



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo

Departamento de Engenharia Mecatrônica e de Sistemas Mecânicos - PMR

# Aula 1 – Análise de Sistemas Não Lineares

Sistemas Não Lineares - Comportamentos

Prof. Eduardo A. Tannuri

PMR 5014

Controle Não Linear Aplicado a Sistemas Mecânicos e Mecatrônicos



**Escola Politécnica da Universidade de São Paulo**  
**Departamento de Engenharia Mecatrônica e de Sistemas Mecânicos - PMR**

1. Aulas serão pelo Zoom
2. Aulas serão gravadas e disponibilizadas no e-disciplinas no mesmo dia
3. Em cada aula será enviado um exercício para valer presença, que deve ser entregue até a aula seguinte (via e-disciplinas)
4. O material para estudo (capítulos de livros, documentos de internet, rotinas python) são disponibilizados e informados antes e ao final de cada aula (via e-disciplinas)



# Escola Politécnica da Universidade de São Paulo

## Departamento de Engenharia Mecatrônica e de Sistemas Mecânicos - PMR

- 15/06 – Aula 1 – Análise 1
- 22/06 – Aula 2 – Análise 2
- 29/06 – Aula 3 - Análise 3
- 06/07 – Aula 4 - Controle FL - Entrega da LISTA 1 / PROVA 1
- 13/07 – Aula 5 - Controle FL
- 20/07 – Aula 6- Controle FL/Backstepping
- 27/07 – Aula 7- Controle SMC – Sliding Mode Control
- 03/08 - Aula 8 - Sliding Mode Control + Controle Adaptativo Entrega da LISTA 2
- 10/08 – Aula 9 - Observadores
- 17/08 – Aula 10 - Apresentação dos temas para trabalho e modelagem / PROVA 2 / Entrega da LISTA 3.
- 24/08 - Aula 11 - Apresentação do controlador 1
- 31/08 - Aula 12 – Apresentação do controlador 2
- 07/09 – Entrega dos papers (FERIADO)

Critério de Avaliação

$$M = ( P/3 + L/3 + Proj/3 )$$

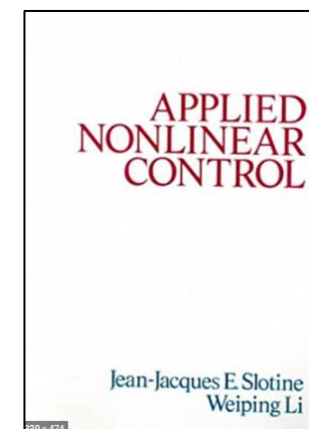
P = média das provas  $(P1+P2)/2$

L = média das listas de exercícios  $(L1+L2+L3)/3$

Proj = nota do projeto e paper

Livro Texto

Slotine, J.J. E. e Li, W. (1991)  
Applied nonlinear control,  
Prentice-Hall, Inc, Upper  
Saddle River

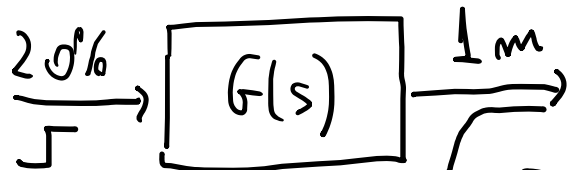


# SISTEMAS LINEARES

## RAZÕES P/ CONT. NÃO LINEAR

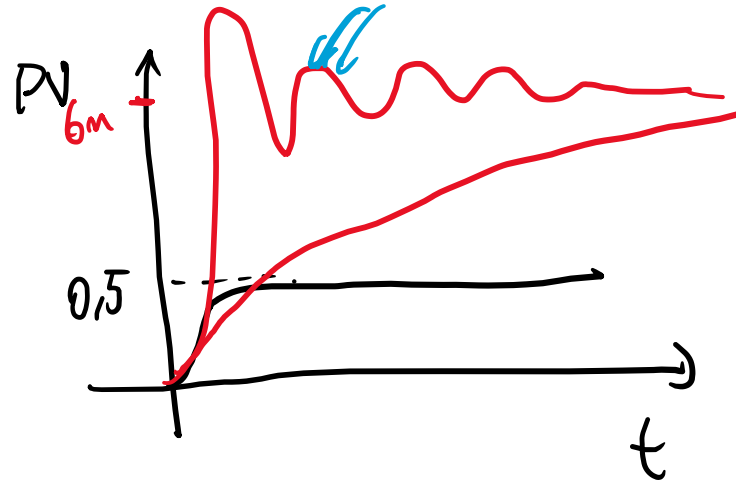
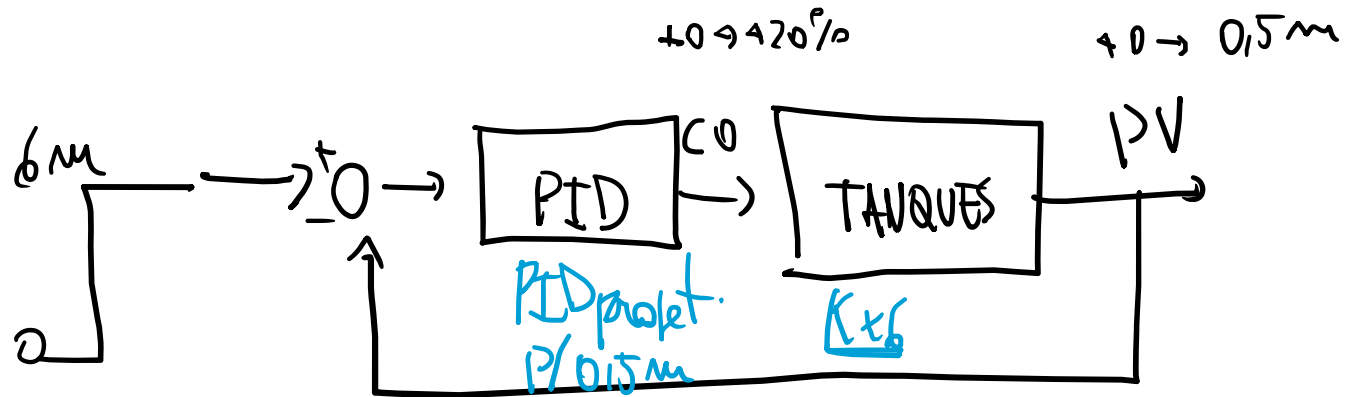
LINEAR

- PEQUENAS VARIACOES PTO OPERACTO
- BAIXAS VELOCIDADES ( $NW^2$ )



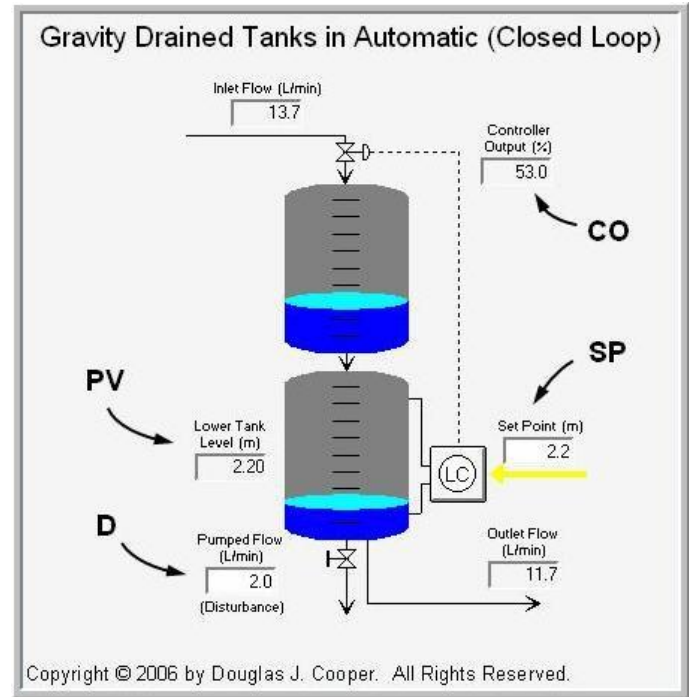
$$G(s) = \frac{K_0}{(s+p)^2}$$

$K_0 = \frac{1m}{20\%} \approx 5$



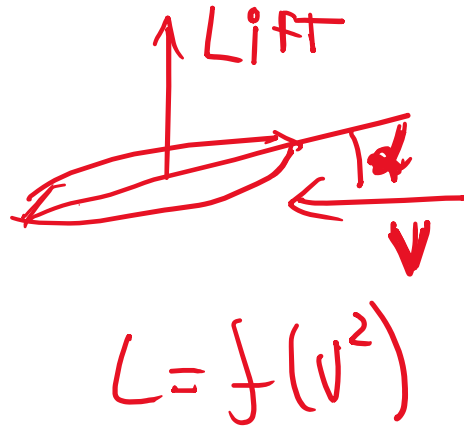
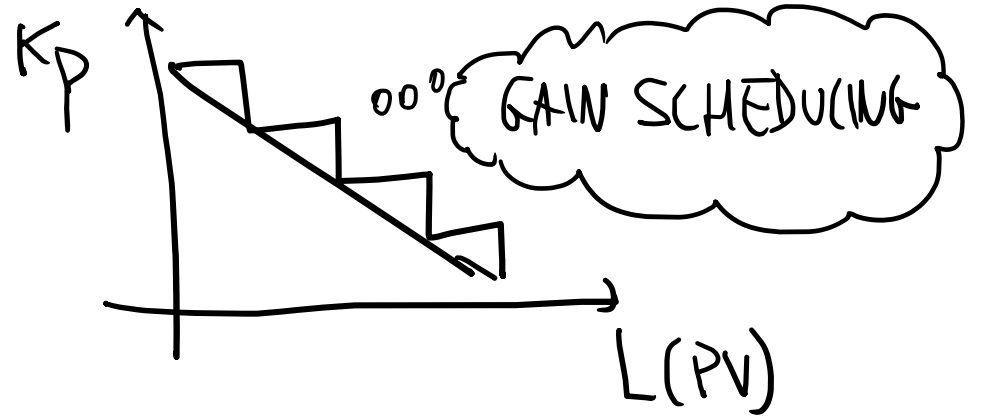
GANHO EM MALHA ABERTA =  $K_p \cdot K$

$\frac{0,5}{20}$





FRACA, K VARIA  
COM PONTO OPERACAO



# NÃO LINEAR

↳ ALTAS VELOCIDADES

↳ CENTRÍFUGAS ( $\sim \omega^2$ )  
ARRASTO ( $\sim v^2$ )

↳ NÃO LINEARIDADES

FORTES → DESCONTÍNUAS

↳ ATRITO COULOMB

SATURACÃO

ZONA MORTA

FOLGA OU BACKLASH

→ PODEMOS PROJETAR  
CONT. NÃO LINEARES  
PI COMPENSAR

# SIST. LINEARES

L.T.I.

$$\dot{\underline{x}} = \underset{\substack{\text{MATRIZ SISTEMA} \\ m \times m}}{A} \cdot \underline{x}$$

$\hookrightarrow m \times 1$  ESTADOS

-  $A$  NÃO SINGULAR  $\rightarrow$  1 PTO EQUILÍBRIO  
 $\underline{x} = \underline{0}$

-  $EIG(A) \rightarrow SP E \rightarrow \underline{x} = \underline{0}$  É ESTÁVEL  
P/  $\forall \underline{x}(0)$ .

- RESP. TRANSITÓRIA É UMA COMPOSIÇÃO  
MODOS NATURAIS E PODE SER OBTIDA  
ANALITICAMENTE

- NA PRESENÇA PERTURBAÇÃO EXTERNA

$$\dot{\underline{x}} = A \underline{x} + B \cdot u$$

$\hookrightarrow m \times 1$   
 $\hookrightarrow m \times m$

- LINEARIDADE

[ se  $\underline{x}_1(t)$  é solução  $u_1(t)$   
 $\Rightarrow \alpha \cdot \underline{x}_1(t)$  é solução  $\alpha \cdot u_1(t)$

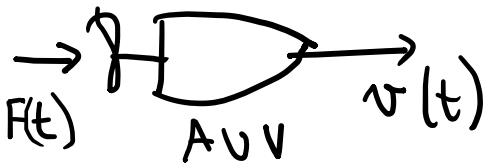
[  $\underline{x}_1 \rightarrow u_1 \Rightarrow \underline{x}_1 + \underline{x}_2 \rightarrow u_1 + u_2$   
 $\underline{x}_2 \rightarrow u_2$

-  $u(t)$  É SENOIDAL  $\rightarrow x(t)$  TENDE A SER  
UMA SENOÍDE NA MESMA FREQ.

-  $u(t)$  FOR LIMITADO E SISTEMA ESTÁVEL  
 $\Rightarrow x(t)$  É LIMITADO (BI BO)

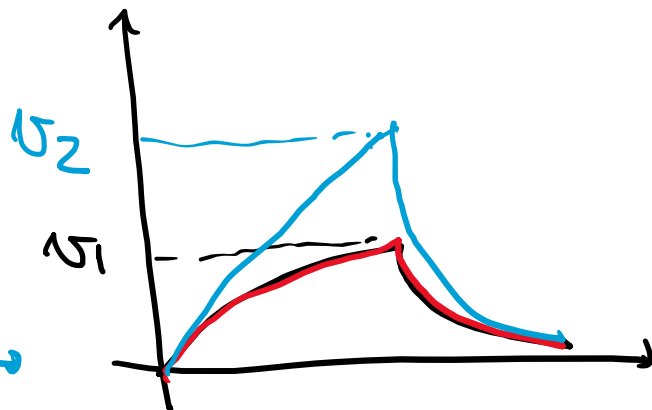
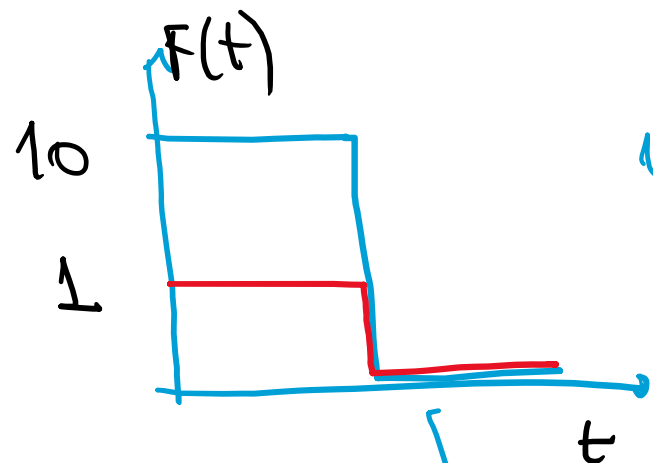
# SIST. MAS LINEARES

- MAS VALE A LINEARIDADE

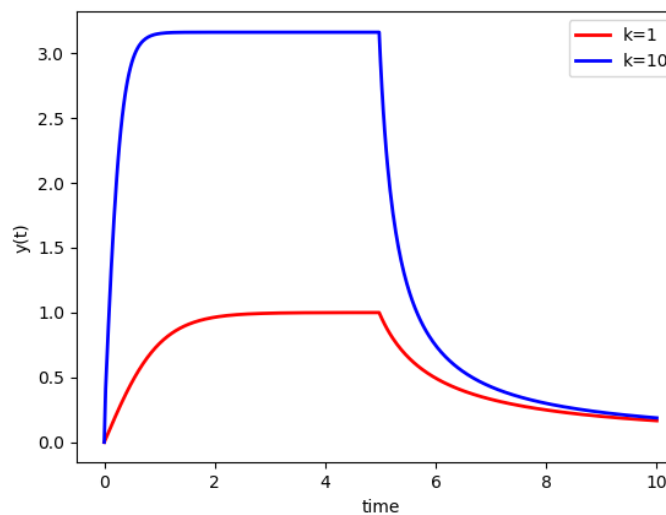


$$\dot{v} = -\alpha |v| + F$$

$$F_D = -\alpha |v|$$



$$v_2 \neq 10 v_1$$





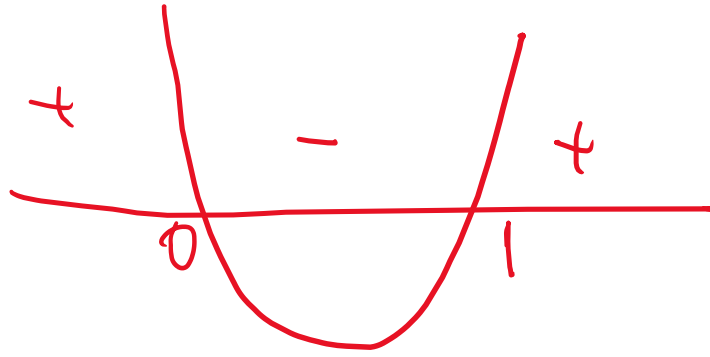
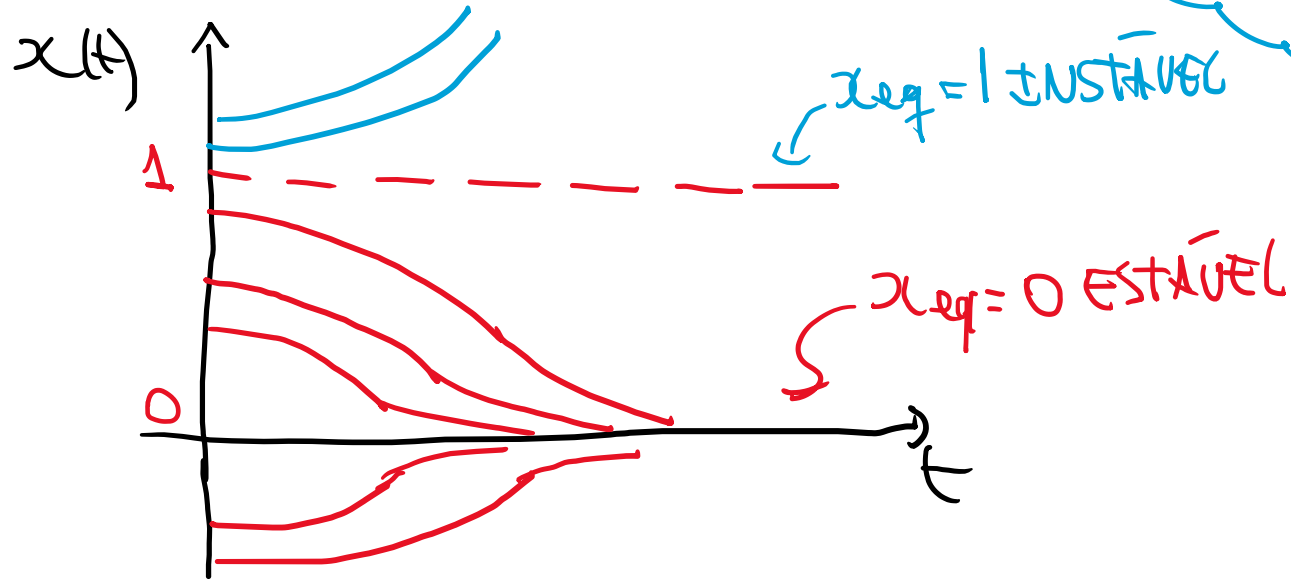
# SIST. MAS LINEARES

## MÚLTIPLOS PONTOS EQUILIBRIO

$$\dot{x} = -x + x^2$$

↳ PTOS EQUILÍBRIO

$$\dot{x} = 0 \Rightarrow -x + x^2 = 0 \begin{cases} x_{eq} = 0 \\ x_{eq} = 1 \end{cases}$$



O COMPORTAMENTO DEPENDE DA COND. INICIAL

# SIST. NÃO LINEAR

## - CICLO LÍMITE

Sistemas não lineares podem apresentar oscilação com amplitude e frequência fixa sem excitação externa --> ciclo limite ou vibração auto excitada

## EX) VAN DER POL

$$m\ddot{x} + \underbrace{2c(x^2 - 1)}_{\text{"AMORTECIMENTO"}}\dot{x} + Kx = 0$$

$|c| < 1 \rightarrow$  AMORT. NEGATIVO  
 $|c| > 1 \rightarrow$  AMORT. POSITIVO

```
def model(z, t, u, k, c):  
    #z[0]=x  
    #z[1]=xdot  
    dz1dt = z[1]  
    dz2dt = -2*c*(z[0]**2-1)*z[1] - k*z[0]  
    dzdt = [dz1dt, dz2dt]  
    return dzdt
```

$$\dot{z}_1 = z_2 \Rightarrow \ddot{z}_1 = \dot{z}_2$$

$$\dot{z}_2 = -2c \cdot (z_1^2 - 1) \cdot z_2 - k \cdot z_1$$

$$\ddot{z}_1 = -2c \cdot (z_1^2 - 1) \cdot \dot{z}_1 - k \cdot z_1$$

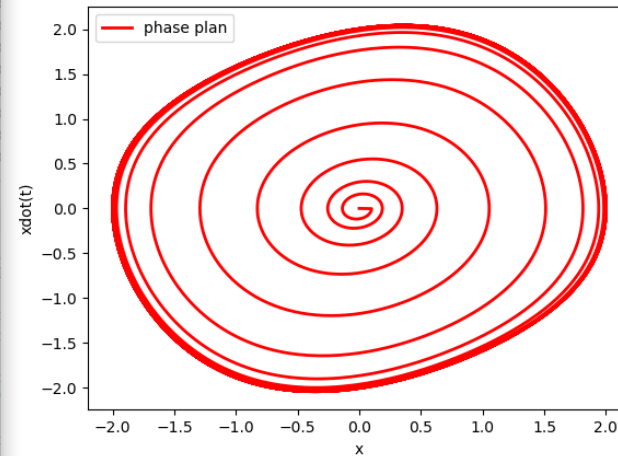
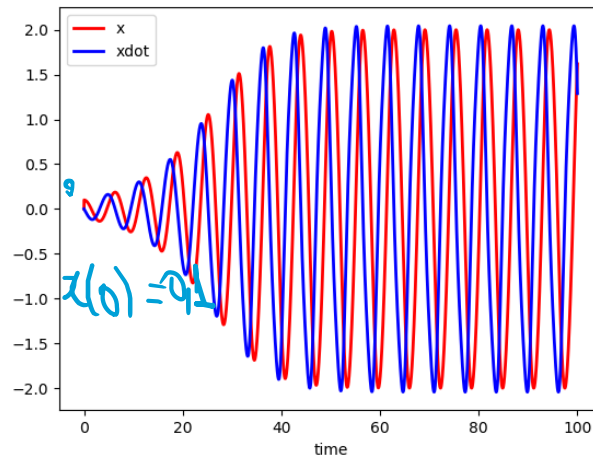
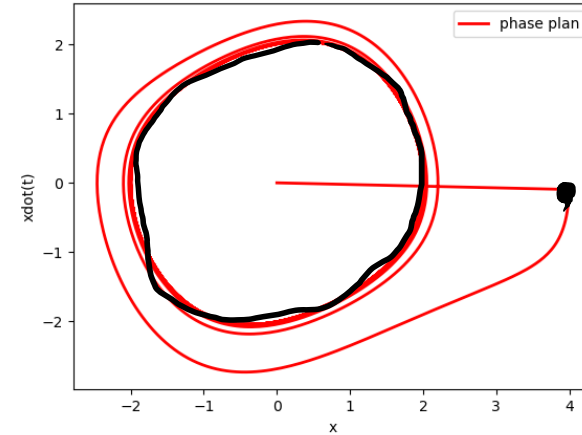
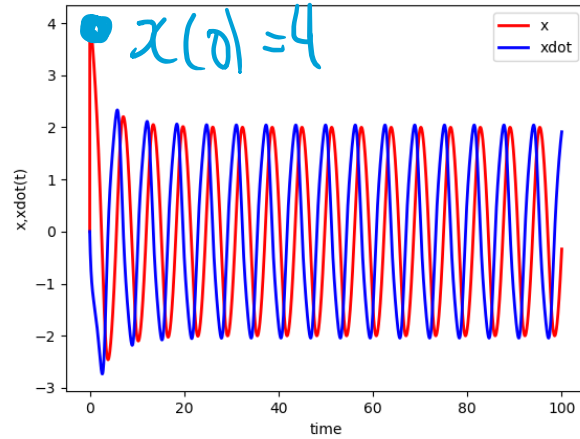
# SIST. NÃO LINEAR

- CICLO LIMIȚĂ

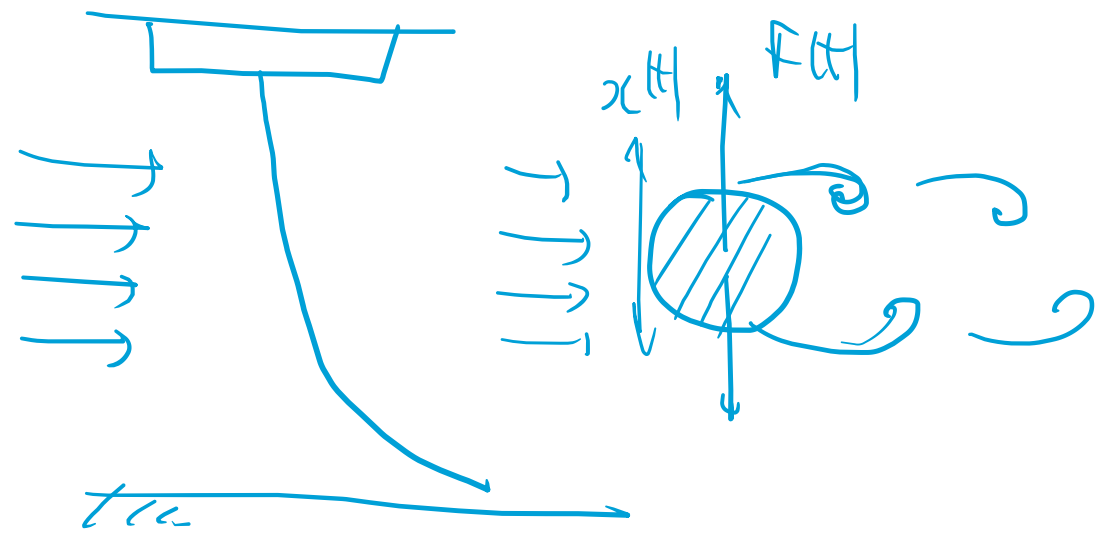
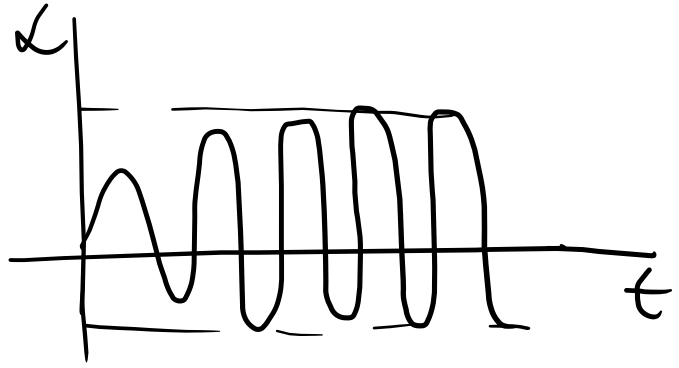
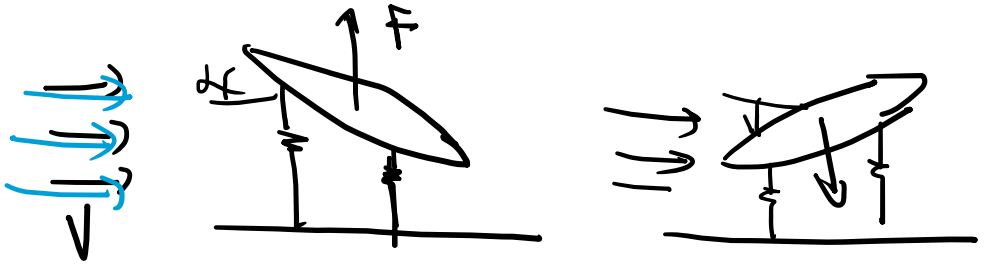
→ AMPLIT. OSCILAȚĂ  
ȚĂ IDENTICĂ, NĂO  
DEPENDĂ DE  $x(0)$

→ NĂO ȚĂ SENSIVĂL  
Ă PĂRĂ VĂRIĂȚĂOĂ  
PĂRĂMETROS

$$\ddot{x} + 2c \cdot \dot{x} + kx = 0$$



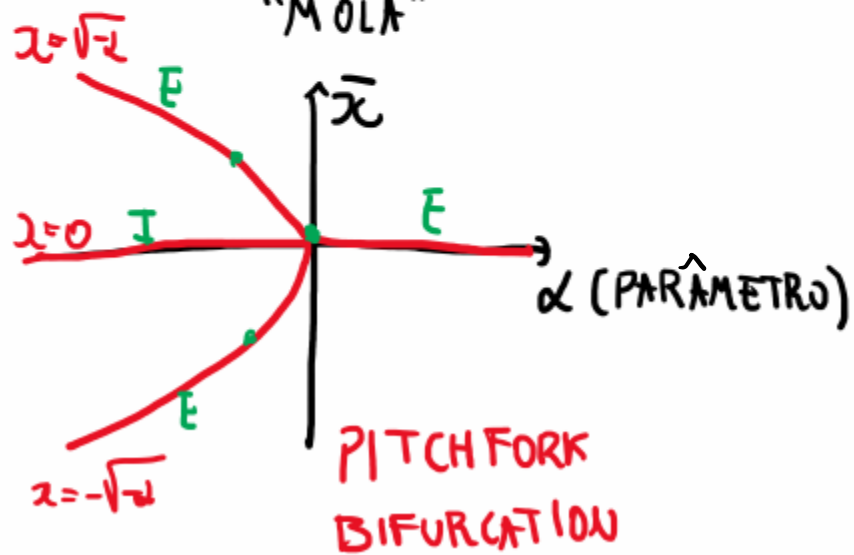
# FLUTTERING



# BIFURCAÇÃO

Uma variação paramétrica ocasiona uma variação QUALITATIVA do comportamento do sistema

$$\ddot{x} + \underbrace{\alpha x + x^3}_{\text{"MOLA"}} = 0$$



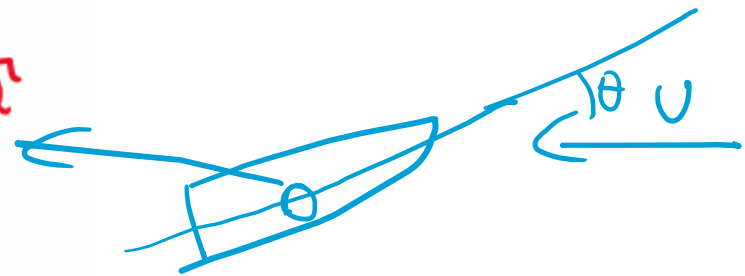
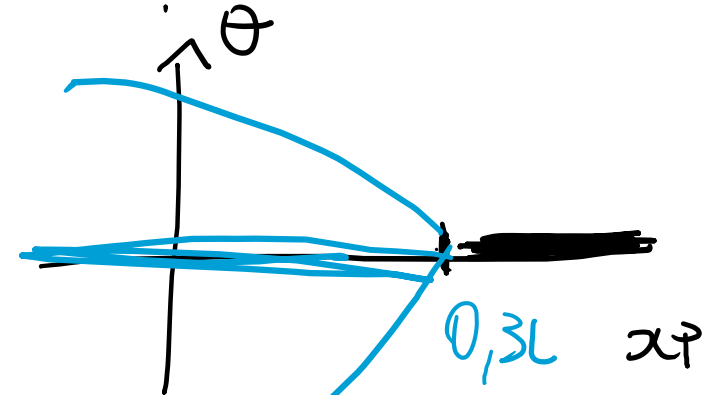
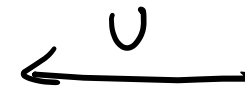
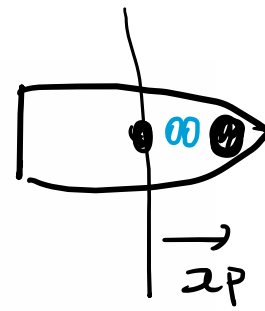
Equilíbrio

$$\alpha x + x^3 = 0$$

$$x(\alpha + x^2) = 0 \begin{cases} x = 0 \\ x = \pm \sqrt{-\alpha} \end{cases}$$

$$\Rightarrow \alpha > 0 \Rightarrow \bar{x} = 0$$

$$\alpha < 0 \begin{cases} \bar{x} = 0 \\ \bar{x} = \pm \sqrt{-\alpha} \end{cases}$$



- CAOS

PEQ. VARIACÖES COND. INICIAL

↳ LEVAM A GRANDES MUDANÇAS  
NO LONGO PRAZO

$$\ddot{x} + 0,1\dot{x} + x^5 = 6\sin t$$

