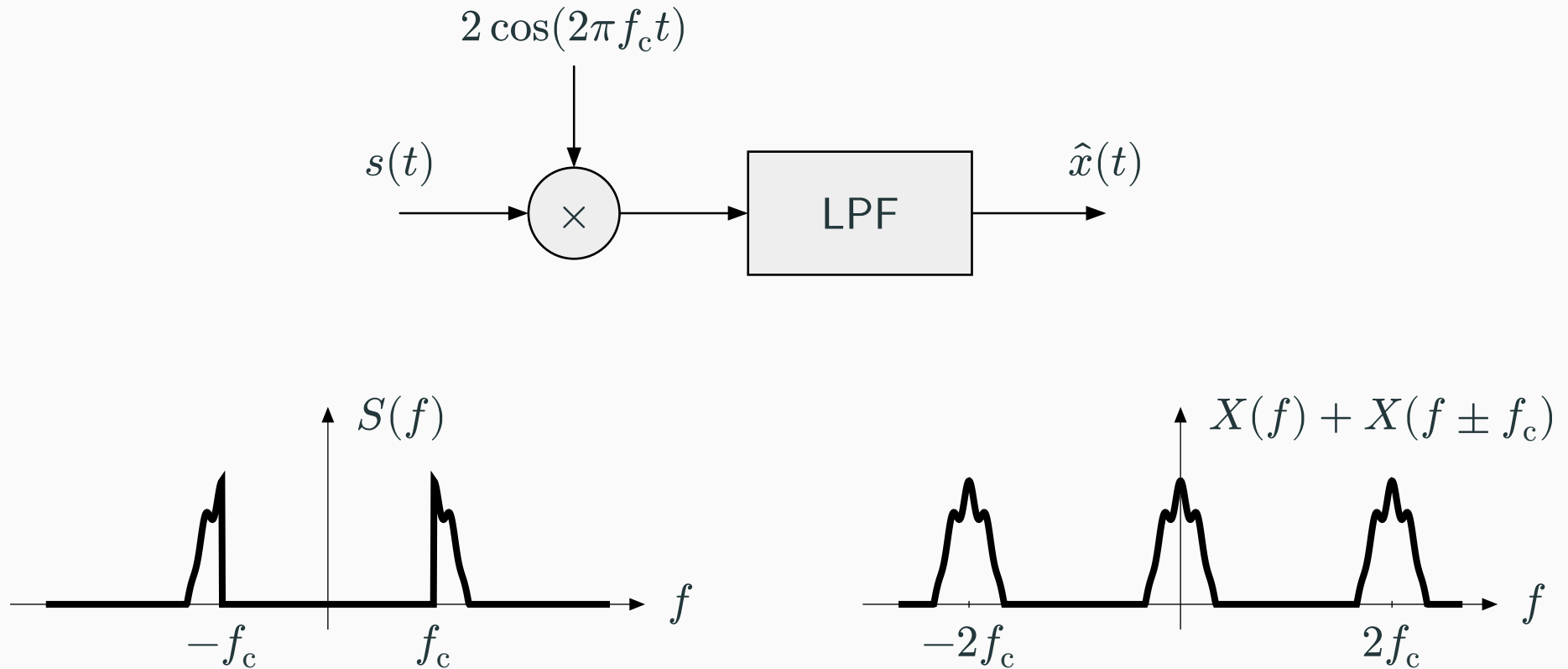
A modulação pode ser realizada através de um modulador DSB seguido de um filtro que seleciona a banda desejada.



Observação: Esta implementação exige um sinal modulante com baixo conteúdo espectral no DC.

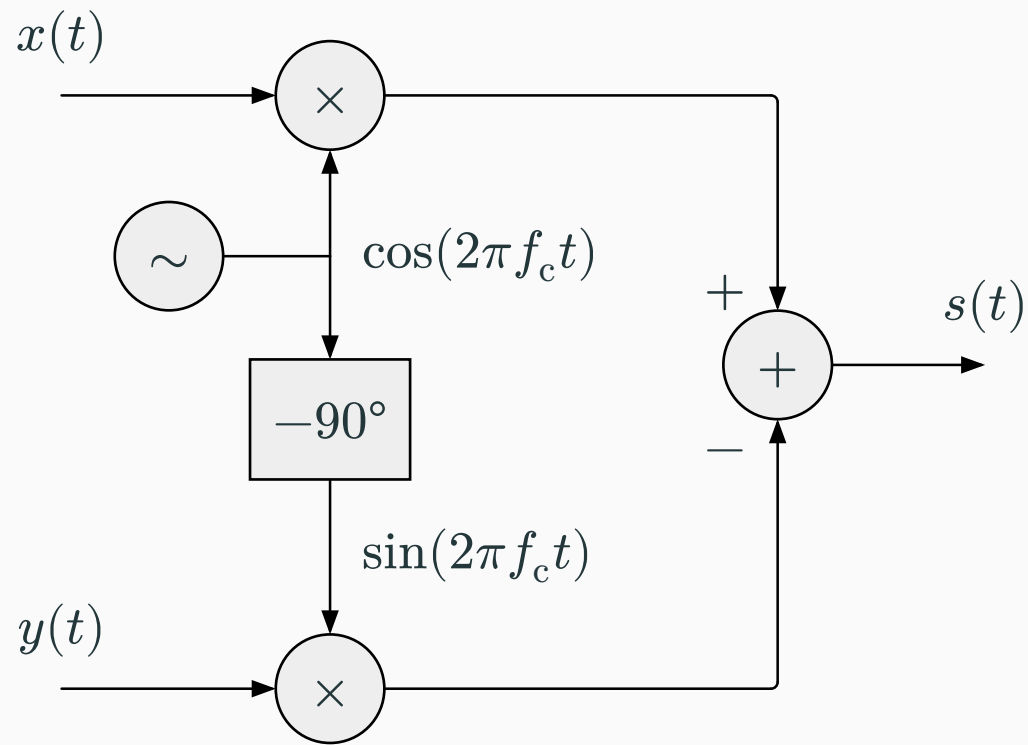
Demodulação do sinal SSB

Pode-se utilizar um demodulador DSB!



Modulação de portadora em quadratura (QC)

Na modulação de **portadora em quadratura** (QC), utiliza-se duas portadoras de mesma frequência, mas defasadas de 90° .



Modulação de portadora em quadratura (QC)

Matematicamente,

$$s(t) = x(t) \cos(2\pi f_c t) - y(t) \sin(2\pi f_c t).$$

onde $x(t)$ e $y(t)$ são dois sinais em banda base.

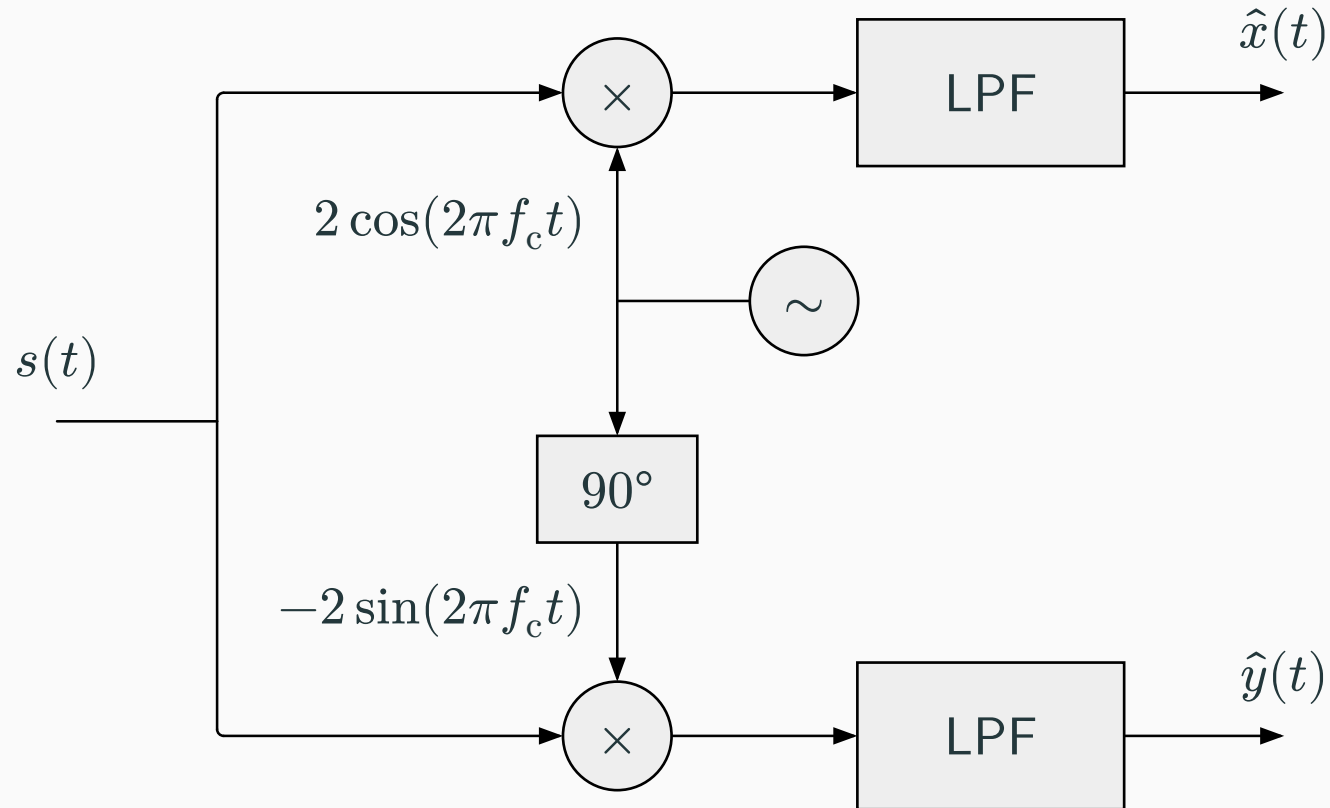
Nomenclatura: $x(t)$ é o **componente em fase** e $y(t)$ é o **componente em quadratura**.

A modulação QC ocupa a mesma largura de banda que o caso DSB. No entanto, dois sinais são transmitidos simultaneamente e na mesma faixa de frequência. Assim, a eficiência é a mesma do caso SSB.

Observação: Esta técnica é bastante usada em comunicação digital. Mais detalhes no futuro.

Demodulação do sinal QC

Utiliza-se dois demoduladores DSB, com portadoras em quadratura.



A saída do multiplicador do ramo de cima é

$$\begin{aligned} 2s(t) \cos(2\pi f_c t) &= 2[x(t) \cos(2\pi f_c t) - y(t) \sin(2\pi f_c t)] \cos(2\pi f_c t) \\ &= 2x(t) \cos^2(2\pi f_c t) - 2y(t) \sin(2\pi f_c t) \cos(2\pi f_c t) \\ &= x(t) + x(t) \cos(2\pi 2f_c t) - y(t) \sin(2\pi 2f_c t), \end{aligned}$$

onde foram utilizadas as seguintes igualdades trigonométricas:

$$\begin{aligned} 2 \cos^2(a) &= 1 + \cos(2a), \\ 2 \cos(a) \sin(a) &= \sin(2a). \end{aligned}$$

Portanto, na saída do filtro passa-baixa correspondente, temos $\hat{x}(t) = x(t)$.

Analogamente, no ramo de baixo, temos $\hat{y}(t) = y(t)$.

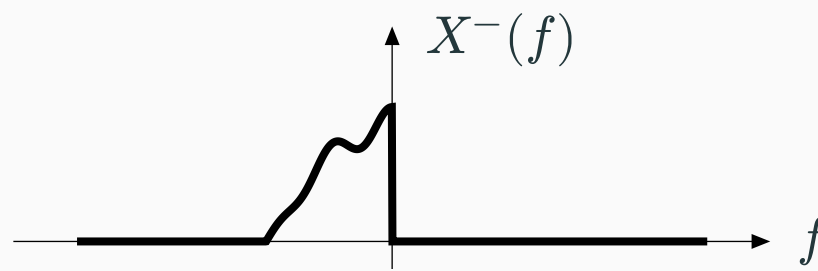
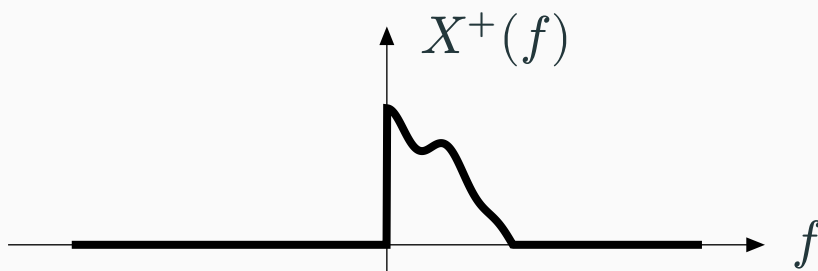
Expressão do SSB no domínio do tempo

Neste momento estamos em condições de analisar a expressão no domínio do tempo de um sinal SSB. Sejam

$$X_+(f) = 2X(f)u(f) \quad \text{e} \quad X_-(f) = 2X(f)u(-f),$$

de modo que

$$X(f) = \frac{X_+(f) + X_-(f)}{2}.$$



Observação: Note que as formas de onda correspondentes no domínio do tempo são *complexas*!

Expressão do SSB no domínio do tempo

Por brevidade, consideraremos apenas o caso USB. Nesse caso, temos

$$S(f) = \frac{X_+(f - f_c) + X_-(f + f_c)}{2},$$

de modo que

$$s(t) = \mathcal{F}^{-1}\{S(f)\} = \frac{1}{2}x_+(t)e^{+j2\pi f_c t} + \frac{1}{2}x_-(t)e^{-j2\pi f_c t},$$

onde

$$x_+(t) = \mathcal{F}^{-1}\{X_+(f)\} = x(t) \star \left(\delta(t) + j\frac{1}{\pi t} \right),$$

$$x_-(t) = \mathcal{F}^{-1}\{X_-(f)\} = x(t) \star \left(\delta(t) - j\frac{1}{\pi t} \right).$$

Definição. A **transformada de Hilbert** de um sinal $x(t)$ é definida por

$$x_{\text{H}}(t) = \mathcal{H}\{x(t)\} = x(t) \star \frac{1}{\pi t} = \frac{1}{\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{x(\tau)}{t - \tau} d\tau.$$

Com esta definição:

$$x_{+}(t) = x(t) + jx_{\text{H}}(t),$$

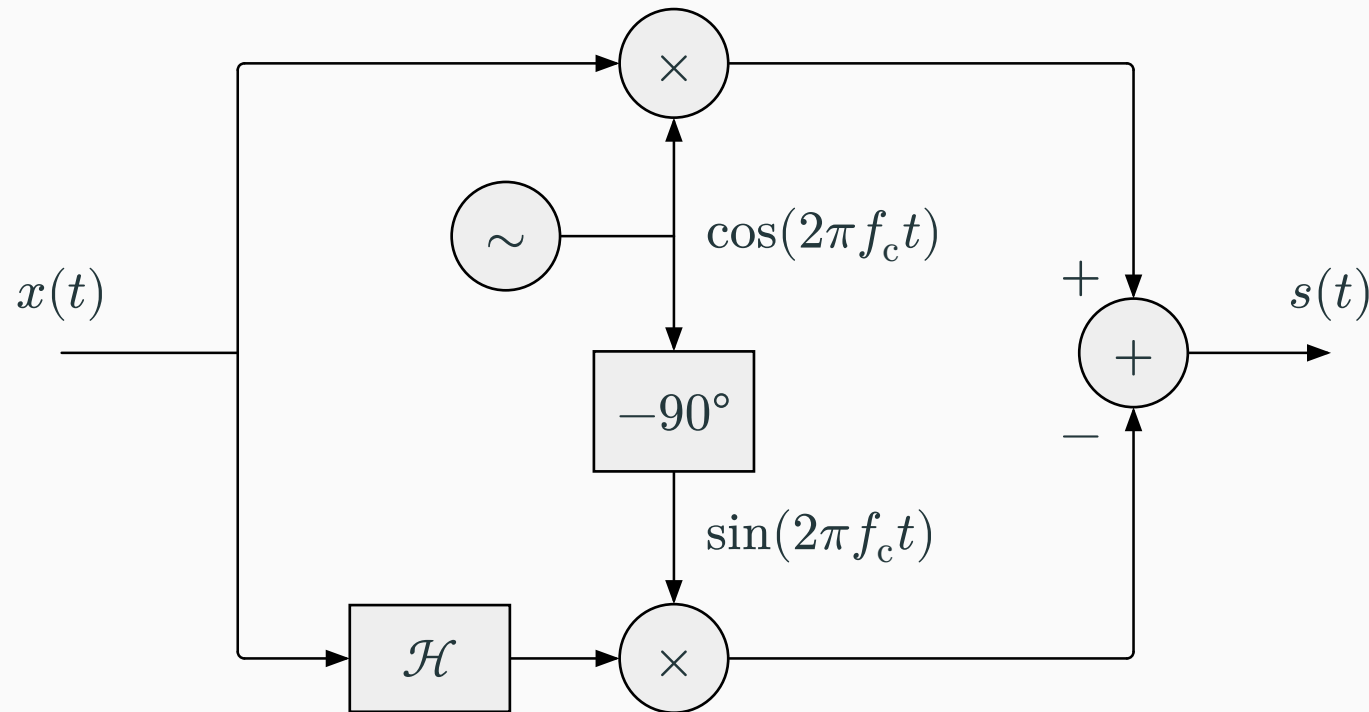
$$x_{-}(t) = x(t) - jx_{\text{H}}(t).$$

Finalmente,

$$s(t) = x(t) \cos(2\pi f_c t) - x_{\text{H}}(t) \sin(2\pi f_c t).$$

Modulador SSB alternativo

Da discussão anterior, conclui-se que pode-se utilizar um modulador QC, com componente em fase $x(t)$ e componente em quadratura $x_H(t)$.

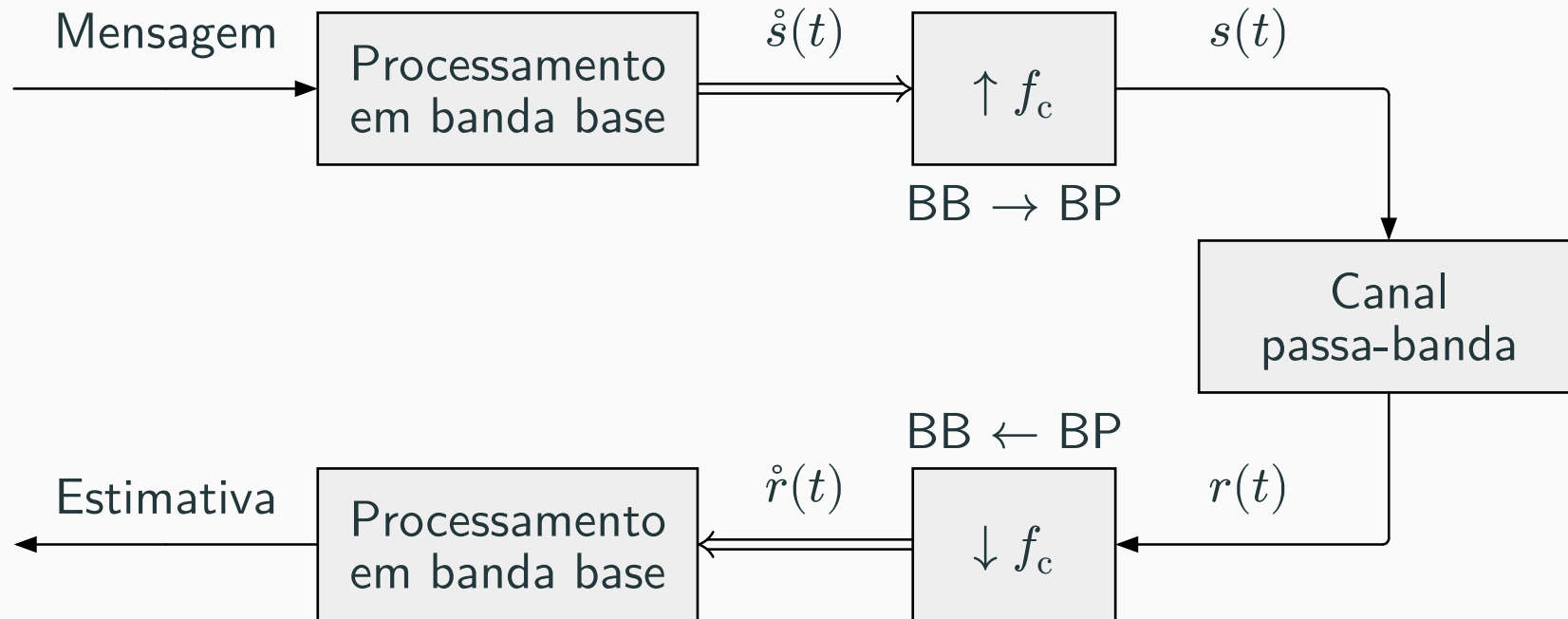


Analise o caso SSB-LSB.

Envoltória complexa

Motivação

A envoltória complexa é uma generalização do conceito de *fasores* e permite a análise, a simulação e a implementação em banda base de grande parte do sistema.



Benefícios:

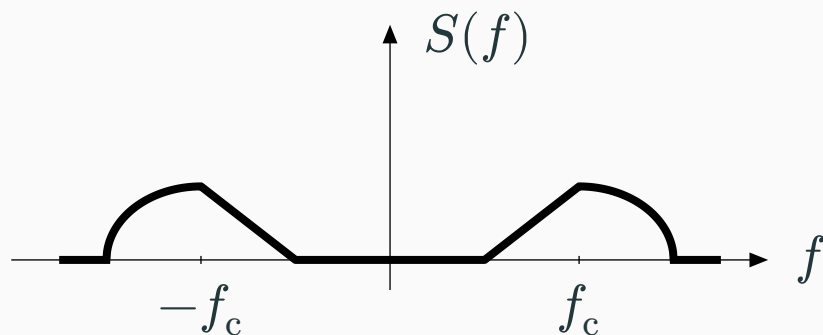
- Processamento em banda base independente da frequência da portadora.
- Processamento digital com menor taxa de amostragem.

Preço a se pagar:

- Os sinais envolvidos passam a ser complexos.

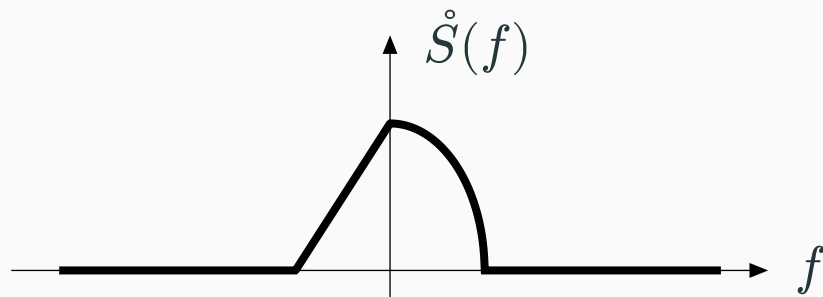
Representação em banda base de sinais em banda passante

Seja $s(t)$ um sinal real qualquer em *banda passante*.



$S(f)$ é sempre simétrico ao redor de $f = 0$, pois $s(t)$ é real, mas *não* é necessariamente simétrico ao redor de $f = f_c$.

A *representação em banda base* de $s(t)$ com relação à frequência f_c , chamada de **envoltória complexa** de $s(t)$ e denotada por $\mathring{s}(t)$, é definida como sendo o sinal com o espectro abaixo.



Em geral, $\mathring{s}(t)$ é um *sinal complexo*.

Representação em banda base de sinais em banda passante

Matematicamente, primeiro definimos

$$S_+(f) = 2S(f) u(f)$$

e depois

$$\mathring{S}(f) = S_+(f + f_c).$$

Observação: O fator 2 na definição de $S_+(f)$ é arbitrário (comodidade matemática).

Seja $s_+(t) = \mathcal{F}^{-1}\{S_+(f)\}$. Então,

$$s_+(t) = s(t) + js_H(t),$$

onde $s_H(t) = \mathcal{H}\{s(t)\}$ é a transformada de Hilbert de $s(t)$.

Demonstração: Tem-se

$$\begin{aligned} s_+(t) &= \mathcal{F}^{-1}\{2S(f)u(f)\} \\ &= \mathcal{F}^{-1}\{S(f)\} \star \mathcal{F}^{-1}\{2u(f)\} \\ &= s(t) \star \left[\delta(t) + j\frac{1}{\pi t} \right] \\ &= s(t) + js_H(t), \end{aligned}$$

de onde segue o resultado. ■

Uma primeira consequência desse lema é que

$$s(t) = \operatorname{Re}\{\dot{s}(t)e^{j2\pi f_c t}\},$$

exatamente como na teoria de fasores.

Demonstração: Temos que

$$\dot{s}(t) = \mathcal{F}^{-1}\{\dot{S}(f)\} = \mathcal{F}^{-1}\{S_+(f + f_c)\} = s_+(t)e^{-j2\pi f_c t},$$

ou seja,

$$s_+(t) = \dot{s}(t)e^{j2\pi f_c t},$$

e o resultado segue tomando a parte real dos dois lados da equação. ■

Representação retangular: componentes em fase e em quadratura

Expressando $\dot{s}(t)$ em coordenadas retangulares, obtemos

$$\dot{s}(t) = s_I(t) + js_Q(t),$$

onde

- $s_I(t) = \text{Re}\{\dot{s}(t)\}$ é o **componente em fase** de $s(t)$
- $s_Q(t) = \text{Im}\{\dot{s}(t)\}$ é o **componente em quadratura** de $s(t)$.

Pode-se mostrar então que

$$s(t) = s_I(t) \cos(2\pi f_c t) - s_Q(t) \sin(2\pi f_c t).$$

Observação: Os termos em inglês são *in-phase* (I) e *quadrature* (Q). Não confundir o I com “imaginário”.

Representação polar: amplitude e fase instantâneas

Expressando $\dot{s}(t)$ em coordenadas polares, obtemos

$$\dot{s}(t) = A(t)e^{j\theta(t)}.$$

onde

- $A(t) = |\dot{s}(t)|$ é a **amplitude instantânea** de $s(t)$ e
- $\theta(t) = \angle \dot{s}(t)$ é a **fase instantânea** de $s(t)$.

Nesse caso, pode-se mostrar que

$$s(t) = A(t) \cos(2\pi f_c t + \theta(t)).$$

Observação: A amplitude instantânea $A(t)$ também é chamada de *envoltória* de $s(t)$. Não confundir com a *envoltória complexa* de $s(t)$, que é $\dot{s}(t)$.

Demonstração

Da relação fasorial, temos que primeiro que

$$\begin{aligned}s(t) &= \operatorname{Re}\{\dot{s}(t)e^{j2\pi f_c t}\} \\ &= \operatorname{Re}\{[s_I(t) + js_Q(t)][\cos(2\pi f_c t) + j\sin(2\pi f_c t)]\} \\ &= s_I(t)\cos(2\pi f_c t) - s_Q(t)\sin(2\pi f_c t),\end{aligned}$$

e depois que

$$\begin{aligned}s(t) &= \operatorname{Re}\{\dot{s}(t)e^{j2\pi f_c t}\} \\ &= \operatorname{Re}\{A(t)e^{j\theta(t)}e^{j2\pi f_c t}\} \\ &= \operatorname{Re}\{A(t)e^{j(2\pi f_c t + \theta(t))}\} \\ &= A(t)\cos(2\pi f_c t + \theta(t)),\end{aligned}$$

como desejado.

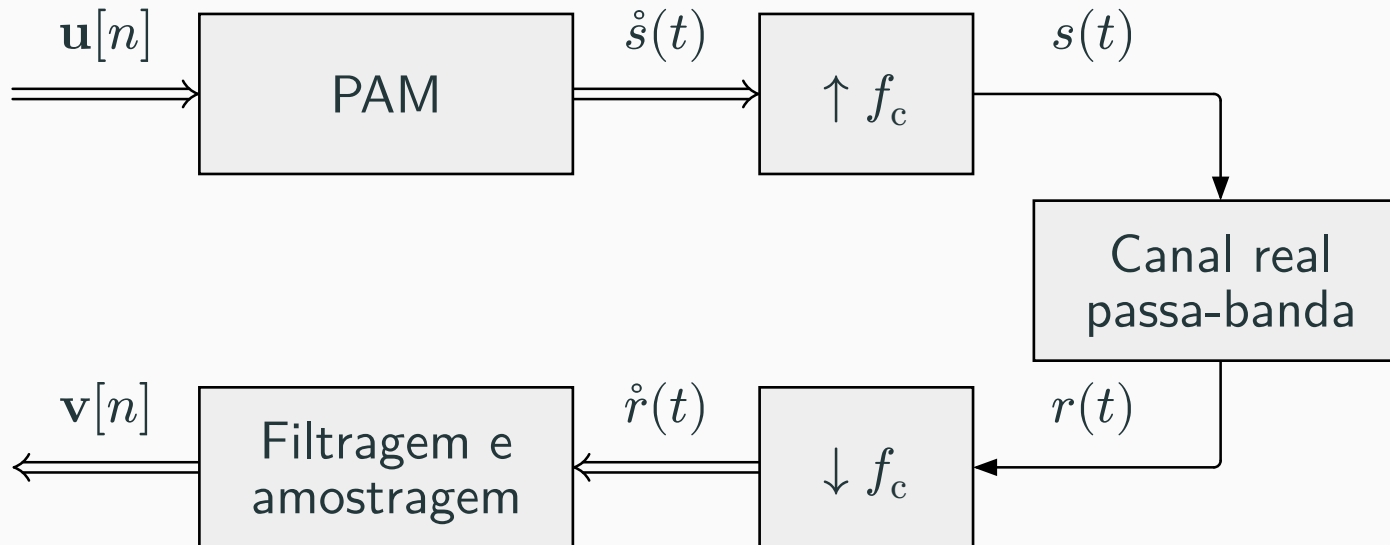


PAM complexo

Suponha que o sinal equivalente em banda base seja da forma “PAM”, isto é,

$$\dot{s}(t) = \sum_{n \in \mathbb{Z}} \mathbf{u}[n] p(t - nT_s),$$

onde $\mathbf{u}[n]$ é uma *sequência de números complexos* e $p(t)$ um pulso real qualquer.



Canal equivalente em banda base

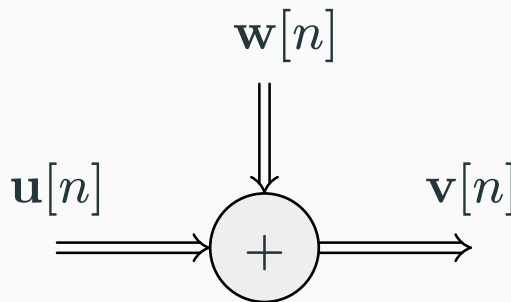
Analogamente ao caso real, no caso de filtragem casada e pulso de Nyquist, temos

$$\mathbf{v}[n] = \mathbf{u}[n] + \mathbf{w}[n],$$

onde $\mathbf{w}[n] = \mathbf{w}_I[n] + j\mathbf{w}_Q[n]$ é *ruído gaussiano branco discreto complexo*, com

$$\mathbf{w}_I[n] \stackrel{\text{iid}}{\sim} \text{Normal}(0, N_0/2) \quad \text{e} \quad \mathbf{w}_Q[n] \stackrel{\text{iid}}{\sim} \text{Normal}(0, N_0/2),$$

sendo $\mathbf{w}_I[n]$ e $\mathbf{w}_Q[n]$ independentes entre si.



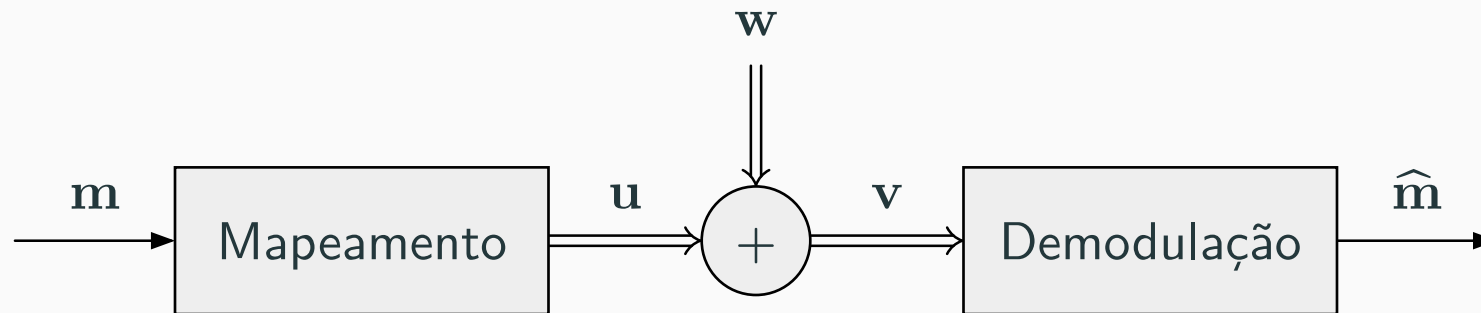
Constelações complexas

Constelações complexas

Voltando nossa atenção para comunicação digital e lembrando as constelações M -PAM...

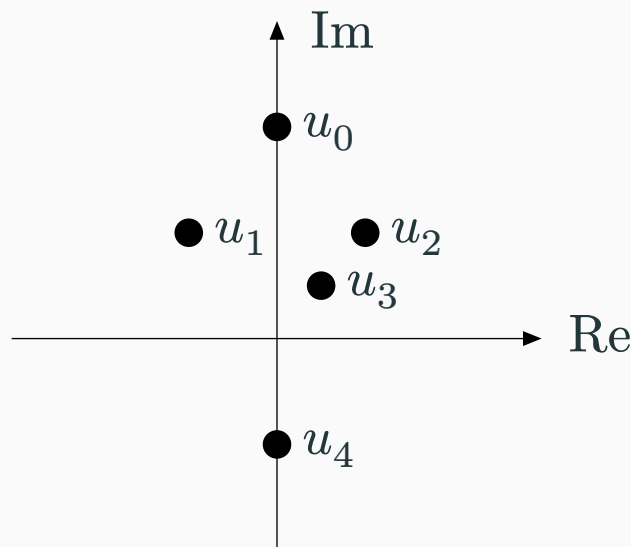


A ideia é, novamente, generalizar de real para complexo.



Exercício

Considere a constelação $\mathcal{U} = [j4, -2 + j2, 2 + j2, 1 + j1, -j2]$ mostrada abaixo.



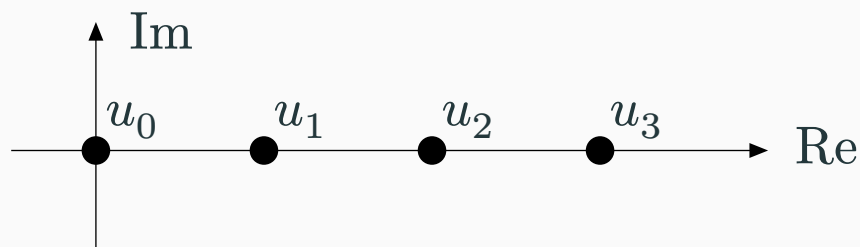
- (a) Determine a média e a energia média da constelação, supondo mensagens equiprováveis.
- (b) Supondo a sequência de mensagens $\mathbf{m}[n] = [0, 1, 1, 4, 3...]$, esboce as componentes em fase e em quadratura, bem como a amplitude e a fase instantâneas. Assuma taxa de símbolos de 50 kbaud.

Constelação ASK

Na **constelação M -ASK** (amplitude-shift keying) os símbolos são definidos por

$$u_i = i\alpha, \quad i \in [0 : M),$$

onde α é um valor de *amplitude base*. Por exemplo, para $M = 4$:



Observações:

- Uma alternativa seria considerar também símbolos negativos (apesar de que, nesse caso, a fase também carregaria informação).
- O caso particular $M = 2$ é conhecido como **OOK** (on-off keying).

Constelação ASK

Para a constelação M -ASK com símbolos equiprováveis, a *média* é dada por

$$\mu_s = \alpha \frac{M-1}{2},$$

a *energia média* é dada por

$$E_s = \alpha^2 \frac{(M-1)(2M-1)}{6},$$

e a *distância mínima* é dada por

$$d_{\min} = \frac{\alpha}{2}.$$

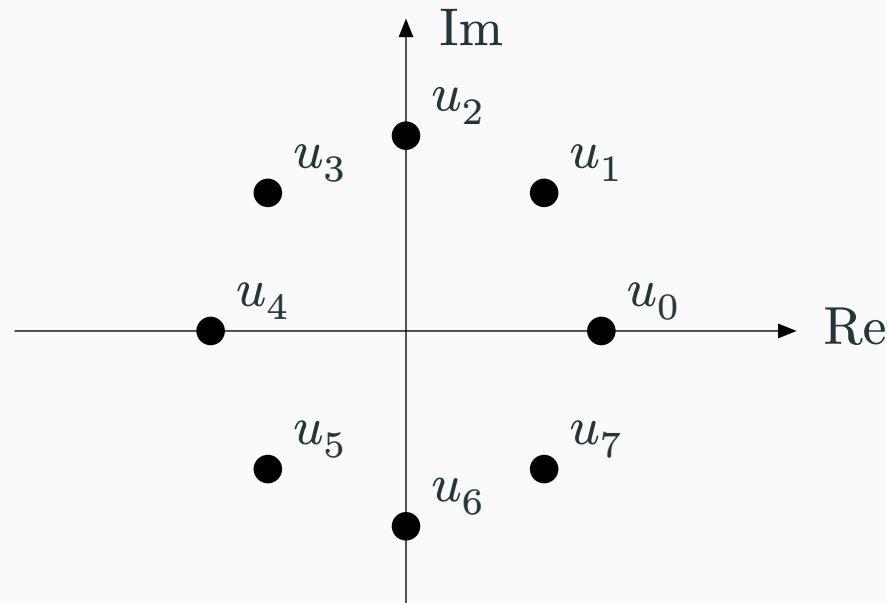
1. Verifique as fórmulas do slide anterior para o caso $M = 4$.
2. Considere um sistema de comunicação em banda passante que emprega 4-ASK com frequência da portadora de 200 kHz. O sistema transmite símbolos equiprováveis à taxa de símbolos de 50 kbaud e opera com potência média de transmissão de 0.4375 V^2 . Esboce o sinal transmitido (em banda passante) referente à sequência de mensagens $\mathbf{m}[n] = [2, 0, 1, 1]$.

Constelação PSK

Na **constelação M -PSK** (phase-shift keying) os símbolos são definidos por

$$u_i = \alpha e^{j2\pi i/M}, \quad i \in [0 : M),$$

onde α é um valor de amplitude. Por exemplo, para $M = 8$:



Constelação PSK

Para a constelação M -PSK com símbolos equiprováveis, a *média* é dada por

$$\mu_s = 0,$$

a *energia média* é dada por,

$$E_s = \alpha^2,$$

e a *distância mínima* é dada por

$$d_{\min} = 2\alpha \sin\left(\frac{\pi}{M}\right).$$

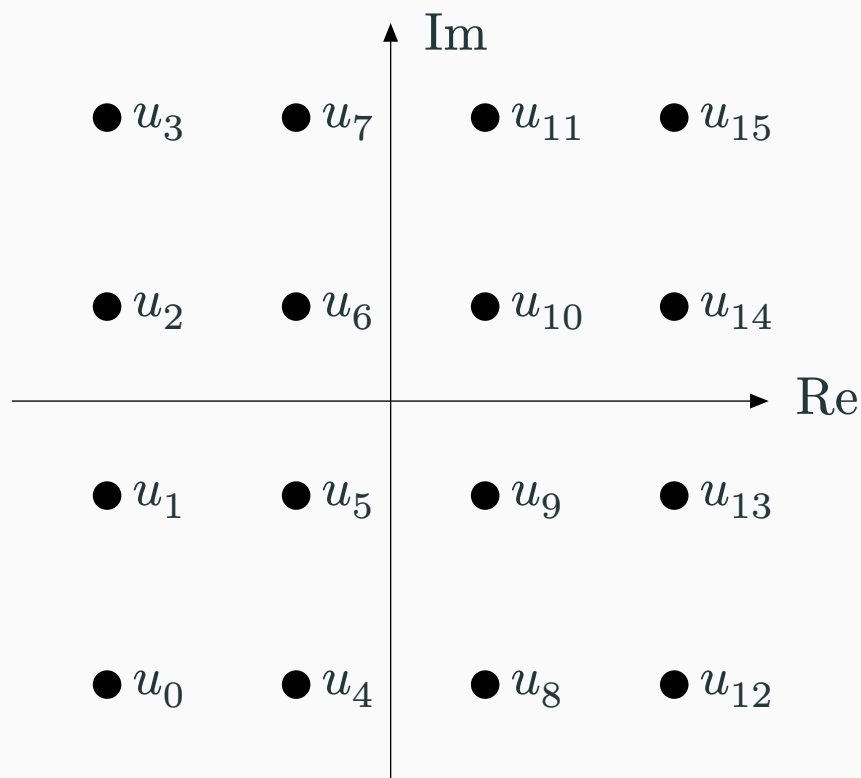
Casos particulares de grande importância:

- 2-PSK ou **BPSK**: $\mathcal{U} = \{\alpha, -\alpha\}$ (constelação puramente real).
- 4-PSK ou **QPSK**: $\mathcal{U} = \{\alpha, j\alpha, -\alpha, -j\alpha\}$.

1. Demonstre a fórmula da distância mínima do slide anterior.
2. Considere um sistema de comunicação em banda passante que emprega QPSK com frequência da portadora de 200 kHz. O sistema transmite símbolos equiprováveis à taxa de símbolos de 50 kbaud e opera com potência média de transmissão de 0.18 V^2 . Esboce o sinal transmitido (em banda passante) referente à sequência de mensagens $\mathbf{m}[n] = [2, 0, 1, 1]$.

Constelação QAM uniforme

A **constelação QAM** (quadrature amplitude modulation) **retangular** é definida pelo produto de duas constelações PAM uniformes. Por exemplo, para $M = 16$:



Assim como no caso real, a demodulação pode ser:

- *Soft*, na qual a saída do demodulador é a pmf a posteriori de \mathbf{m} , dado \mathbf{v} ; ou
- *Hard*, na qual a saída do demodulador é a mensagem $\hat{\mathbf{m}}$ mais provável, dado \mathbf{v} .

Para demodulação hard, e no caso particular de \mathbf{m} uniforme, temos novamente que o *demodulador de mínima distância euclidiana* é ótimo:

$$\hat{\mathbf{m}} = \underset{m}{\operatorname{argmin}} |v - u_m|.$$

Probabilidade de erro de símbolo

- Para M -ASK:
- Para M -PSK:
- Para M -QAM:

Aproximação de vizinhos

Uma aproximação popular para a probabilidade de erro de símbolo, válida para alta SNR, é dada por

$$P_s \approx VQ \left(\sqrt{\frac{d_{\min}^2}{2N_0}} \right),$$

onde d_{\min} é a *distância mínima* da constelação V é o *número médio de vizinhos* da constelação.

Referências

- [1] R. G. Gallager, *Principles of Digital Communication*. Cambridge University Press, 2008.
- [2] S. Haykin, *Communication Systems*, 4º ed. John Wiley & Sons, 2001.
- [3] B. P. Lathi e Z. Ding, *Modern Digital and Analog Communication Systems*, 4º ed. Oxford University Press, 2009.
- [4] J. G. Proakis e M. Salehi, *Digital Communications*, 5º ed. McGraw Hill, 2008.