



Departamento de Estatística,
Matemática Aplicada e
Computação



Seminário de controle de Sistemas Dinâmicos

Título: Modelagem de Mecânica de Sistemas Dinâmicos

Léo Santana

Mestrando em Engenharia Mecânica
Faculdade de Engenharia Mecânica

Rio de Janeiro, 30 de Abril de 2004





Sistemas Não-Lineares

Os sistemas não lineares são aqueles em que a equação não é linear em relação às variáveis dependentes. Assim, nos sistemas não lineares as equações não são aditivas e não obedecem ao princípio da superposição. Exemplo:

$$\frac{d^2x}{dt^2} + \left(\frac{dx}{dt}\right)^2 + x = A \sin x$$

$$\frac{d^2x}{dt^2} + (x^2 - 1) \frac{dx}{dt} + x = 0$$

Embora as equações diferenciais não lineares possam ser resolvidas por métodos analíticos, na maioria dos casos as equações não são exatamente lineares.

Linearização de Sistemas Não lineares

Em uma análise com o método da aproximação no estado estacionário, pode-se obter o modelo linearizado em torno de um ponto de equilíbrio, desde que os sinais de entrada e saída sejam constantes no domínio da frequência.

No entanto, se o sistema a ser analisado não estiver em um ponto de equilíbrio, os sinais de entrada e saída não são constantes, e não é possível obter o modelo linearizado. Nesse caso, o sistema não pode ser analisado pelo método da aproximação no estado estacionário. Uma alternativa é utilizar o método da aproximação no estado estacionário, desde que o sistema seja estável e os sinais de entrada e saída sejam constantes no domínio da frequência.

FUNÇÃO DE TRANSFERÊNCIA E RESPOSTA IMPULSIONAL

Função de Transferência \rightarrow usada para caracterizar as
relações de entrada-saída de componentes do sistema as
medidas nos pontos de interesse das medidas
na análise no tempo.

ons de se o sistema na análise no domínio da
 a se não há diferença:

$$a_0 y + a_{(n-1)} y^{(n-1)} + \dots + a_{n-1} y = b_0 x + b_{(m-1)} x^{(m-1)} + \dots + b_m \dot{x} + b_{m-1} x \quad (n \geq m)$$

onde y é o sinal de saída do sistema e x é o sinal de entrada.

=> A função de transferência deste sistema é obtida o modo se
 a análise da ace de ambos os termos da equação,
 sinal de saída e sinal de entrada, respectivamente, não se
 de todas as condições necessárias:

Função de transferência $G(s) = \mathcal{L}[Sa da] / \mathcal{L}[Sa da] =$

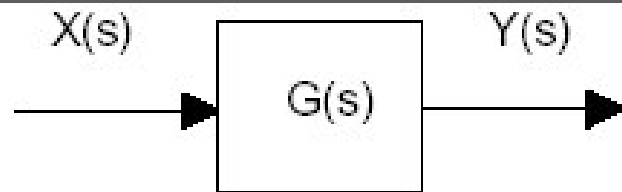
$$= \frac{Y(s)}{X(s)} = \frac{b_0 s^m + b_1 s^{m-1} + \dots + b_{m-1} s + b_m}{a_0 s^n + a_1 s^{n-1} + \dots + a_{n-1} s + a_n}$$

1. DIAGRAMA DE BLOCOS

Essa abordagem pode ser considerada o primeiro nível de decomposição. Em uma abordagem, a análise das funções desejadas de cada componente, costuma ser realizada através da aplicação do *diagrama de blocos*.

U da a a de b ocos e a re resen a ão das f n o res
dese em adas o cada dos co omen res do f xo de
s na s en res. fe ndo de a re resen a ão a re á ca
a re abs a a, o d a a a de b ocos e a an a re de
nd ca a s re a s ca re os f xos de s na do s s re a re a .

Função de transferência:



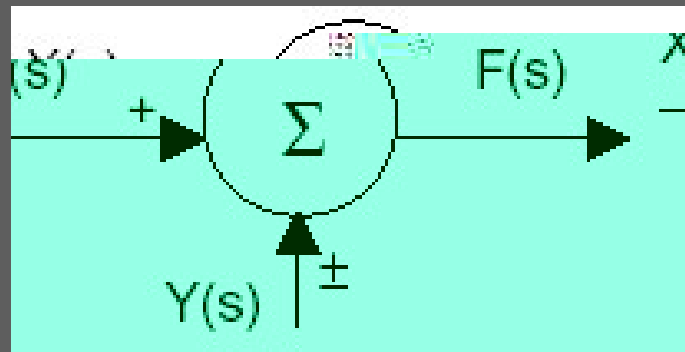
Variável de entrada – $X(s)$


Variável de saída – $Y(s)$

Função de transferência – $G(s)$

Relação representada – $Y(s) = G(s) X(s)$

Ponto de soma: a soma de todos os sinais de cada seno no instante em que se realiza a conexão dos bobinas.



Ponto de derivação:  on o de de a ão é on o a
 a do a o s na o ren ren de b oco a
 s t a n e a n e a a o os b ocos o on os de so a

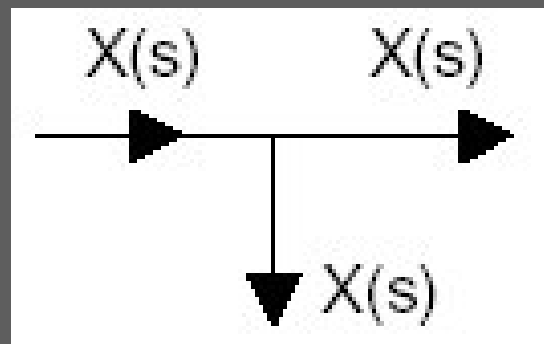
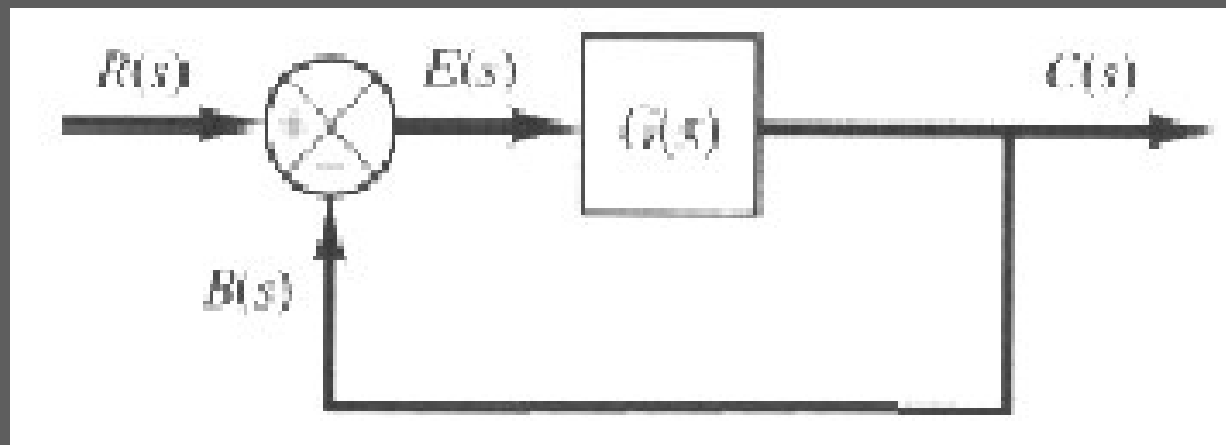


Diagrama de Blocos de Um Sistema à Malha Fechada:

A figura mostra os blocos de um sistema de malha fechada. A saída (s) é a resposta do sistema ao sinal de referência $R(s)$, onde $E(s)$ é o erro de referência $R(s)$.



A saída (s) é a resposta do sistema ao sinal de referência $R(s)$.



Função de Transferência a Malha Aberta e função de Transferência de Ação Direta:

O sistema à Fig. 2, a função de transferência direta é dada por $B(s)$ e a função de transferência de ação direta é dada por $H(s)$. Logo:

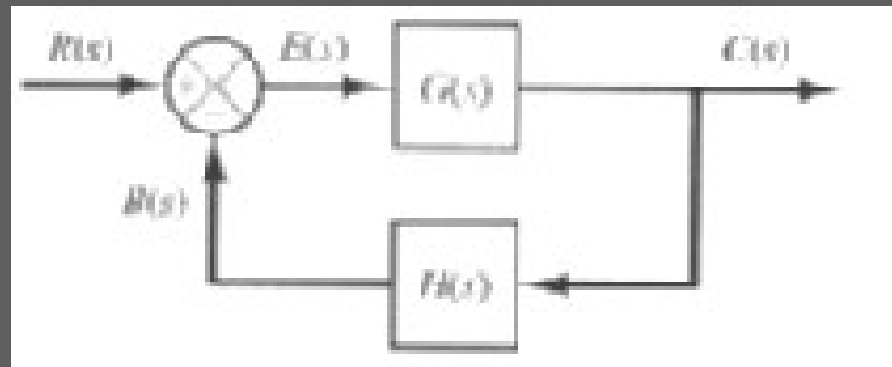
$$E(s) = \frac{B(s)}{E(s)} = G(s)H(s)$$


Figura 2 Sistema de controle em malha fechada

A relação entre a saída $C(s)$ e a entrada $E(s)$ é dada por:

→ a função de transferência da planta, assim:

→ a função de transferência da planta = $\frac{C(s)}{E(s)} = G(s)$

Função de Transferência à malha fechada: Refere-se ao sistema em malha fechada, onde a saída $C(s)$ é a resposta ao estímulo $R(s)$ aplicado ao sistema:

$$C(s) = G(s)E(s)$$

$$E(s) = R(s) - B(s)$$

$$= R(s) - H(s)C(s)$$

Substituindo $E(s)$

$$C(s) = G(s)[R(s) - H(s)C(s)]$$

O que resulta em:

$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{G(s)}{1 + G(s)H(s)}$$

onde $T(s)$ é a função de transferência a malha fechada, onde a saída do sistema é a resposta ao estímulo aplicado.

Admitindo-se que se sabe a área em função da
 profundidade. Então, a superfície da superfície de
 $u(t)$, ..., $u(t)$ e a superfície de $y(t)$, ..., $y(t)$.

refere-se às áreas de saída dos profundidades com
 a área de saída com as áreas $x(t)$, ..., $x_n(t)$.

o sistema a ordenação se resolve o :

$$\dot{x}(t) = f(x_1, \dots, x_n; u_1, \dots, u_r, t) \quad 4.$$

.

.

.

$$\dot{x}_n(t) = f_n(x_1, \dots, x_n; u_1, \dots, u_r, t)$$

As saídas $y_1(t), \dots, y_m(t)$ são dadas por:

$$y_1(t) = g_1(x_1, \dots, x_n; u_1, \dots, u_r, t) \quad 4.2$$

.

.

.

$$y_m(t) = g_m(x_1, \dots, x_n; u_1, \dots, u_r, t)$$

Pode ser descrito os sistemas análogos a uma:

$$\mathbf{x}(t) = \begin{bmatrix} x(t) \\ \cdot \\ \cdot \\ x_n(t) \end{bmatrix} \quad \mathbf{f}(\mathbf{x}, \mathbf{u}, t) = \begin{bmatrix} f(x, \dots, x_n; u, \dots, u_r, t) \\ \cdot \\ \cdot \\ f_n(x, \dots, x_n; u, \dots, u_r, t) \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{y}(t) = \begin{bmatrix} y(t) \\ \cdot \\ \cdot \\ y_n(t) \end{bmatrix} \quad \mathbf{g}(\mathbf{x}, \mathbf{u}, t) = \begin{bmatrix} g(x, \dots, x_n; u, \dots, u_r, t) \\ \cdot \\ \cdot \\ g_n(x, \dots, x_n; u, \dots, u_r, t) \end{bmatrix} \quad \mathbf{u}(t) = \begin{bmatrix} u(t) \\ \cdot \\ \cdot \\ u_n(t) \end{bmatrix}$$







5. Representação de Sistemas Dinâmicos





$$\dot{x} = x_2$$

$$\dot{x}_2 = x_3$$

.

.

.

$$\dot{x}_{n-1} = x_n$$

$$\dot{x}_n = -a_n x - \dots - a_n x_n + u$$

0 u

$$\dot{\mathbf{x}} = \mathbf{A}\mathbf{x} + \mathbf{B}u$$

$$\mathbf{x} = \begin{bmatrix} x \\ \cdot \\ \cdot \\ \cdot \\ x_n \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} 0 & & 0 & \cdot & \cdot & \cdot & 0 \\ 0 & 0 & & \cdot & \cdot & \cdot & 0 \\ \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \\ 0 & 0 & 0 & \cdot & \cdot & \cdot & \\ -a_n & -a_{n-1} & -a_{n-2} & \cdot & \cdot & \cdot & -a \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{B} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \cdot \\ \cdot \\ \cdot \\ 0 \end{bmatrix}$$

a saída dada o :

$$y = [\ 0 \ \dots \ 0] \begin{bmatrix} x \\ \cdot \\ \cdot \\ \cdot \\ x_n \end{bmatrix}$$

o sistema:

$$y = \mathbf{C}\mathbf{x} \quad 5.2$$

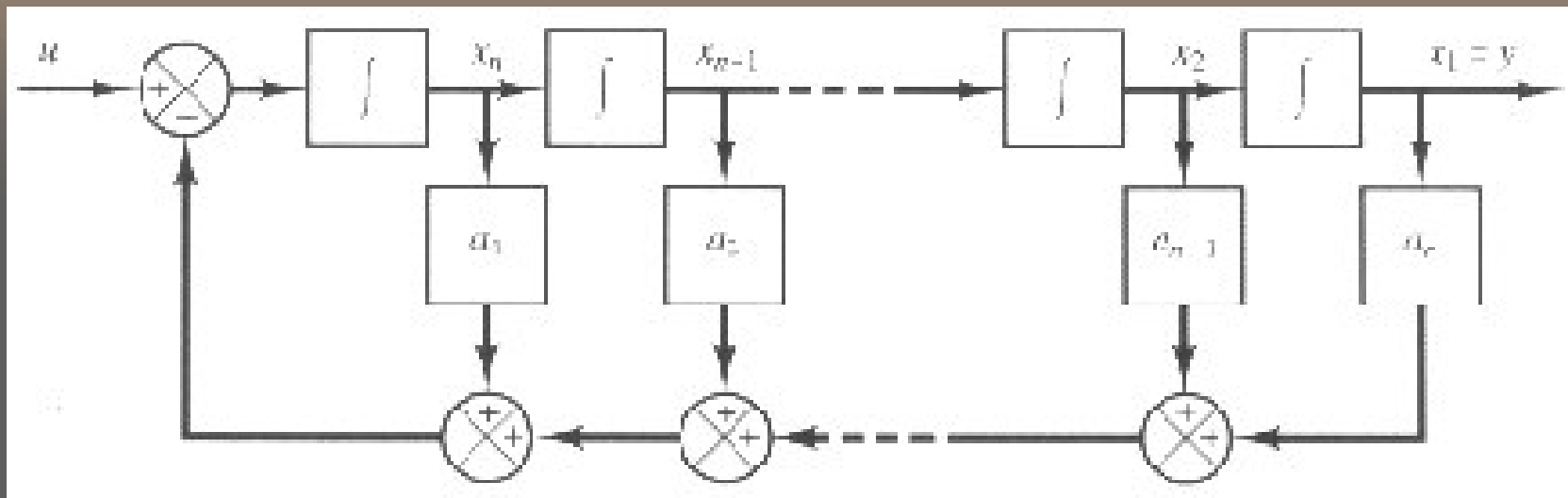
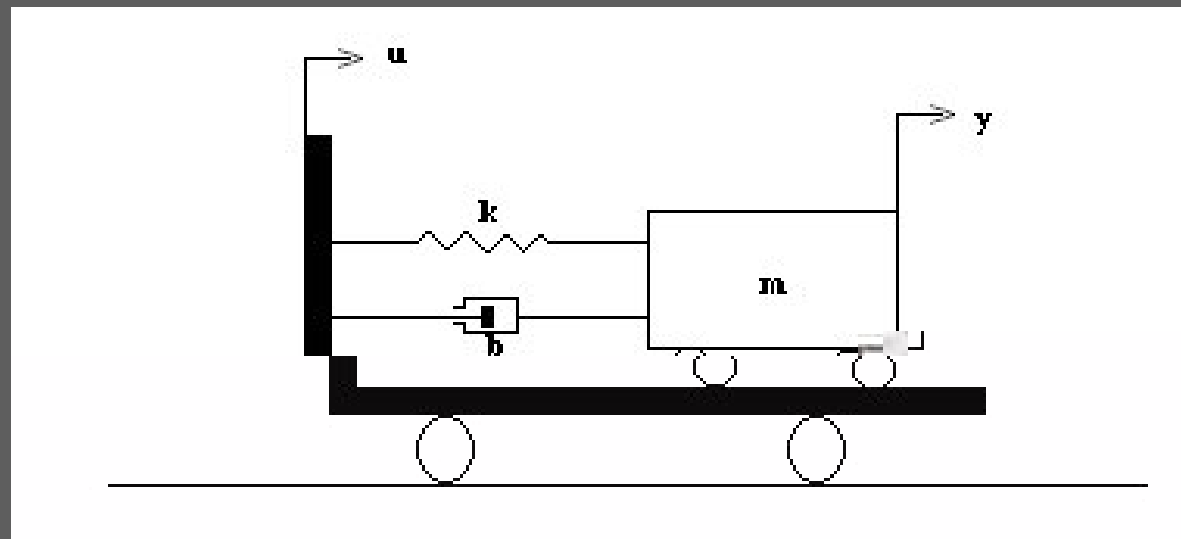


Figura 5.1 Realização sobre a forma dada das blocos das transferências de cada elemento de realimentação e os dados recuados, nas equações 5.1 e 5.2.



SISTEMAS MECÂNICOS

Se a massa m for deslocada para a direita e liberada, ela oscilará em torno da posição de equilíbrio com uma frequência angular $\omega = 5\sqrt{2}$.



Se a massa m for deslocada para a direita e liberada, ela oscilará em torno da posição de equilíbrio com uma frequência angular $\omega = 5\sqrt{2}$.

Para as matrizes de transição da rede de Markov

$$a = \sum p_i$$

onde i é a classe, a i é a ação da classe i e $\sum p_i$ é a soma das probabilidades de todas as ações da classe i . Quando a rede de Markov é estacionária a rede ainda a longo prazo de cada classe, obtém-se

$$m \frac{d^2 y}{dt^2} = -b \left(\frac{dy}{dt} - \frac{du}{dt} \right) - k(y - u)$$

O

$$m \frac{d^2 y}{dt^2} + b \frac{dy}{dt} + ky = \frac{du}{dt} + ku$$

53

A equação 53 é onde o átomo do sistema

considereado.







Assim, a função de transferência pode ser escrita:

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{bs + a}{s^2 + bs + a}$$

A ~~se~~ ^u ~~se~~ ^t á ob^t da a ~~re~~ ^t a ~~ã~~ ^t o ~~des~~ ^t ~~re~~ ^t o ~~na~~ ^t ~~re~~ ^t ~~sen~~ ^t a ~~ã~~ ^t o
de ~~re~~ ^t s a o de ~~re~~ ^t s ^t ado.

o a ando se n c a r e n e a r e a ã o d i f e r e n c a d e s e
 s s e a

$$\ddot{y} + \frac{b}{m} \dot{y} + \frac{k}{m} y = \frac{b}{m} \dot{u} + \frac{k}{m} u$$

co a f o a a d o n z a d a

$$\ddot{y} + a_1 \dot{y} + a_2 y = b_0 \ddot{u} + b_1 \dot{u} + b_2 u$$

o o se a a de s se a co rexc a ão, é fe a a
den / ca ão dos coef cientes a , a₂, b₀, b , b₂ co o se se t e:
a =b/ , a₂= / , b₀=0, b =b/ , b₂= /

ass :

$$\beta_0 = b_0 = 0,$$

$$\beta = b \quad a \quad \beta_0 = b/ ,$$

$$\beta_2 = b_2 \quad a \quad \beta \quad a_2 \beta_0 = / \quad (b/)^2$$

Assim, determine as características do sistema:

$$\dot{x} = y + \beta_0$$

$$\dot{x}_2 = \dot{x} + \beta_1 = \dot{x} + (b/\tau)$$

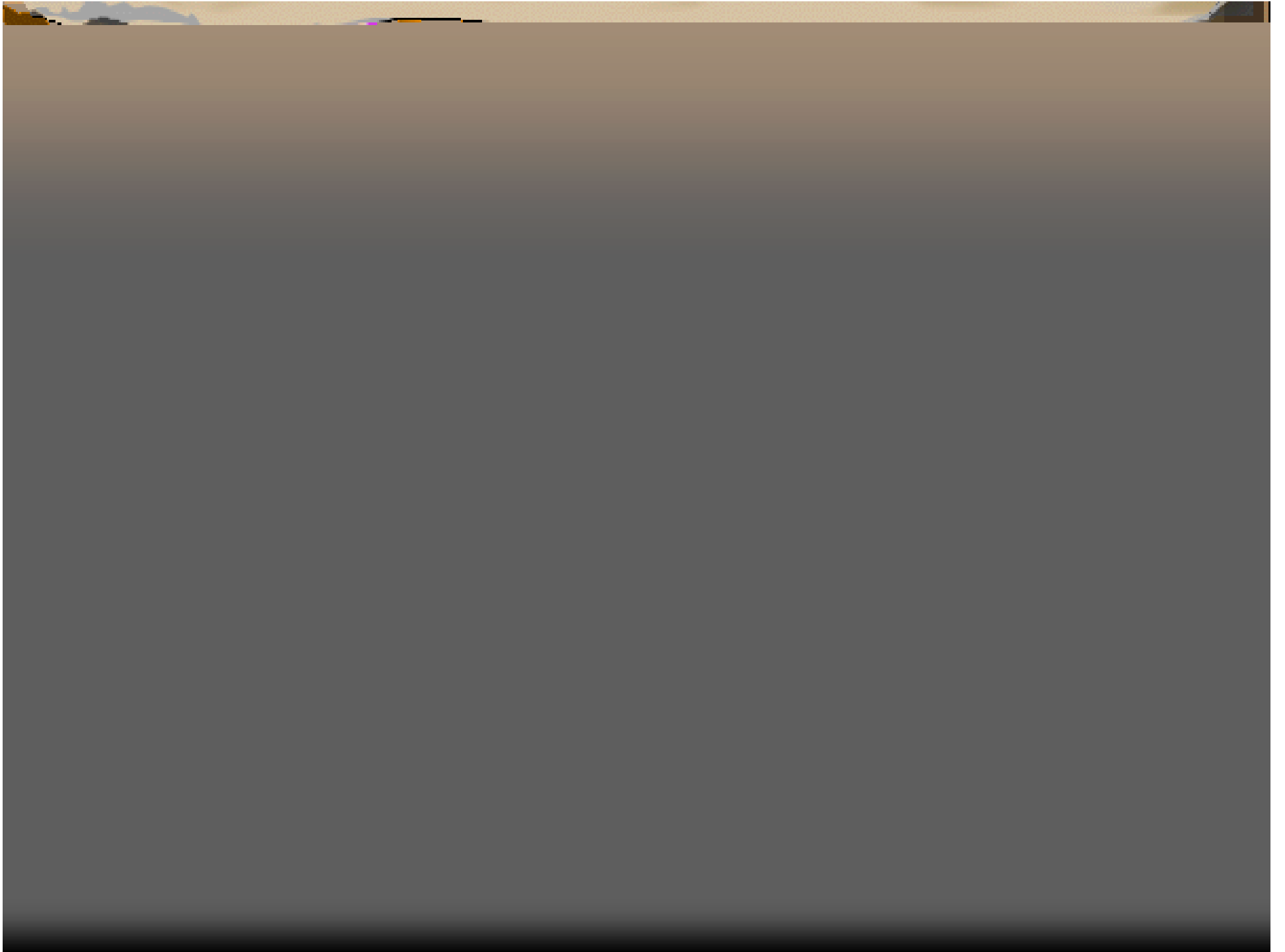
⇒ As características do sistema são dadas por:

$$\dot{x} = x_2 + \beta_0 = x_2 + (b/\tau)$$

$$\dot{x}_2 = a_2 x_2 + \beta_2 = (-1/\tau) x_2 + [1/\tau + (b/\tau)^2]$$

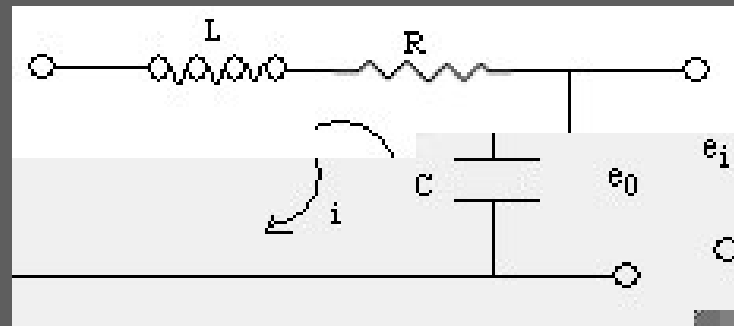
re

$$y = x \Rightarrow \text{a saída}$$





circuito RL : Se a o c c o nd cado na f ω a 53:



na f ω a 53 c o r e t c o RL

A quando se as res de ci off ao s se a, ob se as se nes re a res

$$L \frac{di}{dt} + Ri + \frac{1}{C} \int i dt = e_i \quad 5,4$$

$$\frac{1}{C} \int i dt = e_0$$

re o odo o a á co re re sen a a d nâ ca do c c o.

Quando se as transformadas de Laplace nas equações acada
 realizando-se as condições iniciais se a análise, obtém-se:

$$LsI(s) + RI(s) + \frac{1}{Cs} I(s) = E_i(s)$$

$$\frac{1}{Cs} I(s) = E_0(s)$$

Assim, se a função de transferência:

$$\frac{E_o(s)}{E_i(s)} = \frac{5,5}{LCs^2 + RCs +}$$

A reatância no resíduo de resados: pode se reatância o
 sistema da 5.3 a a res de a reatância no res a o
 de resado. pode se obter a reatância diferença do sistema a
 a do resado da reatância 5.5:

$$\ddot{e}_0 + \frac{R}{L} \dot{e}_0 + \frac{1}{LC} e_0 = \frac{1}{LC} e_i \quad 5.4$$

Definindo-se como as variáveis de estado:

$$x_1 = r_0$$

$$x_2 = \dot{e}_0$$

Definindo-se a variável de entrada:

$$y = r_0 = x_1$$





SISTEMAS DE NÍVEL DE LÍQUIDO

Se a o s s r e a o s a d o n a f a 5.4.

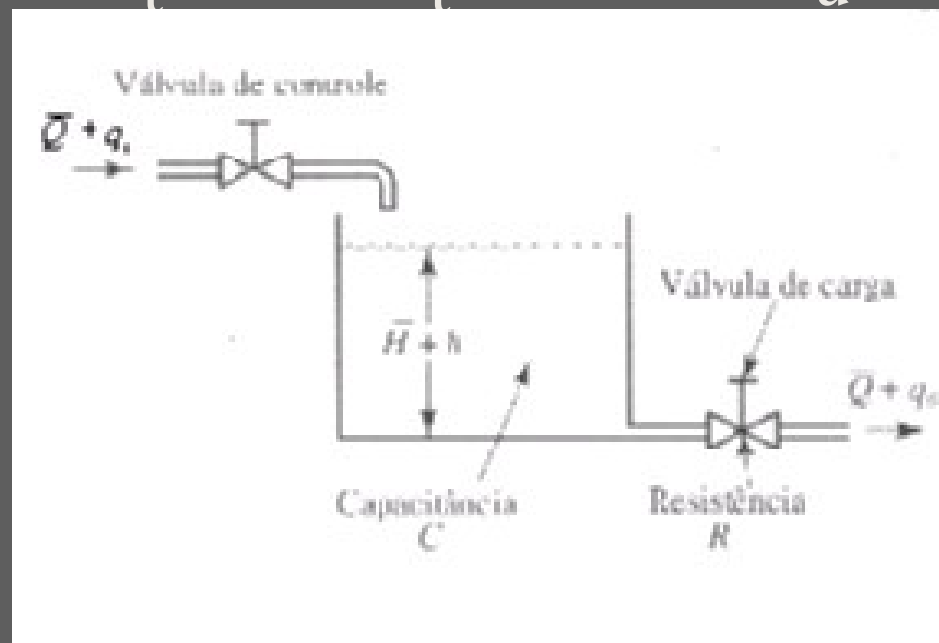


Figura 5.4 S s r e a d e n r e d e do

As ações são definidas como se:

\bar{Q} = a quantidade de ações negociadas (antes da ocorrência da ação), $^3/s$

= a quantidade de ações negociadas a seguir da ocorrência, $^3/s$

Q_0 = a quantidade de ações vendidas a seguir da ocorrência, $^3/s$

\bar{H} = a quantidade de ações negociadas (antes da ocorrência da ação)

H = a quantidade de ações negociadas a seguir da ocorrência, $^3/s$

Recâmbios dos fundos, a soma da oferta secundária
 menos a oferta primária. Baseado na oferta primária
 secundária, o mercado, a diferença entre a oferta
 secundária obtida com o seguinte:

a oferta primária menos a oferta secundária,
 dada a oferta primária, é a oferta secundária
 adicional necessária ao longo, considerando o seguinte:

$$d_t = (d_0) d_t$$

Considere a definição de resistência, a relação entre h e q_i é dada por:

$$h = Rq_i$$

A relação diferencial entre a resistência e a altura é constante de R e a seguinte equação diferencial

$$RC \frac{dh}{dt} + h = Rq_i$$

Quando a transformada de Laplace é aplicada aos dois membros da equação, sendo condições iniciais nulas:

$$(R + \dots) \mathcal{L}(s) = R(s)$$

onde $\mathcal{L}(s) = \mathcal{L}(f(t))$ e $R(s) = \mathcal{L}(g(t))$

a a

> ordem de entrada

> ordem de saída

→ não de transferência:

$$\frac{H(s)}{Q_i(s)} = \frac{R}{RCs + 1}$$

Potência, se:

$0 >$ potência de saída

Função de transferência: $\frac{Q_o(s)}{Q_i(s)} = \frac{1}{RCs + 1}$

onde $0 = (1/R) \cdot \tau(s)$