

## I) Revisão:

Sinais: em engenharia, sinal é qualquer evento que varreque informação.

→ A maioria dos sinais físicos são contínuos (posição e velocidade de um corpo, fala, música captada por um microfone). Só os sinais discretos podem ser armazenados e processados em computadores digitais.

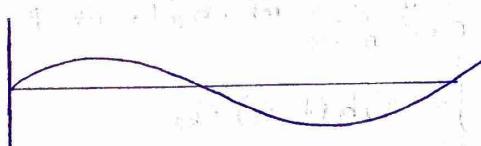
↳ Discretizamos os sinais contínuos!

→ Sinais periódicos:  $\begin{cases} \text{Continuo: } x(t+T) = x(t) \\ T, N \text{ são períodos} \end{cases}$

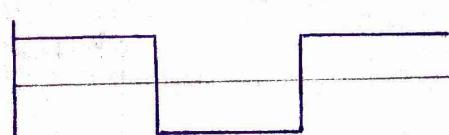
→ Sinais não periódicos:  $\begin{cases} \text{Determinísticos} \\ \text{Aleatório} \end{cases}$

→ Sinal Pulso:  $x(t) = \begin{cases} 1, & t \in [-T/2, T/2] \\ 0, & \text{outros} \end{cases}$

→ Sinal analógico: caracterizado por variações suavizadas entre máximo e mínimo de sua amplitude.



→ Sinal digital: caracterizados por variações bruscas.

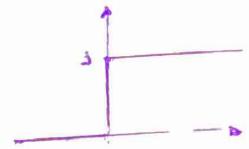


→ Dimensões:  $\begin{cases} 1D: \text{depende do tempo: } f(t) \\ 2D: \text{depende do espaço: } f(x, y) \\ 3D: \text{depende do tempo + espaço: } f(x, y, t) \end{cases}$

→ Sinais Importantes:

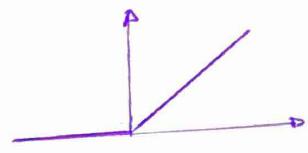
• Rampa unitária:

$$u(t) = \begin{cases} 1, & t \geq 0 \\ 0, & t < 0 \end{cases}$$



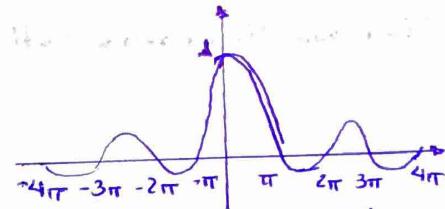
• Sinal unitário:

$$r(t) = \begin{cases} t, & t \geq 0 \\ 0, & t < 0 \end{cases}$$



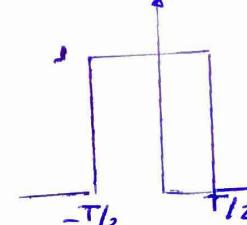
• Sinc

$$\text{sinc}(x) = \frac{\sin x}{x}$$



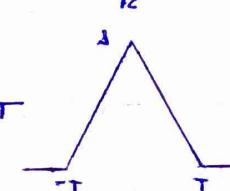
• Retangular

$$\text{rect}\left(\frac{t}{T}\right) = \begin{cases} 1, & |t| \leq T/2 \\ 0, & |t| > T/2 \end{cases}$$



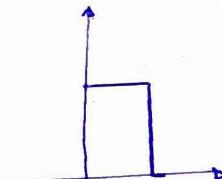
• Triangular

$$\text{triang}\left(\frac{t}{T}\right) = \begin{cases} 1 - \frac{|t|}{T}, & |t| \leq T \\ 0, & |t| > T \end{cases}$$



• Pulso:

$$\delta_T(t) = \begin{cases} 0, & t \leq 0 \\ 1/T, & 0 < t \leq T \\ 0, & t > T \end{cases}$$



• Impulso

$$\delta(t) = \lim_{T \rightarrow 0} \delta_T(t) \Rightarrow \delta(t) = \begin{cases} \infty, & t = 0 \\ 0, & t \neq 0 \end{cases}$$

→ Propriedade Amostragem ou Sampling da função impulso

Representando qualquer sinal com impulso!

$$\int_{-\infty}^{\infty} f(t) g(t-a) dt = \underbrace{\int_{-\infty}^{\infty} f(t) dt}_{\text{Integral}} \underbrace{\int_{-\infty}^{\infty} g(t-a) dt}_{=1} = f(a)$$

$$\sum_{n=-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} f(t) g(t-na) dt = \sum_{n=-\infty}^{\infty} f(na)$$

↓ trem de impulso

↑ pega vários pontos do sinal

→ Sistema Causal e Não-Causal

Causal: output do sistema não dependente de valores futuros do input.

↳ saída depende somente do presente e do passado.

Exemplo:  $y(t) = x(t)$

$$y(t) = x(t) + x(t-s)$$

Sistemas fisicamente factíveis são causais!

Não-causal: output do sistema depende de valores futuros do input a qualquer instante de tempo

↳ se só depender de valores futuros chamamos de anti-causal

Exemplo:  $y(t) = x(t+2)$  ↗ anti-causal

$$y(t) = x(t) + x(t-s) + x(t+s)$$

→ SLIT - Sistemas Lineares e Invariantes no Tempo

• Sistemas contínuos são lineares se satisfazem a duas propriedades:

↳ homogeneidade:  $x(t) \rightarrow y(t) \rightarrow kx(t) \rightarrow ky(t)$

↳ aditividade (superposição):

$$x_1 \rightarrow y_1$$

$$x_2 \rightarrow y_2 \rightarrow x_1(t) + x_2(t) \rightarrow y_1(t) + y_2(t)$$

• Um sistema é dito invariante no tempo se um deslocamento no tempo do sinal de entrada implicar em um deslocamento idêntico no sinal de saída.

$$x(t) \rightarrow y(t) \Rightarrow x(t \pm \tau) \rightarrow y(t \pm \tau)$$

↳ é aquele cujo os parâmetros não mudam no tempo (coeficientes são cts)

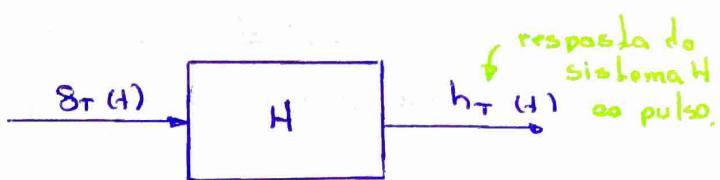
Podemos caracterizar a resposta do SLIT a qualquer entrada sabendo a resposta do sistema ao impulso.

↳ Realizar a convolução como o sinal de entrada qualquer. ↳ só para SLIT!

Entrada:  $x(t) = \lim_{T \rightarrow 0} x(t)$  →  $\hat{x}(t) = x(tT)$

Trom de impulso:  $\hat{x}(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} x(nT) \delta_T(t-nT) T$

para cada  $nT \leq t < (n+1)T$



Logo, a saída referente ao trom de impulso será:  $\hat{y}_T = H \hat{x}(t) \Rightarrow$  É válido, pois o sistema é linear

$$\Rightarrow \hat{y}_T(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} x(nT) h_T(t-nT) \cdot T,$$

para cada  $nT \leq t < (n+1)T$  invariante no tempo

Agora, tomemos o limite para obter um trom de impulsos.

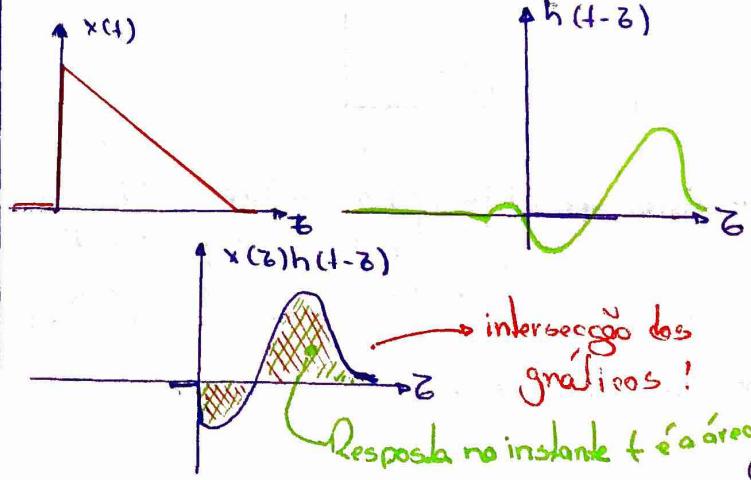
$$S(t) = \lim_{T \rightarrow 0} \hat{y}_T(t) = h(t) = \lim_{T \rightarrow 0} h_T(t)$$

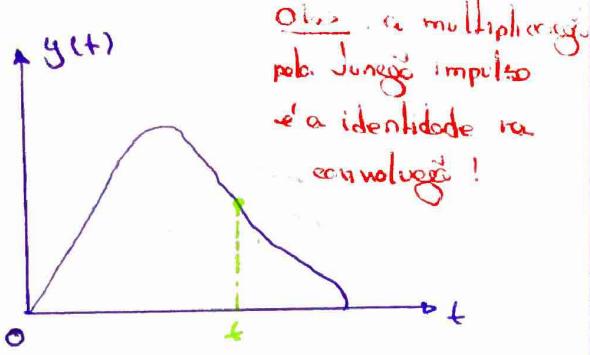
$$T \rightarrow 0 \Rightarrow \begin{cases} nT \rightarrow \bar{z} \\ T \rightarrow d\bar{z} \end{cases}$$

$$\therefore y(t) = \lim_{T \rightarrow 0} \sum_{n=-\infty}^N x(nT) h_T(t-nT) T = \int_{-\infty}^t x(\bar{z}) h(t-\bar{z}) d\bar{z}$$

Logo,

$$y(t) = x(t) * h(t) = \int_{-\infty}^t x(\bar{z}) h(t-\bar{z}) d\bar{z}$$





### Exemplo:

$$F \int x e^{\alpha x} dx = \left( \frac{x}{\alpha} - \frac{1}{\alpha^2} \right) e^{\alpha x}$$

Este tempo de ação é 0,001 → só serve para mostrar que é tão pequeno que podemos considerar como um impulso!

$$h(t) = e^{-3t} \quad \text{e} \quad x(t) = F(t) = t$$

$$\pi(t) = \int_{-\infty}^{\infty} x(\tau) h(t-\tau) d\tau \Rightarrow$$

• O sistema causal

$$\Rightarrow \pi(t) = \int_0^t \tau e^{-3(t-\tau)} d\tau \Rightarrow \pi(t) = \frac{t}{3} - \frac{1}{9} + \frac{1}{9} e^{-3t}$$

• não há instantes de tempo negativos (enunciado).

### Obs: linearidade

1) Linearidade do sistema independe do "escalamento" do tempo.

2) Linearidade do sistema independe do "coeficiente" utilizado na reação dos sistemas

### II) Transformada de Fourier:

$\times[n]$  → informação no domínio do tempo

$$x[0] = x[0] + x[1] \rightsquigarrow \text{baixa frequência}$$

$$x[1] = x[0] - x[1] \rightsquigarrow \text{alta frequência}$$

Na transição do domínio do tempo (tempo) para o domínio da frequência (espectral) e vice-versa, não há perda de informação!

→ Série de Fourier: → extensão finita de intervalo

Como passar do domínio do tempo para o domínio da frequência?

"Qualquer Jusgo periódica pode ser escrita como uma soma ponderada de senos e cossenos de diferentes freqüências"

Uma Jusgo periódica  $x(t)$  que satisfaz as condições de Dirichlet pode ser expressa como uma série de Fourier, com termos de senos e cossenos harmónicamente relacionados:

$$x(t) = \frac{a_0}{2} + \sum_{n=1}^{\infty} (a_n \cdot \cos(n\omega_0 t) + b_n \cdot \sin(n\omega_0 t))$$

↳ equação de síntese → descrevemos espacialmente o sinal x

$$a_0 = \frac{2}{T} \int_T x(t) dt;$$

$$a_n = \frac{2}{T} \int_T x(t) \cdot \cos(n\omega_0 t) dt;$$

$$b_n = \frac{2}{T} \int_T x(t) \cdot \sin(n\omega_0 t) dt; \quad \omega_0 = \frac{2\pi}{T}$$

Para demonstrar como achar os coeficientes devemos lembrar das Propriedades de Ortonalidade:

$$\int_T \sin(m\omega_0 t) \cdot \cos(n\omega_0 t) dt = 0, \quad m \neq n$$

$$\int_T \sin(m\omega_0 t) \cdot \sin(n\omega_0 t) dt = 0, \quad m \neq n$$

$$\int_T \cos(m\omega_0 t) \cdot \cos(n\omega_0 t) dt = 0, \quad m \neq n$$

### Condições de Dirichlet:

• O sinal deve ser absolutamente integrável:  $\int_{-T}^{+T} |x(t)| dt$  não tende a infinito

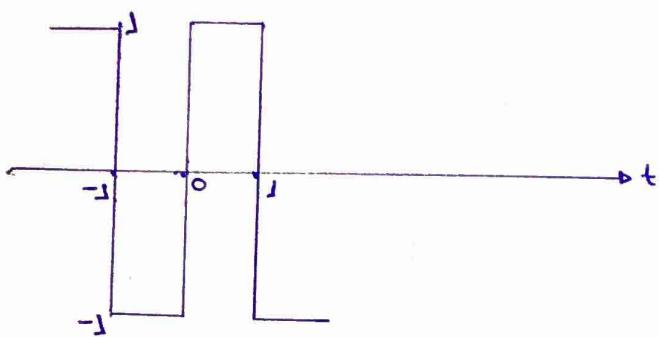
•  $x(t)$  deve ter um número finito de descontinuidades

•  $x(t)$  deve ter um número finito de máximos e mínimos.

### Exemplo: onda quadrada

$$x(t) = \begin{cases} -1, & \text{se } -1 < t < 0 \\ 1, & \text{se } 0 < t < 1 \end{cases}, \quad x(t+nT) = x(t)$$

$$\text{Período: } T = 2s \Rightarrow \omega_0 = \frac{2\pi}{T} = \pi \text{ rad/s}$$

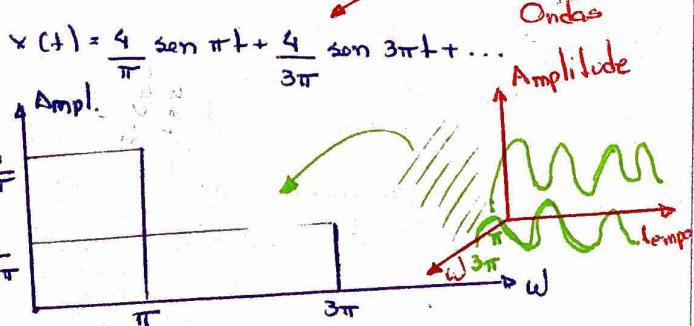


$$a_0 = \frac{2}{T} \int_0^T x(t) dt = 0 \quad \text{é } 0, \text{ pois, a média das amplitudes é zero.}$$

$$a_n = \frac{2}{T} \int_0^T x(t) \cdot \cos(n\omega_0 t) dt = 0 \quad \text{(Jungo par x Jungo ímpar)}$$

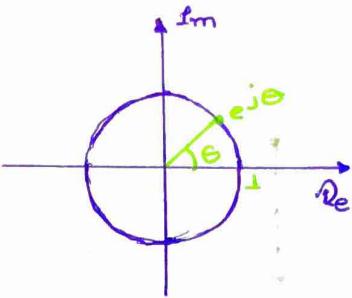
$$\begin{aligned} b_n &= \frac{2}{T} \int_0^T x(t) \cdot \sin(n\omega_0 t) dt = \\ &= \frac{2}{T} \left[ \int_{-1}^0 (-1) \sin(n\omega_0 t) dt + \int_0^1 1 \cdot \sin(n\omega_0 t) dt \right] = \\ &= \frac{2}{2} \left[ \int_{-1}^0 -\sin(n\pi t) dt + \int_0^1 \sin(n\pi t) dt \right] = \\ &= \frac{1}{n\pi} \left( \cos(n\pi t) \Big|_{-1}^0 - \cos(n\pi t) \Big|_0^1 \right) = \\ &= \frac{1}{n\pi} \left[ 1 - \cos n\pi - (\cos n\pi - 1) \right] = \frac{2}{n\pi} (1 - \cos n\pi) = \\ &= \frac{2}{n\pi} [1 - (-1)^n] \end{aligned}$$

$$\therefore x(t) = \sum_{n=1}^{\infty} \frac{2}{n\pi} [1 - (-1)^n] \sin(n\pi t)$$



Obs: Fenômeno de Gibbs ocorre sempre que você tentar reconstruir uma função com saltos de descontinuidade usando a FS.

Lembrando: complexos



$$\begin{aligned} \text{Relações de Euler:} \\ e^{j\theta} = \cos\theta + j\sin\theta \\ e^{-j\theta} = \cos\theta - j\sin\theta \\ \cos\theta = \frac{e^{j\theta} + e^{-j\theta}}{2} \\ \sin\theta = \frac{e^{j\theta} - e^{-j\theta}}{2j} \end{aligned}$$

$\frac{1}{j} = -i \rightarrow$  Importante Lembrar!

Na série de Fourier:

$$\begin{aligned} a_n \left( \frac{e^{jn\omega_0 t} + e^{-jn\omega_0 t}}{2} \right) + b_n \left( \frac{e^{jn\omega_0 t} - e^{-jn\omega_0 t}}{2j} \right) = \\ = e^{jn\omega_0 t} \left( \frac{a_n - b_n j}{2} \right) + e^{-jn\omega_0 t} \left( \frac{a_n + b_n j}{2} \right) = \\ \underbrace{x[n]}_{x^*[n] = x[-n]} + \underbrace{x[-n]}_{x^*[n] = x[-n]} \rightarrow \text{Harmonicos!} \\ \therefore x(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} x[n] e^{jn\omega_0 t} \rightarrow \text{Síntese} \end{aligned}$$

→ Harmonicos DC [n] distanciados  $\Delta\omega = \omega_0 = 2\pi/T$

$$\text{Como } x[n] = \frac{a_n - b_n j}{2} \rightarrow \frac{2}{T} \int_0^T x(t) \sin(n\omega_0 t) dt$$

$$\frac{2}{T} \int_0^T x(t) \cos(n\omega_0 t) dt$$

$$\boxed{x[n] = \frac{1}{T} \int_0^T x(t) e^{-jn\omega_0 t} dt} \rightarrow \text{Análise}$$

Exemplo: encontrar os coef. da série de Fourier do sinal  $x(t) = \cos(4\pi t)$

$$\omega_0 = 4\pi, T = \frac{2\pi}{\omega_0} = \frac{2\pi}{4\pi} = \frac{1}{2}$$

$$x[n] = \frac{a_n}{2}$$

$$x[0] = \frac{a_0}{2} = 0 \quad (= \int_0^T x(t) dt = 0)$$

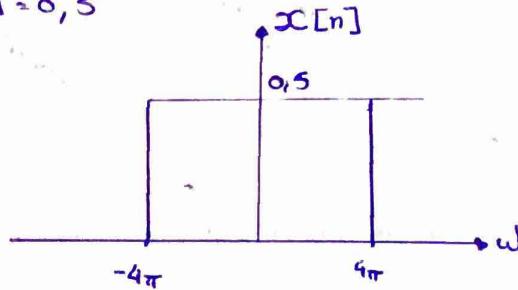
média de amplitude é zero!

$$x_n = \frac{2}{T} \int_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} x(t) \cos n\omega_0 t dt = 4 \int_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} \cos 4\pi t \cdot \cos n4\pi t dt$$

$$= \frac{4}{2} \int_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} \cos^2 4\pi t dt = 1 \quad \left( \int \cos^2 ax dt = \frac{x}{2} + \frac{\sin 2ax}{4a} \right)$$

$n = \pm 1$   
 $\int \cos n\omega_0 t \cos m\omega_0 t dt \neq 0 \rightarrow \infty m=n$

$$\infty[\pm 1] = 0,5$$



### Propriedades das Séries de Fourier:

#### 1) Linearidade:

$$x_1(t) \xrightarrow{FS} \infty_1[n]$$

$$x_2(t) \xrightarrow{FS} \infty_2[n]$$

$$\alpha x_1(t) + \beta x_2(t) \xrightarrow{FS} \alpha \infty_1[n] + \beta \infty_2[n]$$

#### 2) Translação:

$$x_1(t-\tau) \xrightarrow{FS} e^{-j\omega_0 \tau} \infty_1[n]$$

#### 3) Translação na Frequência:

$$Y[n] = \infty[n-k] = \infty[n] e^{-j\omega_0 k}$$

$$g(t) = e^{jk\omega_0 t} x(t)$$

→ Transformada de Fourier utilizado para sinais não periódicos!

$$\infty[n] = \frac{1}{T} \int_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} x(t) e^{-jn\omega_0 t} dt \quad \left\{ \begin{array}{l} \Delta\omega = (n+1)\omega_0 - n\omega_0 \\ \frac{1}{T} = \frac{\Delta\omega}{2\pi} \end{array} \right.$$

$$x(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \infty[n] e^{jn\omega_0 t} \quad \left\{ \begin{array}{l} \Delta\omega \rightarrow d\omega \\ n\omega_0 \rightarrow \omega \\ \Sigma \rightarrow \int \end{array} \right.$$

$$x(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \frac{\Delta\omega}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \infty(n) e^{-jn\omega_0 t} dt e^{jn\omega_0 t}$$

$$x(t) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \left[ \int_{-\infty}^{\infty} x(t) e^{-j\omega_0 t} dt \right] e^{j\omega_0 t} d\omega$$

$$\infty(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} x(t) e^{-j\omega_0 t} dt$$

contínuo!  
(não temos mais  $\sum$ )  
e sim  $\int$   
freq' contínua  
Ideia: um sinal  
aperiódico pode  
ser visto como  
um sinal periódico  
Análise dico de período

$$x(t) \cdot \left( \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \infty(\omega) e^{j\omega_0 t} d\omega \right)$$

Síntese

Magnitude e Josa:

$$\infty(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} x(t) e^{-j\omega_0 t} dt \therefore \infty(\omega) = |\infty(\omega)| e^{j\angle \infty(\omega)}$$

par

ímpar

Amplitude (magnitude) do espectro.

Fase do espectro

Magnitude: informa a intensidade relativa dos componentes na freqüência (i.e., energia em cada freq.)

Fase: informa como os componentes de freqüência se alinham no tempo ("alinhamento das diferentes funções que compõe o sinal").

$$\begin{aligned} \infty(\omega) &= \int_{-\infty}^{+\infty} x(t) e^{-j\omega_0 t} dt = \\ &= \underbrace{\int_{-\infty}^{\infty} x(t) \cos \omega_0 t dt}_{A(\omega)} + j \underbrace{\int_{-\infty}^{\infty} x(t) \cdot \sin \omega_0 t dt}_{B(\omega)} \end{aligned}$$

$$|\infty(\omega)| = \sqrt{A(\omega)^2 + B(\omega)^2}$$

$$\Theta = \operatorname{arctg} \frac{B(\omega)}{A(\omega)}$$

Exemplo: calcular a transformada da função  $x(t) = e^{-at} \cdot u_1(t)$ ,  $a > 0$ .

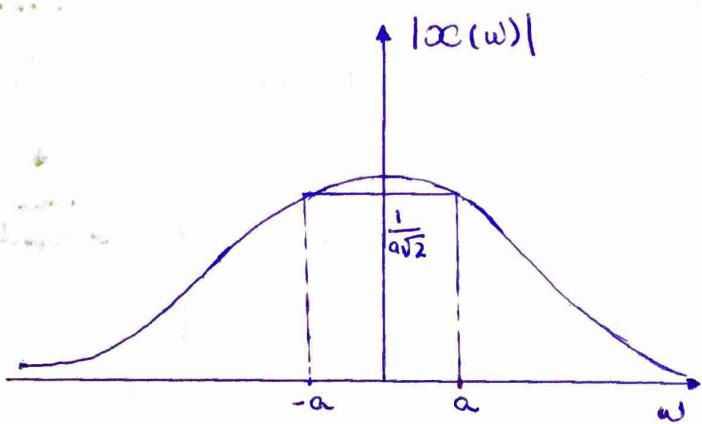
Solução:

$$\begin{aligned} \infty(\omega) &= \int_{-\infty}^{\infty} x(t) e^{-j\omega_0 t} dt = \int_{-\infty}^{\infty} e^{-(a+j\omega)t} u_1(t) dt = \\ &= \int_{0}^{\infty} e^{-(a+j\omega)t} dt = \frac{-1}{a+j\omega} e^{-(a+j\omega)t} \Big|_0^{\infty} = \\ &= -\frac{1}{a+j\omega} \end{aligned}$$

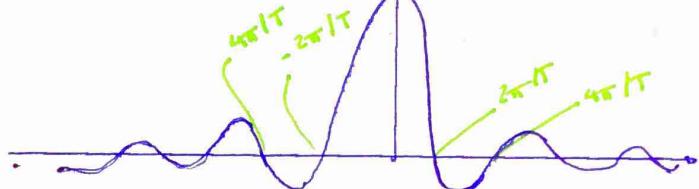
$$\infty(\omega) = \frac{1}{a+j\omega} \cdot \frac{(a-j\omega)}{(a-j\omega)} = \frac{a^2}{a^2+\omega^2} - j \frac{\omega}{a^2+\omega^2}$$

$$|\infty(\omega)| = \sqrt{\frac{a^2+\omega^2}{(a^2+\omega^2)^2}} = \frac{1}{\sqrt{a^2+\omega^2}}$$

$$\angle X(\omega) = \operatorname{arg} \left( -\frac{\omega}{\alpha} \right) = -\alpha \operatorname{arg} (\omega/\alpha)$$



$$\begin{aligned} &= \frac{1}{j\omega} \left( -e^{-j\omega T/2} + e^{j\omega T/2} \right) = \frac{\sin \omega T/2}{\omega T/2} = \frac{e^{j\omega T/2}}{2j} \\ &= \frac{2 T/2 \cdot \sin(\omega T/2)}{\omega T/2} = T \frac{\sin \omega T/2}{\omega T/2} = T \operatorname{sinc}(\omega T/2) \end{aligned}$$



Obs: a. TF de um impulso é uma constante!

Diagrama de Módulo:

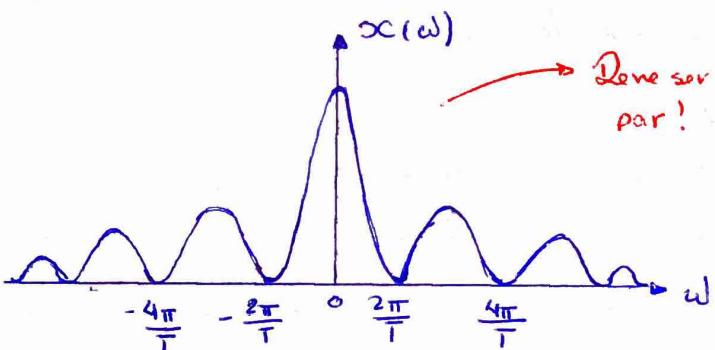
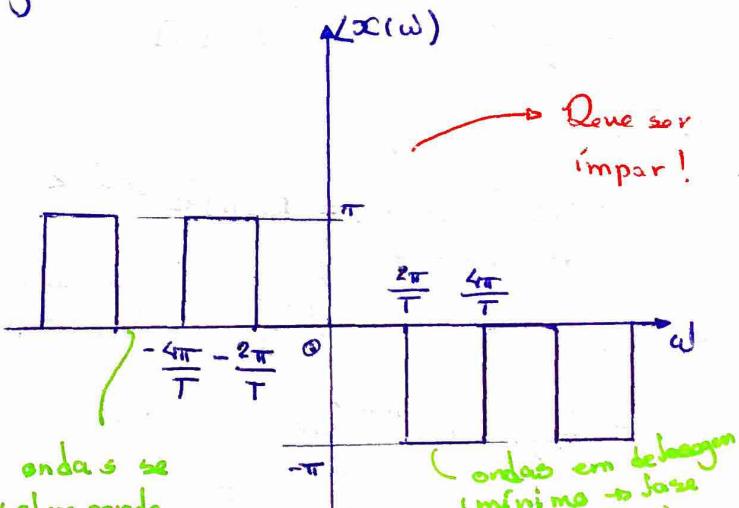
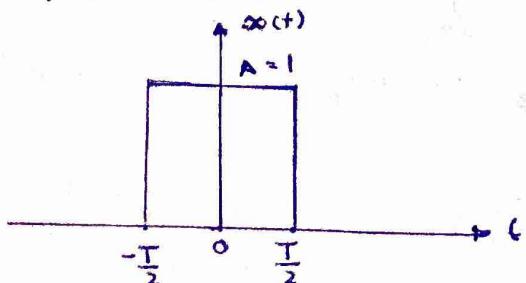


Diagrama de Fase:



Exemplo: calcular a transformada da função pulso retangular.

$$x(t) = \begin{cases} 1, & \text{se } -T/2 < t < T/2 \\ 0, & \text{caso contrário} \end{cases}$$



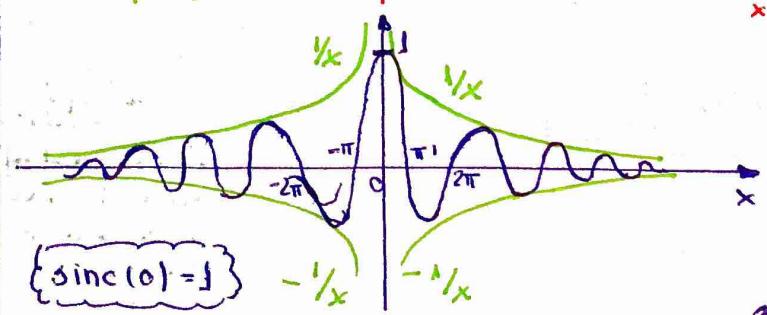
$$X(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} x(t) e^{-j\omega t} dt$$

$$X(\omega) = \int_{-T/2}^{T/2} e^{-j\omega t} dt \cdot \left( -\frac{1}{j\omega} e^{-j\omega t} \right) \Big|_{-T/2}^{T/2} =$$

Obs: Função Sinc:

$$\operatorname{sinc}(x) = \frac{\sin(x)}{x} \quad \begin{cases} \text{período } 2\pi \\ \text{é par!} \end{cases}$$

amplitude decrescente  $\frac{1}{x}$



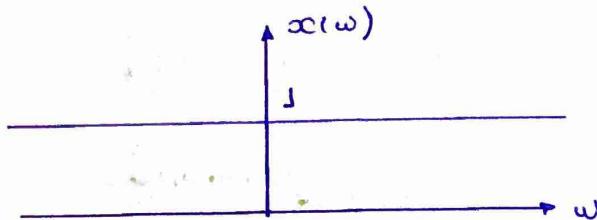
FT para impulso unitário:

$$T_0 \rightarrow 0$$

$$\mathcal{X}(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} x(t) e^{-j\omega t} dt = \int_{-\infty}^{\infty} S(t) e^{-j\omega t} dt = 1$$

J. filter

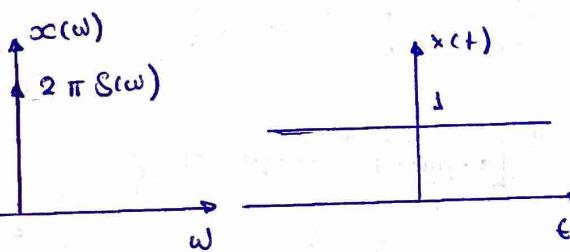
Impulso contém componentes em todas as frequências!



Inversa da FT para S(omega):

$$\mathcal{X}(\omega) = 2\pi S(\omega)$$

$$x(t) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \mathcal{X}(\omega) e^{j\omega t} d\omega = \frac{1}{2\pi} \int_{-\infty}^{\infty} 2\pi S(\omega) e^{j\omega t} d\omega = \int_{-\infty}^{\infty} S(\omega) e^{j\omega t} d\omega = 1$$



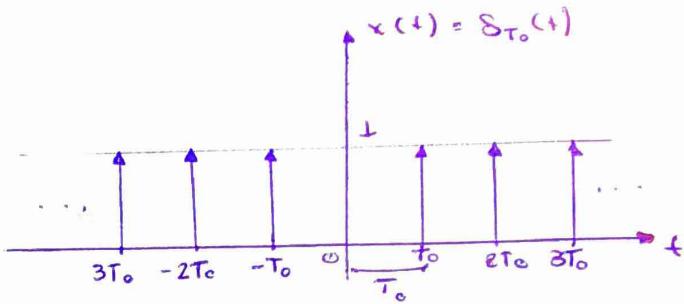
$x(t)$	$\mathcal{X}(\omega)$
$S(t)$	1
1	$2\pi S(\omega)$
$e^{j\omega_0 t}$	$2\pi S(\omega - \omega_0)$
$-e^{-j\omega_0 t}$	$2\pi S(\omega + \omega_0)$
$\text{rect}(t/2a)$	$2a \sin(\omega a)$

FT para qualquer sinal periódico

$$\mathcal{X}(\omega) = 2\pi \sum_{n=-\infty}^{\infty} \mathcal{X}[n] S(\omega - n\omega_0) \Rightarrow \text{FT para sinais periódicos}$$

Coeficientes da Série de Fourier exponencial

Exemplo: FT para um sinal de impulsos



$$x(t) = S_{T_0}(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} S(t - nT_0)$$

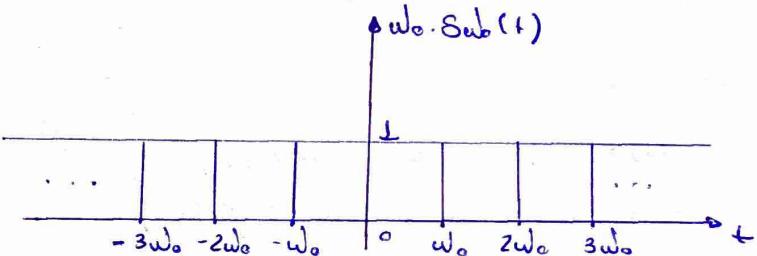
$$x(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \mathcal{X}[n] e^{jn\omega_0 t}$$

$$\mathcal{X}[n] = \frac{1}{T_0} \int_{-T_0/2}^{T_0/2} S(t) e^{-jn\omega_0 t} dt = \frac{1}{T_0} \int_{-T_0/2}^{T_0/2} S(t) dt = \frac{1}{T_0}$$

$$\mathcal{X}(\omega) = 2\pi \sum_{n=-\infty}^{\infty} \frac{1}{T_0} S(\omega - n\omega_0) \Rightarrow$$

$$\mathcal{X}(\omega) = \frac{2\pi}{T_0} \sum_{n=-\infty}^{\infty} S(\omega - n\omega_0)$$

$\omega_0 \cdot S_{\omega_0}(t)$



A Série de Fourier soná:

$$\begin{aligned} S_{T_0}(t) &= \frac{1}{T_0} + \frac{2}{T_0} \left[ \frac{e^{-j\omega_0 t} + e^{j\omega_0 t}}{2} \right] + \frac{2}{T_0} \left[ \frac{e^{-j2\omega_0 t} + e^{j2\omega_0 t}}{2} \right] \\ &\quad + \dots = \frac{1}{T_0} \left[ 1 + 2\cos\omega_0 t + 2\cos 2\omega_0 t + \dots \right] \end{aligned}$$

Se juntarmos um sinal não periódico que se torna periódico, a transformada fica discreta!

Propriedades:

• Linearidade:

$$a x(t) + b y(t) \rightarrow a \mathcal{X}(\omega) + b \mathcal{Y}(\omega)$$

• Translação no tempo:

$$x(t - t_0) \rightarrow e^{-j\omega_0 t_0} \cdot \mathcal{X}(\omega)$$

Retardar um sinal não altera o espectro de amplitude, só o espectro da base é alterado por  $-\omega_0 t_0$

• Escalonamento no tempo:

$$x(at) \rightarrow \frac{1}{|a|} \cdot \mathcal{X}(\omega/a)$$

A decomposição de um sinal no dominio do tempo resulta numa expansão no domínio da frequência, e vice-versa.

- Dualidade: para qualquer sinal entre  $x(t)$  e  $\mathcal{X}(\omega)$ , existe uma relação dual, obtida trocando  $x(t)$  e  $\mathcal{X}(\omega)$  (com pequenas modificações).

$$x(t) \longrightarrow \mathcal{X}(\omega)$$

$$\mathcal{X}(t) \longrightarrow 2\pi x(\omega)$$

- Translação na frequência.

$$e^{j\omega_0 t} x(t) \longrightarrow 2\pi \mathcal{X}(\omega - \omega_0)$$

- Diferenciado = Integrado

$$\frac{dx(t)}{dt} \longrightarrow j\omega \mathcal{X}(\omega)$$

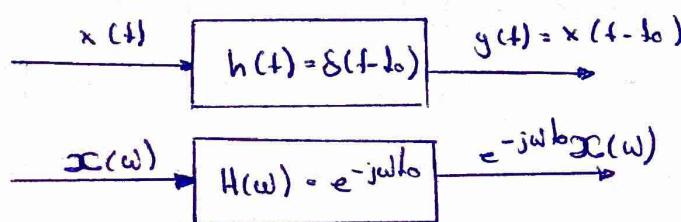
$$\int_{-\infty}^t x(z) dz \longrightarrow \frac{1}{j\omega} \mathcal{X}(\omega) + \pi \mathcal{X}(0) \delta(\omega)$$

- Convolução

$$h(t) * x(t) \longrightarrow H(\omega) \cdot \mathcal{X}(\omega)$$

$$h(t) \cdot x(t) \longrightarrow H(\omega) * \mathcal{X}(\omega)$$

### Time Delay System



Exemplo: calcule a TF de  $w(t) = x(t)y(t)$ , onde  $x(t) = e^{-at} u(t)$ ,  $a > 0$ ,  $y(t) = \cos \omega_0 t$ .

Solução:  $x(t) = \begin{cases} e^{-at}, & t \geq 0 \\ 0, & t < 0 \end{cases}$

$$\mathcal{X}(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} x(t) \cdot e^{-j\omega t} dt$$

$$\mathcal{X}(\omega) = \int_0^{\infty} e^{-at} e^{-j\omega t} dt = \int_0^{\infty} e^{-(a+j\omega)t} dt =$$

$$= -\frac{1}{a+j\omega} e^{-(a+j\omega)t} \Big|_0^{\infty} = \frac{1}{a+j\omega} = \frac{a-j\omega}{a^2+\omega^2}$$

$$|\mathcal{X}(\omega)| = \sqrt{\frac{a^2+\omega^2}{(a^2+\omega^2)^2}} = \frac{1}{\sqrt{a^2+\omega^2}}$$

$$y(t) = \cos \omega_0 t$$

$$Y(\omega) = \pi [\delta(\omega + \omega_0) + \delta(\omega - \omega_0)]$$

$$n(t) = x(t) \cdot y(t)$$

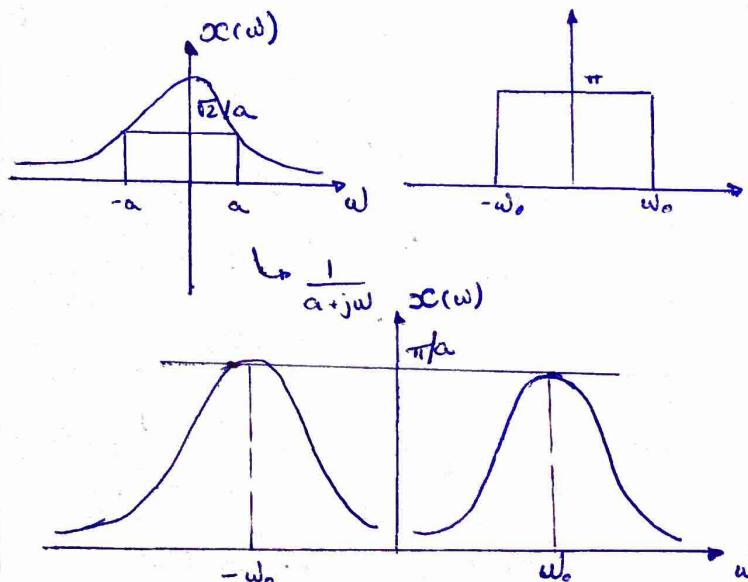
$$w(\omega) = \mathcal{X}(\omega) * Y(\omega)$$

$$W(\omega) = \int_{-\infty}^{\infty} \frac{\pi}{a+j\omega} [\delta(\omega - \omega_1 + \omega_0) + \delta(\omega - \omega_1 - \omega_0)] d\omega =$$

$$= \pi \int_{-\infty}^{\infty} \frac{1}{a+j\omega} \underbrace{\delta(\omega - \omega_1 + \omega_0)}_{\omega_1 = \omega + \omega_0} d\omega_1 + \int_{-\infty}^{\infty} \frac{1}{a+j\omega} \cdot \underbrace{\delta(\omega - \omega_1 - \omega_0)}_{\omega_1 = \omega - \omega_0} d\omega_1 =$$

$$= \frac{\pi}{a+j(\omega + \omega_0)} \int_{-\infty}^{\infty} \delta(\omega + \omega_0 - \omega_1) d\omega_1 + \frac{\pi}{a+j(\omega - \omega_0)} =$$

$$= \pi \left[ \frac{1}{a+j(\omega + \omega_0)} + \frac{1}{a+j(\omega - \omega_0)} \right]$$



Exemplo:

$$x(t) = \cos \omega_0 t \rightarrow \bar{x}(t)$$

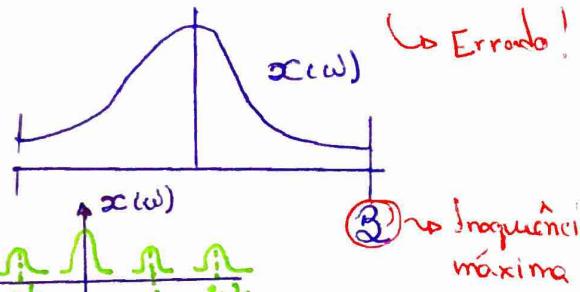
$$B_T = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \delta(t - nT), T = \frac{1}{3}$$

Compare a transformada do sinal  $x(t)$  com o sinal  $\bar{x}(t)$

Solução:

$$\bar{x}(t) = \frac{1}{T} (x(t) + 2x(t)\cos\omega_0 t + 2x(t)\cos 2\omega_0 t + \dots)$$

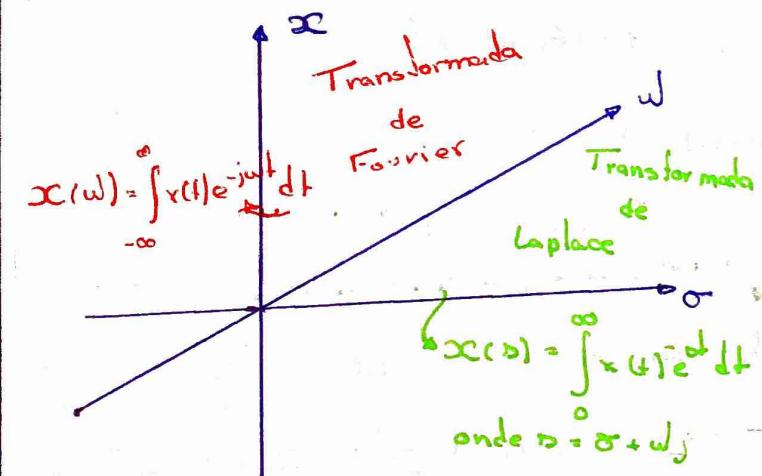
$$\bar{x}(t) = \frac{1}{T} [x(\omega) + 2\bar{x}(\omega) \cdot (\delta(\omega - \omega_0) + \delta(\omega + \omega_0)) + 2\bar{x}(\omega) (\delta(\omega - 2\omega_0) + \delta(\omega + 2\omega_0)) + \dots]$$



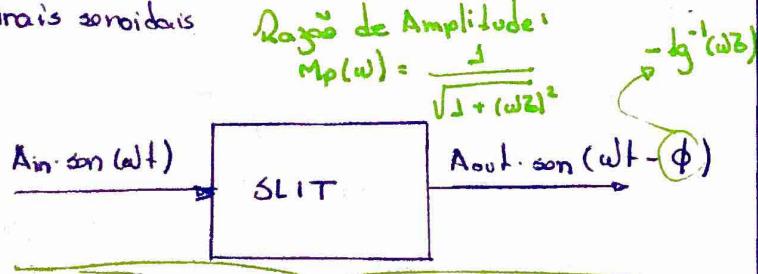
### III) Diagrama de Bode

A Transformada de Fourier é a Transformada de Laplace em regime permanente!

Utilizamos TL para analisar estabilidade, controle e análise de impacto. Já a TF usaremos para estudo de sinal.

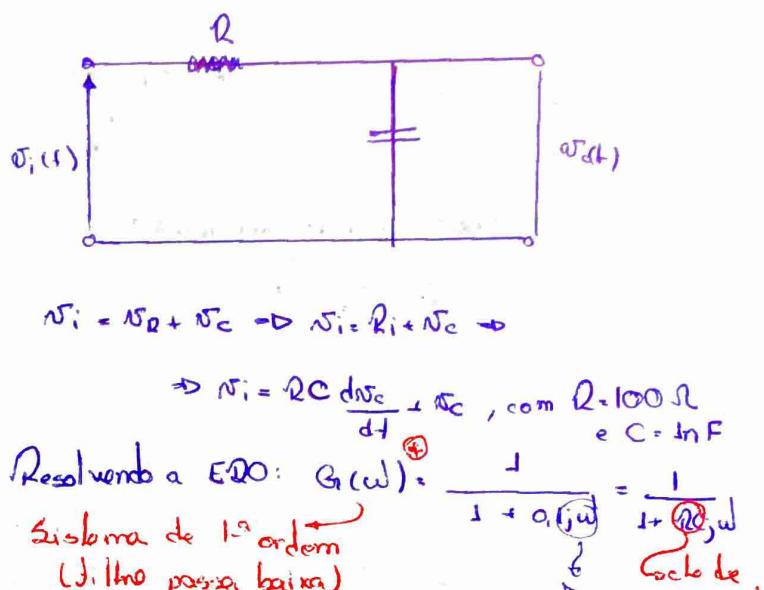


Onda sonoidal: embora sinal sonoidal sejam raras na natureza, podemos decompor outros sinal em sinal sonoidal → 56 para 1<sup>o</sup> Ordem!



Frequência não muda, só a amplitude → a base.

Exemplo: circuito RC.



$$V_i = V_R + V_C \Rightarrow V_i = R_i + V_C \Rightarrow$$

$$\Rightarrow V_i = 2C \frac{dV_C}{dt} + V_C, \text{ com } R = 100 \Omega \text{ e } C = 1 \mu F$$

Resolvendo a EDO:  $G(\omega) = \frac{1}{1 + 0,1\omega} = \frac{1}{1 + 20,1\omega}$

Sistema de 1<sup>o</sup> ordem (J. lento passa baixa)

Ciclo de tempo:

$$1) G(30) = \frac{1}{1 + 30} \cdot \frac{(1 - 3j)}{(1 + 3j)} = \frac{1 - 3j}{1 + 9} = 0,1 - 0,3j$$

$$\|G(30)\| = \sqrt{0,1^2 + 0,3^2} = 0,316; \angle G(30) = -\lg^{-1}\left(\frac{0,3}{0,1}\right) = -71,5^\circ$$

$$2) \text{TF em } V_i = 2C \frac{dV_C}{dt} + V_C: V_i = 2C j\omega V_C(\omega) + V_C(\omega)$$

$$\Rightarrow \frac{V_C}{V_i} = \frac{1}{1 + 2C\omega j}$$

$$\text{ou: } M_p = \frac{1}{\sqrt{1 + (\omega Z)^2}} = 0,316, \phi = -\lg^{-1}(30 \cdot 0,1) = -71,56^\circ$$

$$V_i = 3 \angle 0^\circ \Rightarrow V_C = V_i \cdot g \Rightarrow 3 \angle 0^\circ \cdot 0,316 \angle -71,56^\circ = 0,95 \angle -71,56^\circ = 0,95 \sin(30^\circ - 71,56^\circ)$$

$$3) \underbrace{V_i(t) = 3 \sin(30t + 40^\circ)}_{\text{somar } 40^\circ \text{ na saída: } V_i = 0,95 \sin(30t - 31,56^\circ)}$$

$$3) V_i(t) = 3 \sin(10t + 40^\circ) \Rightarrow G(10) = 0,5 \cdot 0,5$$

$$\|G(10)\| = 0,707 = \frac{1}{\sqrt{2}} \text{ e } \phi = -45^\circ$$

$$4) V_i(t) = 3 \cos(10t) \rightarrow \cos(x) = \sin(x + 90^\circ)$$

	$ G(\omega) $	$\phi$
$\omega = 10$	0,707	-45°
$\omega = 30$	0,316	-71,5°
$\omega = 70$	0,141	-81,9°
$\omega = 500$	~0	~ -90°

○ Diagrama de Bode me dá a resposta em freq. de um sistema!!! → db × ω

Diagrama de Bode: gráficos de Ampl. × Freq. e fase × Freq. em relação a Janela de transferência para ondas sonoras. Quero saber a relação entre a entrada e a saída.

E se o sistema for de 2<sup>a</sup> ordem?

$$G(j\omega) = \frac{K \cdot \omega_n^2}{-\omega^2 + 2\xi \omega_n j\omega + \omega_n^2}$$

freq. natural:  $\frac{\omega_n}{m}$

↑ fator de amortecimento:

$$\frac{b}{m} = 2\xi \omega_n$$

Obs: antes (em II) fizemos apenas uma análise de sinais. Agora, queremos entender o que ocorre na saída do sistema quando damos uma entrada senoidal. Utilizamos entradas senoidais para ter um entendimento completo das amplitudes, fatores e frequência. Dessa forma, o diagrama nos auxilia a projetar filtros. ~~→ vamos caracterizar o sist.~~

Exemplo: escreva a função de transferência abaixo inteiramente em termos de fatores básicos.

$$G(s) = \frac{2(s+3)}{s(s+2)(s^2+2s+2)}$$

↑ fator de 1<sup>a</sup> ordem de grau real  $\{z=1/30\}$

Solução:

$$\frac{2 \cdot 30(s/30+1)}{s \cdot 2(s/2+1) \cdot 2(s^2/2+1)} = \frac{15(s/30+1)}{s(s/2+1)(s^2/2+1)}$$

↑ fator básico integrativo

↑ fator quadrático de polo complexo  $\{ \omega_n = \sqrt{2} \}$

↑ fator de 1<sup>a</sup> ordem de polo real  $\{ z = 1/2 \}$

Obs: os fatores em decibéis podem somar-se!

decibéis → proporção em relação a um nível de referência da intensidade

$$\begin{aligned} 20 \log_{10} \sqrt{2} &= 3 \text{ dB} \\ 20 \log_{10} \frac{1}{\sqrt{2}} &= -3 \text{ dB} \\ 20 \log_{10} 10 &= 20 \text{ dB} \\ 20 \log_{10} 100 &= 40 \text{ dB} \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} \text{fatores menores que } 1 \text{ apresentam valores negativos em dB.} \\ 20 \text{ dB para cada fator de } 10 \text{ na intensidade} \end{array} \right\}$$

### Fatores Básicos

- O ganho de Bode:  $K$
- Os fatores integrativos (polo na origem)  $(\frac{1}{s})^n$
- Os fatores derivativos (zero na origem):  $s^n$

• Os fatores de 1<sup>a</sup> Ordem tipo polos reais:

$$\left( \frac{1}{s_0 + 1} \right)^n$$

• Os fatores de 1<sup>a</sup> Ordem tipo zeros reais:

$$(z_0 + 1)^n$$

• Os fatores de 2<sup>a</sup> Ordem tipo polos complexos:

$$\left( \frac{s}{1 + \frac{2\xi}{\omega_n} s + \frac{s^2}{\omega_n^2}} \right)^n$$

• Os fatores de 2<sup>a</sup> Ordem tipo zeros complexos:

$$\left( 1 + \frac{2\xi}{\omega_n} s + \frac{s^2}{\omega_n^2} \right)^n$$

Logo,

$$G(s) = \frac{K(z_2 s + 1) \left( 1 + \frac{2\xi_2}{\omega_{n_2}} s + \frac{s^2}{\omega_{n_2}^2} \right)^n}{s(z_1 s + 1) \left( 1 + \frac{2\xi_1}{\omega_{n_1}} s + \frac{s^2}{\omega_{n_1}^2} \right)^n}$$

Função de Transferência

$$G(j\omega) = K(z_2 j\omega + 1) \left( 1 + \frac{2\xi_2}{\omega_{n_2}} j\omega + \frac{(j\omega)^2}{\omega_{n_2}^2} \right)^n$$

Função de Resposta em Frequência (FRF)

$$|G(j\omega)| = |K| \cdot |z_2 j\omega + 1| \cdot \left| 1 + \frac{2\xi_2}{\omega_{n_2}} j\omega + \frac{(j\omega)^2}{\omega_{n_2}^2} \right|^n$$

$$\left| 1 + \frac{2\xi_2}{\omega_{n_2}} j\omega + \frac{(j\omega)^2}{\omega_{n_2}^2} \right|^n = |j\omega| \cdot |z_2 j\omega + 1| \cdot \left| 1 + \frac{2\xi_1}{\omega_{n_1}} j\omega + \frac{(j\omega)^2}{\omega_{n_1}^2} \right|^n$$

em dB, para que venha uma soma

$$|G(j\omega)|_{dB} = |K|_{dB} + |z_2 j\omega + 1|_{dB} + \left| 1 + \frac{2\xi_2}{\omega_{n_2}} j\omega + \frac{(j\omega)^2}{\omega_{n_2}^2} \right|_{dB} - \left( |j\omega|_{dB} + |z_1 j\omega + 1|_{dB} + \left| 1 + \frac{2\xi_1}{\omega_{n_1}} j\omega + \frac{(j\omega)^2}{\omega_{n_1}^2} \right|_{dB} \right)$$

Valegem os dB → que podemos somar a contribuição de cada parcela da FT.

$$\begin{aligned} \arg(G(j\omega)) &= \arg K + \arg(z_2 j\omega + 1) + \\ &+ \arg \left( 1 + \frac{2\xi_2}{\omega_{n_2}} j\omega + \frac{(j\omega)^2}{\omega_{n_2}^2} \right) - \\ &- (\arg(j\omega) + \arg(z_1 j\omega + 1) + \arg \left( 1 + \frac{2\xi_1}{\omega_{n_1}} j\omega + \frac{(j\omega)^2}{\omega_{n_1}^2} \right)) \end{aligned}$$

Para desenhar o Diagrama de Bode de um sistema precisaremos passar para os FATORES BÁSICOS!!!

O Diagrama de Bode pode ser obtido experimentalmente.

Lembrar:  $|G(j\omega)|_{dB} = 20 \log |G(j\omega)|$

→ Influência dos componentes:

• Ganho K:

$$G(j\omega) = K \text{ é uma constante (não depende da frequência)}$$

$$|K|_{dB} = 20 \log |K|$$

$$\angle G(j\omega) = 0^\circ, \text{ se } K > 0$$

$$\angle G(j\omega) = 180^\circ, \text{ se } K < 0$$

Portanto, K é um número real!



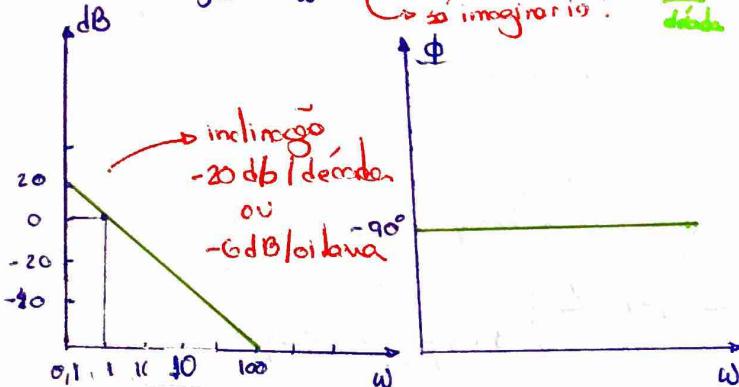
• Fator integral  $G(j\omega) = \frac{1}{j\omega}$ :

$$|\frac{1}{j\omega}| = \sqrt{0^2 + (\frac{1}{\omega})^2} = \frac{1}{\omega}$$

$(0, 1)$  é sempre um ponto!

$$|G(j\omega)|_{dB} = 20 \log |\frac{1}{j\omega}| = -20 \log \omega \text{ dB}$$

$$\angle G(j\omega) = \angle \frac{1}{j\omega} - \angle \frac{j}{\omega} = 0^\circ \quad \text{Inclinação de } -20 \text{ dB/decada!}$$



Obs:

• uma oitava é um intervalo compreendido entre  $\omega$  e  $2\omega$

• uma década é um intervalo compreendido entre  $\omega$  e  $10\omega$

• Fator derivativo:  $G(j\omega) = j\omega$

$$|G(j\omega)|_{dB} = 20 \log |j\omega| = 20 \log \omega \text{ dB}$$

$$\angle G(j\omega) = \angle j\omega = 90^\circ \quad \text{de } -\infty \text{ a } 0^\circ \quad \theta = 90^\circ \quad \text{decada}$$

Obs: se a função de transferência possuir

fator  $(1/j\omega)^n$  ou  $(j\omega)^n$ , as grandezas logarítmicas se somarão respectivamente:

$$|G(j\omega)|_{dB} = 20 \log \left| \left(\frac{1}{j\omega}\right)^n \right| + n \log \left| \frac{1}{j\omega} \right| = -20n \log \omega \text{ dB}$$

$$|G(j\omega)|_{dB} = 20 \log \left| (j\omega)^n \right| + n \log |j\omega| = 20n \log \omega \text{ dB}$$

→ Inclinação de  $20n \text{ dB/decada}$

Respectivamente, os ângulos de base são  $-90^\circ$  e  $90^\circ$ .

• Fator polo de primeira ordem:  $G(j\omega) = \frac{1}{1+j\omega B}$

$$|G(j\omega)|_{dB} = 20 \log \left| \frac{1}{1+j\omega B} \right| = -20 \log \sqrt{1+\omega^2 B^2} \text{ dB}$$

→ Para baixas freqüências,  $\omega \ll 1/B$ :

$$|G(j\omega)|_{dB} = -20 \log \sqrt{1+\omega^2 B^2} \approx -20 \log 1 = 0 \text{ dB}$$

→ Para  $\omega = 1/B$ : → Freqüência de corte

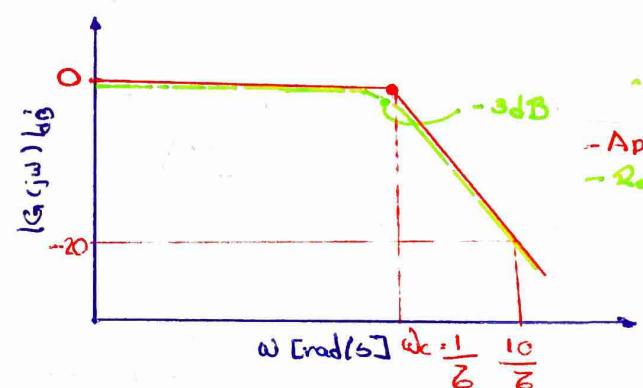
$$|G(j\omega)|_{dB} = -20 \log \sqrt{2} \approx -3 \text{ dB}$$

→ Para altas freqüências,  $\omega \gg 1/B$ :

$$|G(j\omega)|_{dB} = -20 \log \sqrt{1+\omega^2 B^2} = -20 \log \omega B \text{ dB de } \omega$$

$$\omega = \frac{1}{B} \rightarrow |G(j\omega)|_{dB} = 0 \text{ dB}$$

$$\omega = \frac{10}{B} \rightarrow |G(j\omega)|_{dB} = -20 \text{ dB}$$



$$\angle G(j\omega) = \angle \left( \frac{1}{1+j\omega B} \right) = -\angle (1+j\omega B) = -\arg \omega B$$

→ Para baixas freqüências,  $\omega \ll 1/B$ :

$$\angle G(j\omega) = -\arg 0 = 0^\circ$$

→ Para  $\omega = 1/B$ :

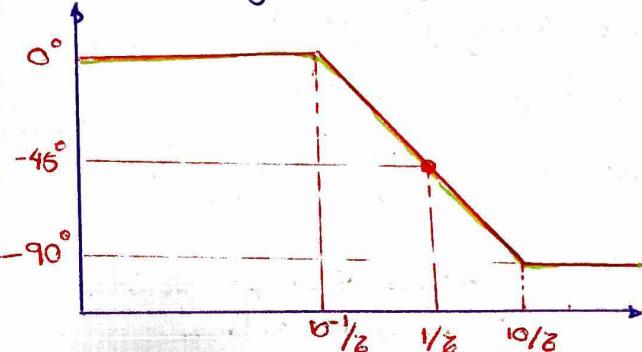
$$\angle G(j\omega) = -\arg 1 = 45^\circ$$

→ Aprox:  $10^{-1/2} < \omega < 10^{1/2}$

$$\angle G(j\omega) = -\arg \omega B \text{ (≈ recta)}$$

→ Para altas freqüências,  $\omega \gg 1/B$ :

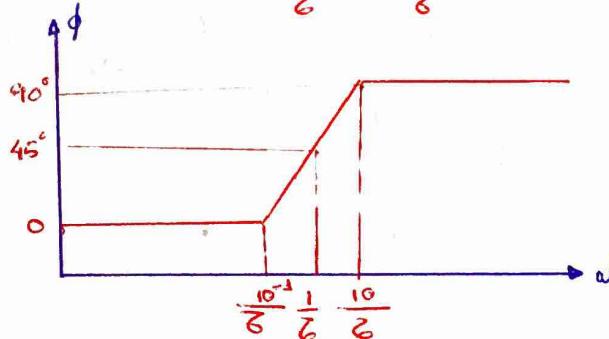
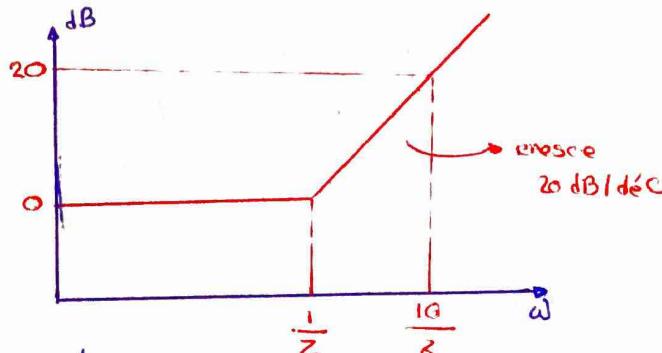
$$\angle G(j\omega) = -\arg \infty = -90^\circ$$



Fator zeros de 1º ordem:  $G(j\omega) = 1 + j\omega\zeta$

$$|G(j\omega)|_{dB} = 20 \log |1 + j\omega\zeta| = 20 \log \sqrt{1 + \omega^2\zeta^2} dB$$

$$\angle G(j\omega) = \angle(1 + j\omega\zeta) = \arg \omega\zeta$$



Fatores Polos Quadráticos:  $G(j\omega) = \frac{1}{1 + 2\xi j\omega/\omega_n + (\omega/\omega_n)^2}$

Poles complexos:  $0 < \xi < 1$

Poles duplos:  $\xi = 1$

Poles reais e distintos:  $\xi > 1$  → produto de dois fatores de 1º ordem

$$|G(j\omega)|_{dB} = 20 \log \left| \frac{1}{\left[ 1 + 2\xi j\omega/\omega_n + (\omega/\omega_n)^2 \right]^n} \right| \Rightarrow$$

$$\Rightarrow |G(j\omega)|_{dB} = -20 \log \sqrt{\left[ 1 + \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2 \right]^n + \left( \frac{2\xi\omega}{\omega_n} \right)^2}$$

Para baixas freqüências,  $\omega \ll \omega_n$ :  $\downarrow$   
Freqüência natural

$$|G(j\omega)|_{dB} = -20 \log \sqrt{1+0} \approx -20 \log 1 = 0 dB$$

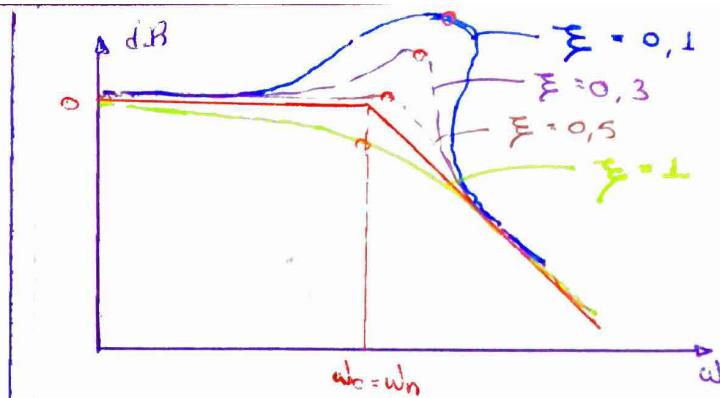
Para  $\omega = \omega_n$ :

$$|G(j\omega)|_{dB} = -40 \log 2\xi = 0 dB$$

Para altas freqüências,  $\omega \gg \omega_n$ :

$$|G(j\omega)|_{dB} = 20 \log \left( \frac{\omega}{\omega_n} \right)^4 \approx -40 \log \frac{\omega}{\omega_n} dB$$

Decrease 40 dB por década ou 12 dB por oitava.



Amplitudes das erros em relação à assinibola dependem do valor de  $\xi$ . Pequenos valores de  $\xi$  levam a erros maiores.

A medida que o valor de  $\xi$  diminui, as curvas de  $|G(j\omega)|_{dB}$  ficam mais altas. E, para  $\xi > \frac{1}{2}$ , surgem picos, que vão se tornando cada vez mais altos à medida que  $\xi \rightarrow 0$ . Esses picos ocorrem na chamada freqüência de ressonância  $\omega_r = \omega_n \sqrt{1 - 2\xi^2}$ .

→ A freqüência de ressonância é muito próxima da freqüência natural

$$\begin{aligned} |G(j\omega)| &= \left| \frac{1}{1 + 2\xi j\omega/\omega_n + (\omega/\omega_n)^2} \right|^n = \\ &= -\angle \left( 1 + 2\xi j\omega/\omega_n + (\omega/\omega_n)^2 \right)^n = \\ &= -n \arctan \left[ \frac{2\xi\omega/\omega_n}{1 - \omega^2/\omega_n^2} \right] \end{aligned}$$

→ Para baixas freqüências,  $\omega \ll \omega_n$ :

$$\angle G(j\omega) = -\arctan 0 = 0$$

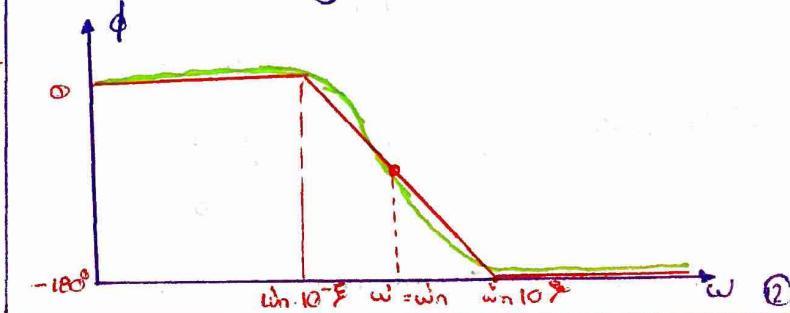
→ Para  $\omega = \omega_n$ :

$$\angle G(j\omega) = -\arctan \infty = -90^\circ$$

$$\text{Aprox: } \omega_n \cdot 10^{-\xi} < \omega < \omega_n \cdot 10^\xi$$

→ Para  $\omega \gg \omega_n$ :

$$\angle G(j\omega) = -\arctan(-90^\circ) = 180^\circ$$



As approximações assintóticas para as curvas de resposta em frequência não são precisas para um valor nem baixos nem altos de  $\xi$ .

### Frequência e Pico de ressonância:

Quando ocorrer a ressonância teremos a máxima dissipação de energia, ou seja, a maior intensidade.

$$|G(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{\left(\frac{1-\omega^2}{\omega_n^2}\right)^2 + \left(\frac{2\xi\omega}{\omega_n}\right)^2}} = g(\omega)$$

Se teremos ressonância quando tivermos o maior  $|G(j\omega)|$ , ou seja, a maior intensidade. ( $g(\omega)$  for mínimo)

$$\frac{dg(\omega)}{d\omega} = 0 \rightarrow \omega_r = \omega_n \sqrt{1-2\xi^2}, \text{ para } 0 < \xi < \frac{\sqrt{2}}{2} \approx 0,707$$

O módulo é a base do pico sono:

$$M_r = |G(j\omega_r)| = \frac{1}{2\xi\sqrt{1-\xi^2}}, |M_r|_{dB} = |G(j\omega_r)|_{dB} = -20 \log 2\xi\sqrt{1-\xi^2}$$

$$\angle G(j\omega_r) = -\arctan\left(\frac{\sqrt{1-2\xi^2}}{\xi}\right) = -90^\circ + \tan^{-1}\frac{\xi}{\sqrt{1-\xi^2}}$$

• Fator zeros quadráticos:

Curvas de módulo e fase para zeros quadráticos podem ser obtidos invertendo-se o sinal das curvas de módulo e fase dos fatores de polos quadráticos. As principais diferenças são que os picos de ressonância são para baixo e as curvas de fase vão de  $0^\circ$  a  $+180^\circ$ .