

# **IT 002 – SOBRETENSÕES EM SISTEMAS ELÉTRICOS DE POTÊNCIA.**

**Prof. José Pissolato Filho**

**Campinas, agosto 2022**

# REGIME TRANSITÓRIO

CONHECIMENTO DAS SOBRETENSÕES A PRIORI  
FORNECERÁ SUBSÍDIOS PARA A COORDENAÇÃO DE  
ISOLAMENTO DAS LINHAS, SUBESTAÇÕES  
ASSIM COMO A ESPECIFICAÇÃO DOS  
EQUIPAMENTOS E COMPONENTES ELÉTRICOS



**OPERAÇÃO DO SISTEMA MAIS CONFIÁVEL**

# Origem

- Interna
  - Sobretensões de Manobra
  - Sobretensões Temporárias
- Externa
  - Sobretensões atmosférica

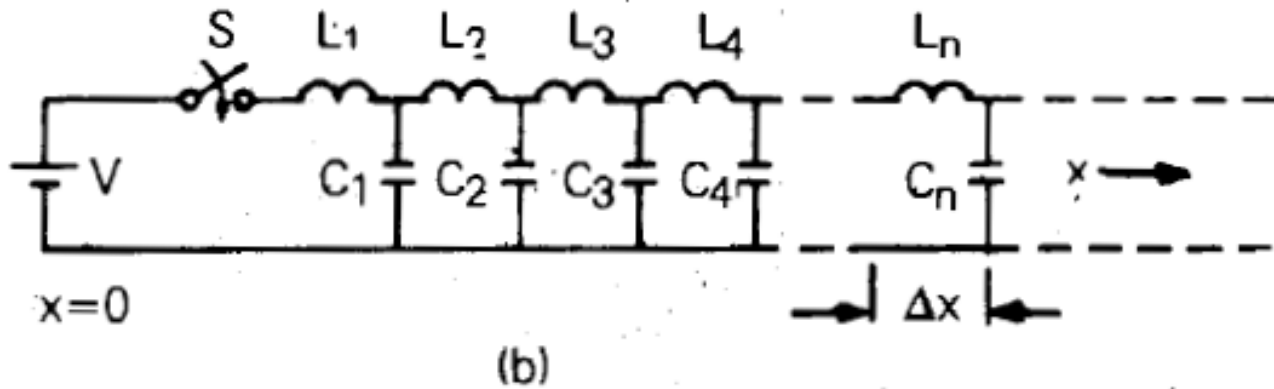
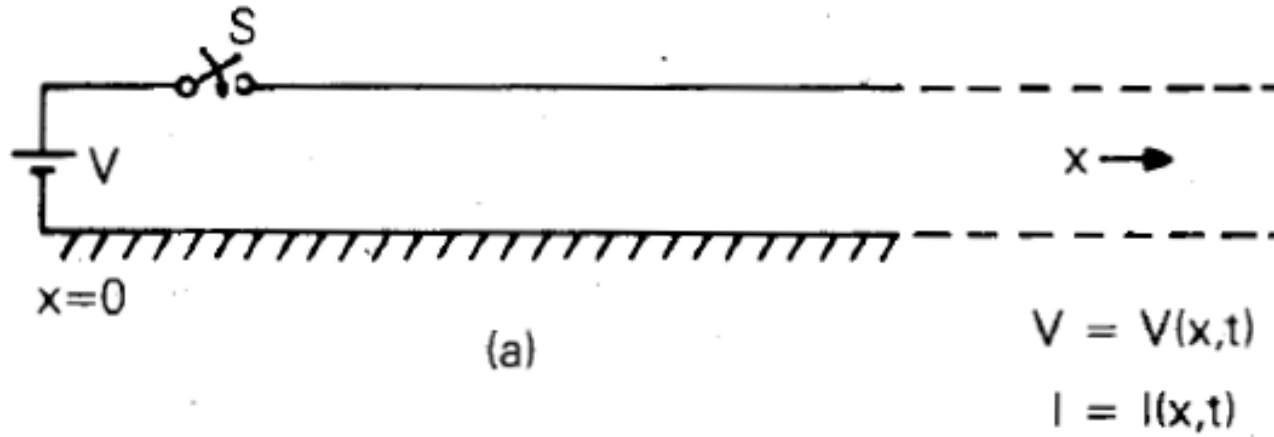
# SOBRETENSÕES

As características elétricas dos equipamentos são determinadas pelas sobretensões a que estarão submetidas.

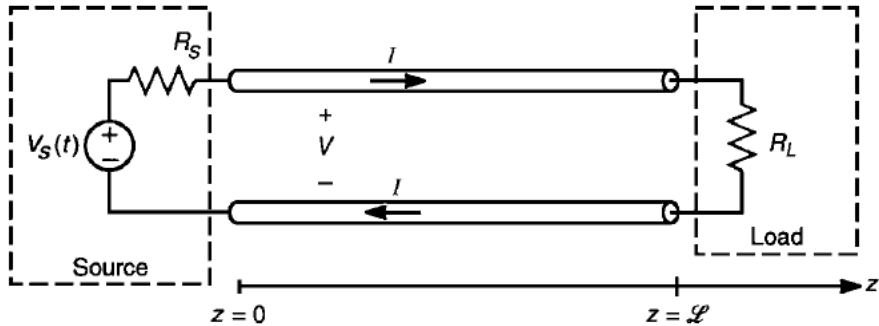
Essas sobretensões podem ser causadas por condições quasi-estacionárias ou por fenômenos de alta frequência de curta duração originados por impactos no sistema de potência.

Algumas são chamadas de sobretensões dinâmicas.

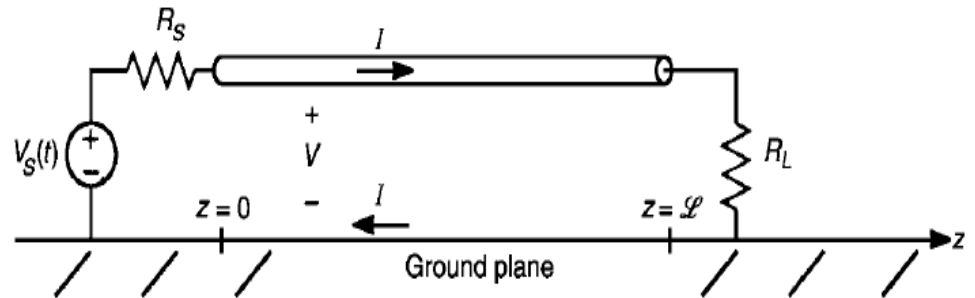
# TEORIA DE LINHAS DE TRANSMISSÃO



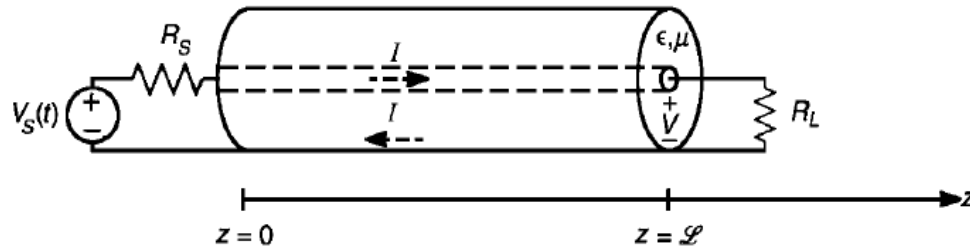
⇒ Típico condutor utilizado em linhas de transmissão.



(a)



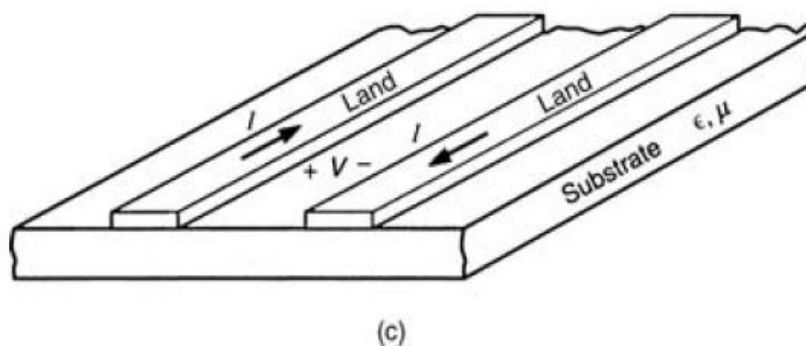
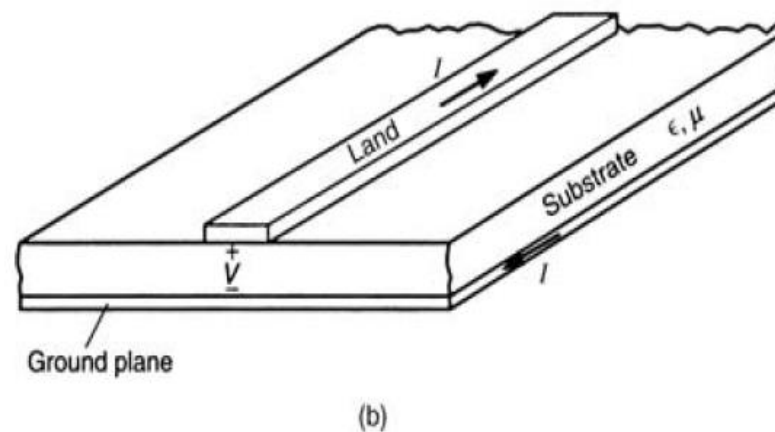
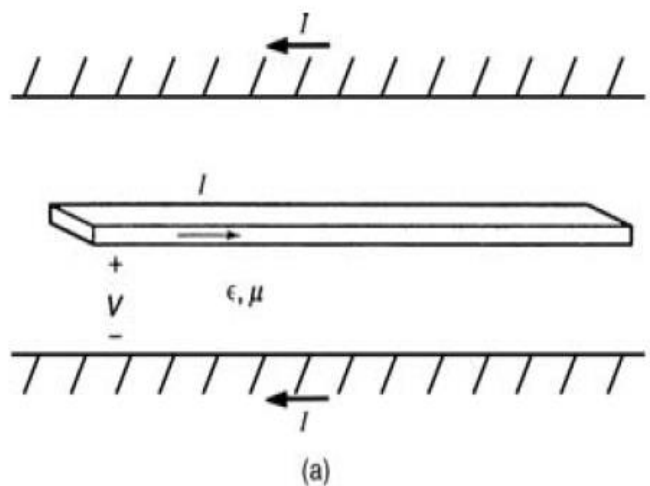
(b)



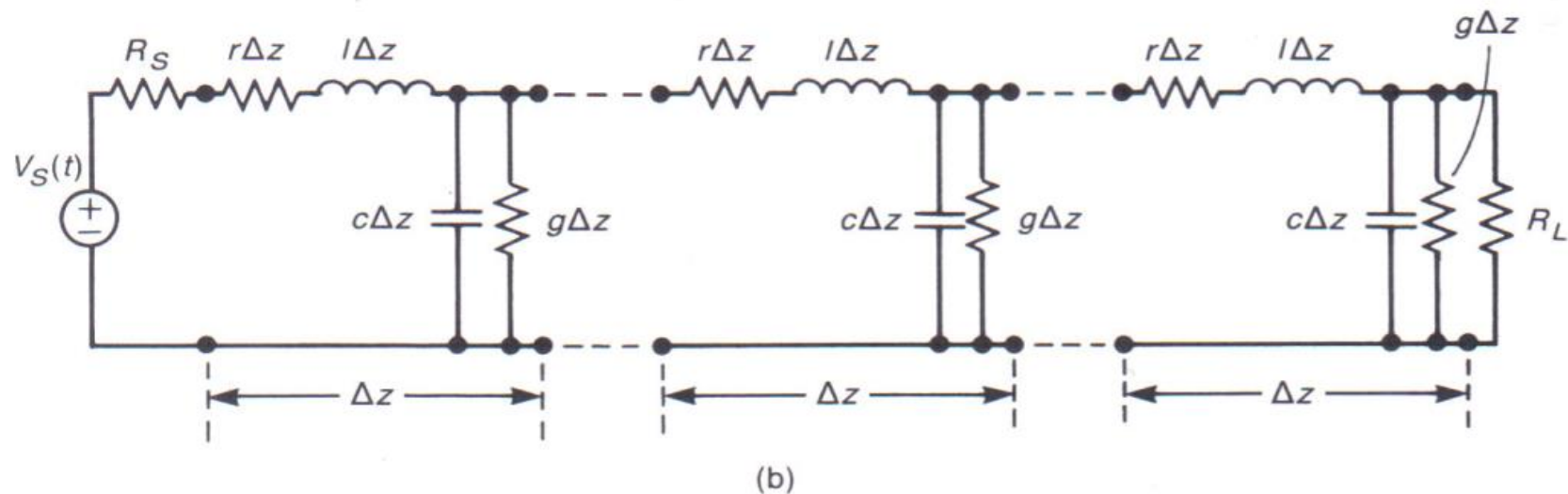
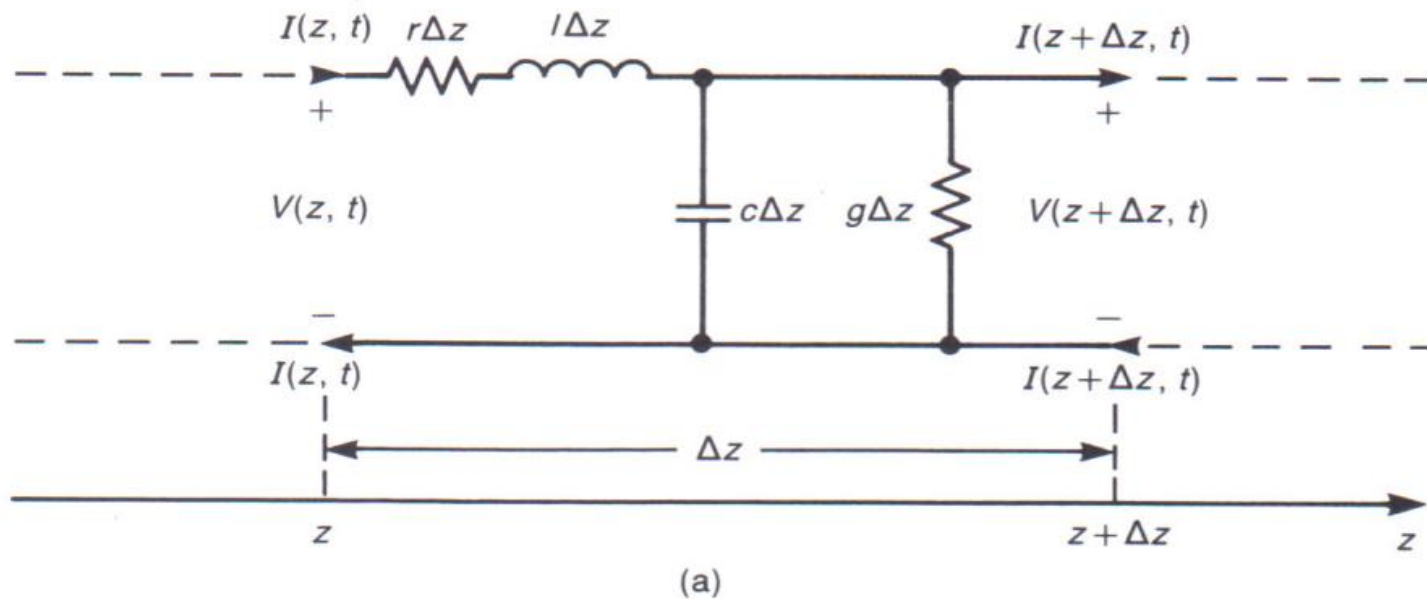
(c)

⇒ (a) 2 condutores / (b) 1 condutor sobre o solo infinito / (c) cabo coaxial

⇒ Típico circuito impresso.



⇒ (a) linha de microfitas / (b) microfitas / (c) PCB



**FIGURE 4.3** The per-unit-length equivalent circuit of a two-conductor line for the TEM mode of propagation: (a) the equivalent circuit for a  $\Delta z$  section; (b) modeling the entire line as a cascade of  $\Delta z$  sections from which the transmission line equations are derived in the limit as  $\Delta z \rightarrow 0$ .



## ⇒ **Introdução**

⇒ Uma linha de transmissão é um meio de propagação de sinais elétricos.

⇒ Pode ser constituída por:

⇒ Dois condutores paralelos

⇒ Duas placas paralelas

⇒ Dois condutores coaxiais

⇒ De maneira geral pode ser constituída por dois condutores separados por um dielétrico.

## ⇒ **Introdução**

- ⇒ A análise do comportamento de uma linha de transmissão pode ser feita de maneira rigorosa através da teoria eletromagnética.
- ⇒ Aqui, no entanto, seguiremos um caminho alternativo, empregando o método tradicional baseado na teoria de circuitos de elementos distribuídos.

⇒ **Introdução**

⇒ Seção infinitesimal de uma linha de transmissão.

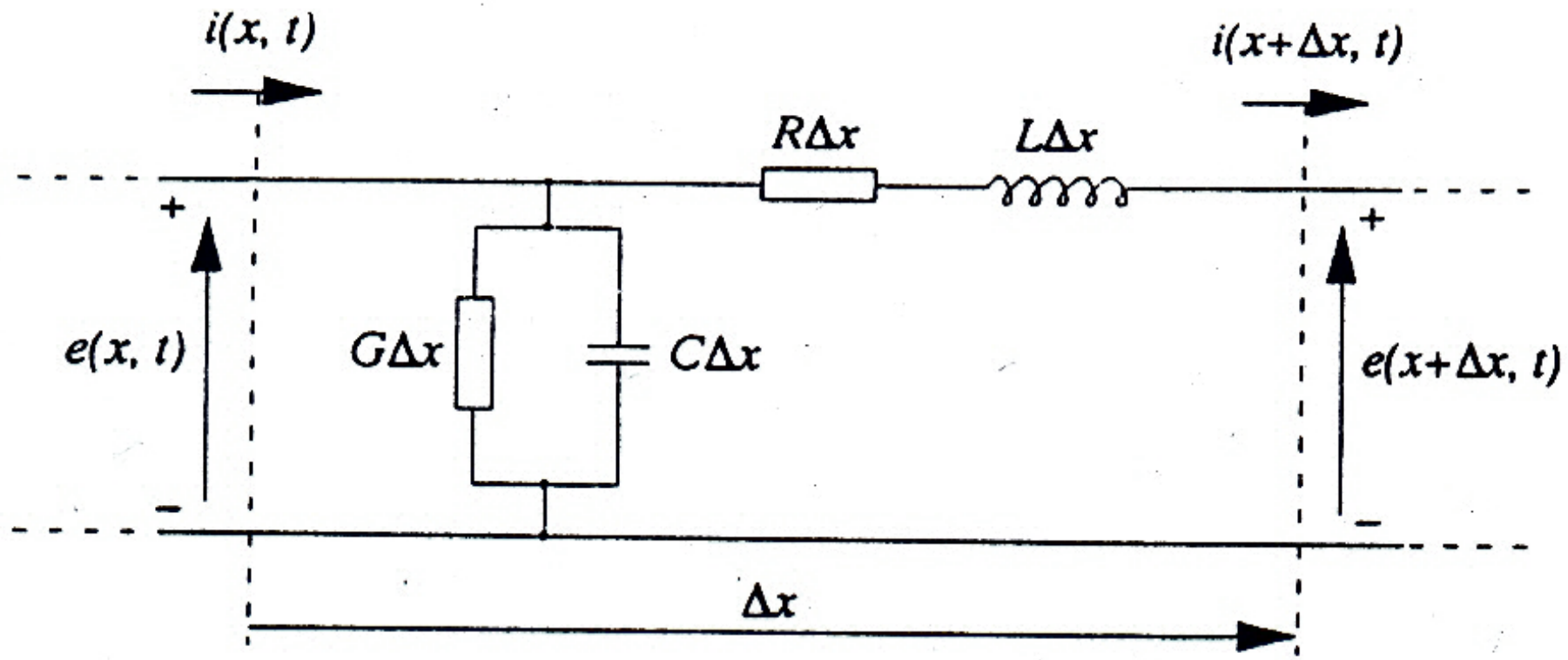


Fig.1 - Linha de transmissão uniforme.

## ⇒ **Introdução**

⇒ Onde:

⇒  $R$  = Resistência série da linha por unidade de comprimento [ $\Omega/m$ ]

⇒  $L$  = Indutância série da linha por unidade de comprimento [ $H/m$ ]

⇒  $C$  = Capacitância paralela da linha por unidade de comprimento [ $F/m$ ]

⇒  $G$  = Condutância paralela da linha por unidade de comprimento [ $S/m$ ]

## ⇒ Introdução

⇒ Aplicando a lei das malhas de Kirchhoff ao circuito:

$$e(x,t) = R\Delta x \cdot i(x + \Delta x, t) + L\Delta x \cdot \frac{\partial i}{\partial t}(x + \Delta x, t) + e(x + \Delta x, t) \quad (1)$$

⇒ onde  $e(x,t)$  e  $i(x,t)$  são as variáveis dependentes mais usuais e “ $x$ ” e “ $t$ ” são as variáveis independentes (espaço e tempo).

⇒ Dividindo (1) por  $\Delta x$  e rearrajando os termos, temos:

$$\left[ R + L \frac{\partial}{\partial t} \right] i(x + \Delta x, t) = - \frac{e(x + \Delta x, t) - e(x, t)}{\Delta x} \quad (2)$$

⇒ **Introdução**

⇒ Vejamos agora, a lei dos nós de Kirchhoff:

$$i(x + \Delta x, t) = i(x, t) - G\Delta x \cdot e(x, t) - C\Delta x \cdot \frac{\partial}{\partial t} e(x, t) \quad (3)$$

⇒ Substituindo (3) em (2), tem-se:

$$\left[ R + L \frac{\partial}{\partial t} \right] \left[ i(x, t) - G\Delta x e(x, t) - C\Delta x \frac{\partial}{\partial t} e(x, t) \right] = - \frac{e(x + \Delta x, t) - e(x, t)}{\Delta x} \quad (4)$$

## ⇒ Introdução

⇒ O modelo assumido fica mais próximo da situação real à medida que  $\Delta x$  tende a zero. Aplicando o limite na eq.(4), para  $\Delta x \rightarrow 0$ , tem-se:

$$\boxed{\left[ R + L \frac{\partial}{\partial t} \right] i(x,t) = - \frac{\partial}{\partial x} e(x,t)} \quad (5)$$

⇒ É importante observar que o 2º membro de (4) dá origem ao negativo da derivada parcial da tensão  $e(x,t)$  na linha em relação a  $x$ .

## ⇒ Introdução

⇒ Reescrevendo a eq.(3) numa forma mais apropriada e dividindo por  $\Delta x$ , obtém-se:

$$\left[ G + C \frac{\partial}{\partial t} \right] e(x, t) = - \frac{i(x + \Delta x, t) - i(x, t)}{\Delta x} \quad (6)$$

⇒ Fazendo o limite de (6) quando  $\Delta x \rightarrow 0$ , tem-se:

$$\boxed{\left[ G + C \frac{\partial}{\partial t} \right] e(x, t) = - \frac{\partial}{\partial x} i(x, t)} \quad (7)$$



⇒A eq.(5) indica que há **queda de tensão** com a distância  $x$  na linha pela passagem da corrente nos elementos  $R$  e  $L$  em série na linha.

$$\left[ R + L \frac{\partial}{\partial t} \right] i(x,t) = - \frac{\partial}{\partial x} e(x,t)$$

⇒A eq.(7) mostra que há **queda de corrente** com a distância  $x$  na linha devido à existência de tensão nos elementos paralelos (de fuga) da linha, ou seja  $G$  e  $C$ . São correntes que retornam antes do sinal no fim da linha.

$$\left[ G + C \frac{\partial}{\partial t} \right] e(x,t) = - \frac{\partial}{\partial x} i(x,t)$$

## Equações diferenciais da linha expressas somente em função da tensão ou somente em função da corrente

⇒ Diferenciando-se a eq.(5) em relação a  $x$ , e a eq.(7) em relação a  $t$ , para eliminar a corrente.

$$\left[ R + L \frac{\partial}{\partial t} \right] i(x,t) = - \frac{\partial}{\partial x} e(x,t)$$

$$R \frac{\partial}{\partial x} i(x,t) + L \frac{\partial^2}{\partial x \partial t} i(x,t) = - \frac{\partial^2}{\partial x^2} e(x,t) \quad (8)$$

$$\left[ G + C \frac{\partial}{\partial t} \right] e(x,t) = - \frac{\partial}{\partial x} i(x,t)$$

$$G \frac{\partial}{\partial t} e(x,t) + C \frac{\partial^2}{\partial t^2} e(x,t) = - \frac{\partial^2}{\partial x \partial t} i(x,t) \quad (9)$$

## Equações diferenciais da linha expressas somente em função da tensão ou somente em função da corrente

⇒ Substituindo-se (9) em (8) e utilizando para o 1º termo de corrente de (8) o seu valor em tensão fornecido pela eq. (7), temos:

$$-RGe(x,t) - RC \frac{\partial}{\partial t} e(x,t) - LG \frac{\partial}{\partial t} e(x,t) - LC \frac{\partial^2}{\partial t^2} e(x,t) + \frac{\partial^2}{\partial x^2} e(x,t) = 0 \quad (10)$$

⇒ Rearranjando (10) e omitindo a dependência (x,t) para uma melhor visualização, temos:

$$\frac{\partial^2 e}{\partial x^2} - LC \frac{\partial^2 e}{\partial t^2} - (RC + LG) \frac{\partial e}{\partial t} - RG \cdot e = 0 \quad (11)$$

⇒ **Equações diferenciais da linha expressas somente em função da tensão ou somente em função da corrente**

⇒ De forma análoga, pode-se obter uma eq. diferencial parcial só em função da corrente, diferenciando-se (5) em relação a  $t$  e (7) em relação a  $x$ . O resultado é :

$$\frac{\partial^2 i}{\partial x^2} - LC \frac{\partial^2 i}{\partial t^2} - (RC + LG) \frac{\partial i}{\partial t} - RG \cdot i = 0 \quad (12)$$

⇒ As eqs. (11) e (12) são conhecidas como equações diferenciais parciais de onda.

## Linha não dissipativa ideal ou sem perdas

⇒ Nessa condição temos:  $R = G = 0$

⇒ Neste caso, as eqs. (11) e (12) se simplificam para:

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} e(x, t) = LC \frac{\partial^2}{\partial t^2} e(x, t) \quad (13)$$

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} i(x, t) = LC \frac{\partial^2}{\partial t^2} i(x, t) \quad (14)$$

⇒ Verifiquemos que uma solução para a eq. (13) é:

$$e(x, t) = f_1(t - \sqrt{LC} x) \quad (15)$$

⇒ Onde  $f_1$  é qualquer função unívoca do argumento  $(t - \sqrt{LC} x)$ . Além disso  $f_1$  tem dimensão de tensão (dada em volts, no sistema internacional).

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} e(x, t) = LC \frac{\partial^2}{\partial t^2} e(x, t)$$

## Linha não dissipativa ideal/sem perdas

⇒ Vejamos se a eq. (15) é uma solução da eq. (13).

$$\frac{\partial}{\partial x} e(x, t) = -\sqrt{LC} f_1' (t - \sqrt{LC} x) \quad (16)$$

⇒ onde  $f_1'$  significa a derivada de  $f_1$  em relação ao argumento composto  $t - \sqrt{LC} x$

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} e(x, t) = LC f_1'' (t - \sqrt{LC} x) \quad (17)$$

⇒ que é o 1º membro da eq. (13).

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} e(x,t) = LC f_1''(t - \sqrt{LC} x)$$

⇒ O 2º membro da eq. (13) fica:

$$LC \frac{\partial^2}{\partial t^2} e(x,t) = LC \frac{\partial^2}{\partial t^2} f_1(t - \sqrt{LC} x) = LC f_1''(t - \sqrt{LC} x) \quad (18)$$

⇒ Comparando (17) com (18), observa-se que a expressão (15) é realmente uma solução para a eq. (13).

⇒  $e(x,t) = f(t - \sqrt{LC} x)$  corresponde a uma onda de tensão propagando-se para a direita (na direção de  $x$  crescente).



⇒ **Linha não dissipativa ideal ou sem perdas**

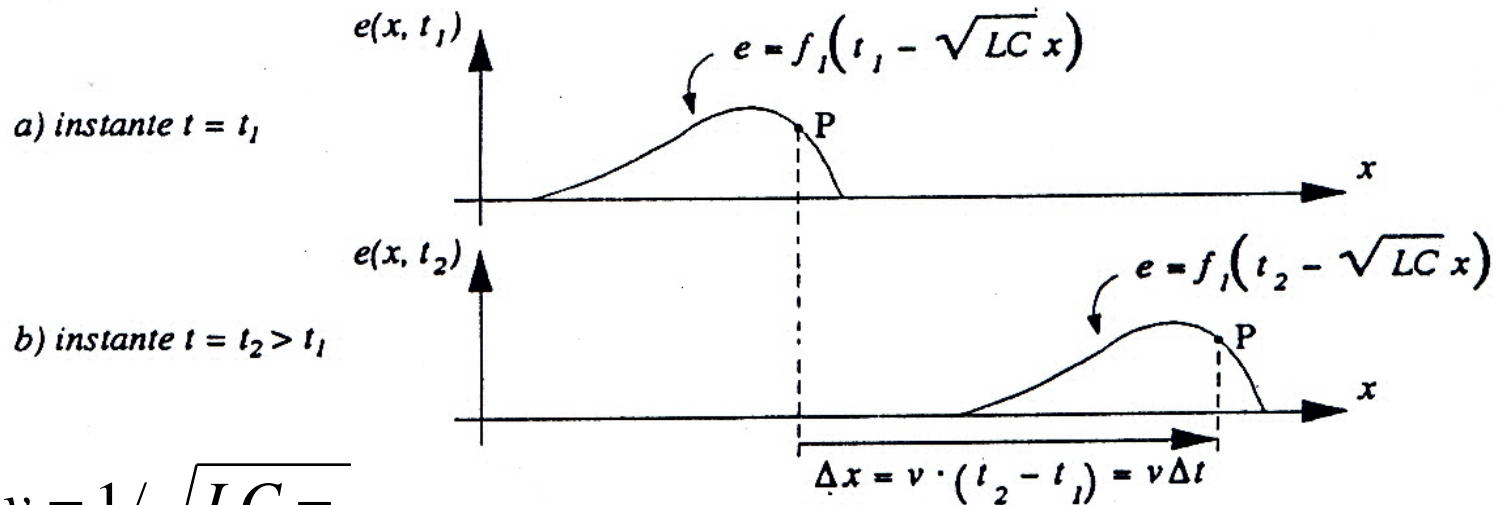
⇒ A função  $f_1$  é a forma de onda que se propaga e tem a ver, na verdade, com o sinal que foi injetado na linha. Note que para  $x = 0$  a eq.(15) fornece

$$e(0,t) = f_1(t) \quad (19)$$

⇒ ou seja, a tensão no início da linha (em  $x = 0$ ) é a função  $f_1$ , que representa a forma do sinal injetado na linha. A eq. (19) é pois, uma condição de contorno para a solução da tensão  $e(x,t)$  na linha.

⇒ **Linha não dissipativa ideal ou sem perdas**

⇒ Para efeito de visualização do fenômeno de onda, suponha um caso genérico para  $f_1$ , como diagramado abaixo:



⇒ onde  $v = 1/\sqrt{LC} =$

Perturbação de tensão viajando na linha ideal.

⇒ **Linha não dissipativa ideal ou sem perdas**

⇒ Suponha que haja um observador montado na onda, no ponto marcado P. Ele deve ver a perturbação (onda) parada. O argumento  $t - \sqrt{LC}x$  permanece constante para ele, ou seja:

$$t - \sqrt{LC}x = K \quad (20)$$

⇒ Fazendo-se a derivada em relação ao tempo da eq.(20) tem-se:

$$1 - \sqrt{LC} \frac{dx}{dt} = 0 \quad \therefore \frac{dx}{dt} = v = 1 / \sqrt{LC} \text{ [m / s]} \quad (21)$$

⇒ **Linha não dissipativa ideal ou sem perdas**

⇒ A eq. (21) indica que a perturbação ou onda se move para a direita ( $x$  crescente) com a velocidade de propagação indicada em (21).

⇒ Observe de (20) que, se o tempo  $t$  aumenta (o tempo passa),  $x$  deve crescer para que se mantenha a constante  $K$ .

⇒ **Linha não dissipativa ideal ou sem perdas**

⇒ Como num problema de causa e efeito observa-se que associada à onda de tensão expressa na eq. (15), deve existir uma correspondente onda de corrente. Tentemos uma correspondente onda de corrente para a direita como sendo:

$$i(x,t) = \frac{f_1(t - \sqrt{LC} x)}{Z_0} \quad (22)$$

⇒ onde  $Z_0$  deve ser determinada.

⇒ **Linha não dissipativa ideal ou sem perdas**

⇒ Substituindo (22) na eq. (5) (com  $R = 0$ ) tem-se:

$$\boxed{\left[ R + L \frac{\partial}{\partial t} \right] i(x,t) = - \frac{\partial}{\partial x} e(x,t)}$$

$$L \frac{\partial}{\partial t} \left[ \frac{f_1(t - \sqrt{LC} x)}{Z_0} \right] = - \frac{\partial}{\partial x} f_1(t - \sqrt{LC} x) \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \frac{L}{Z_0} f_1'(t - \sqrt{LC} x) = \sqrt{LC} f_1'(t - \sqrt{LC} x) \quad (23)$$

⇒ **Linha não dissipativa ideal ou sem perdas**

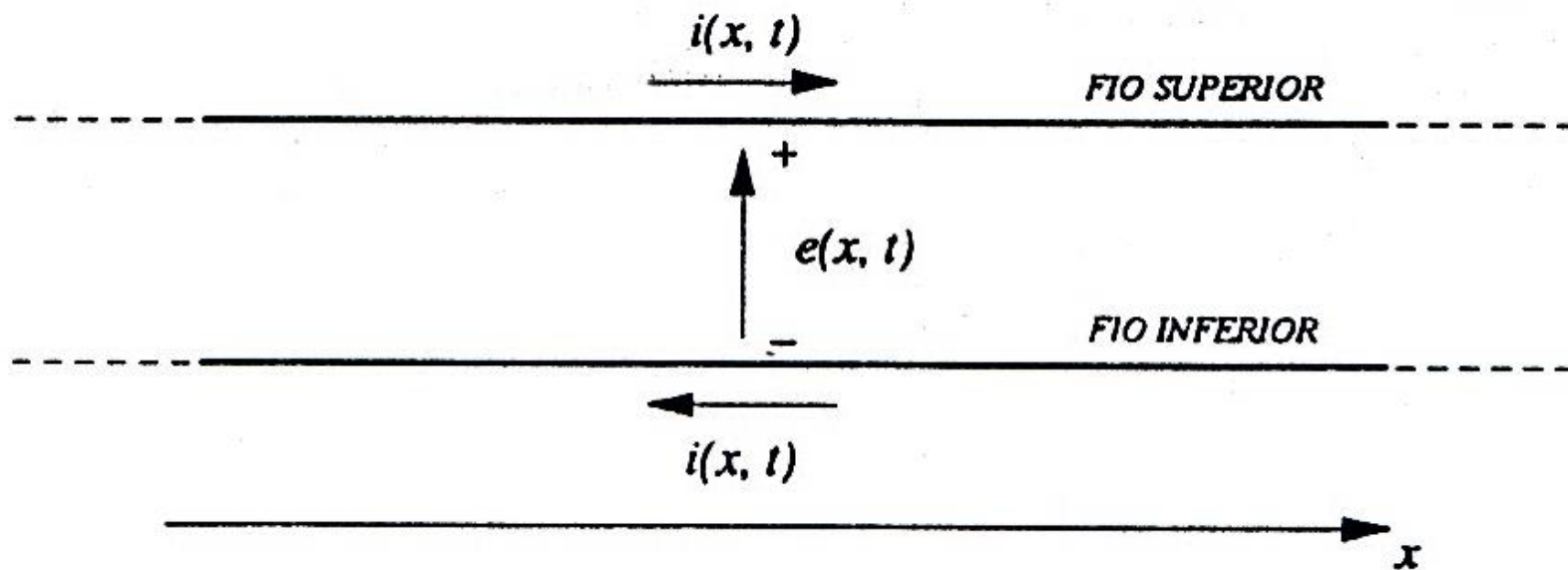
⇒ Para que (23) seja verdadeira, é necessário que a constante arbitrada  $Z_0$  verifique a relação:  $L/Z_0 = \sqrt{LC}$  ou  $Z_0 = L/\sqrt{LC}$

⇒ Ou seja,  $Z_0 = R_0 = \sqrt{L/C}$   $[\Omega]$  (24)

⇒ A grandeza  $Z_0$  é conhecida como a **impedância característica** da linha sem perdas, e é dada em  $\Omega$  quando  $L$  é dado em H/m, e  $C$  em F/m. Para a linha sem perdas, como se nota de (24),  $Z_0$  é um número puramente real, ou seja,  $Z_0 = R_0$ , pois  $L$  e  $C$  são sempre números reais positivos. Desta forma a expressão (22) é de fato a solução de corrente associada à solução de tensão expressa na eq.(15).

⇒ **Linha não dissipativa ideal ou sem perdas**

⇒ Nota sobre a convenção de sinais:



⇒ Fig. 3 – Convenção de sinais para tensão e corrente na linha



⇒ **Linha não dissipativa ideal ou sem perdas**

⇒ As soluções já encontradas de tensão (eq.(15)) e a sua correspondente solução de corrente (eq.(22)) são ambas perturbações que viajam para a direita ( $x$  crescente, na notação da Fig.3). Para que as soluções de  $e(x,t)$  e de  $i(x,t)$  se completem é necessário incluir também a possibilidade de se ter onda viajando para a esquerda, ou seja, no sentido de  $x$  decrescente. Sendo assim, vamos incluir também a solução abaixo para a eq. diferencial (13).

$$e(x,t) = f_2(t + \sqrt{LC} x) \quad (25)$$

⇒ **Linha não dissipativa ideal ou sem perdas**

⇒ A correspondente solução para a corrente pode ser encontrada se imaginarmos que esta solução difere de (25) apenas por uma constante, ou seja,

$$i(x,t) = \frac{f_2(t + \sqrt{LC} x)}{K} \quad (26)$$

⇒ Uma substituição de (26) na eq.(5) (com  $R = 0$ ) indica que (26) é a correspondente solução de corrente desde que a constante  $K$  seja igual a  $-Z_0$ . A solução procurada para a corrente que viaja para a esquerda é então :

$$i(x,t) = -\frac{f_2(t + \sqrt{LC} x)}{Z_0} \quad (27)$$

⇒ Depois de toda esta discussão só nos resta colecionarmos as várias soluções de tensão e de corrente para as eqs. Diferenciais parciais (13) e (14) da linha ideal, ou seja:

$$\begin{array}{ccc}
 \frac{e(x,t) = f_1(t - \sqrt{LC} x)}{\text{Propagação p/ direita}} & + & \frac{f_2(t + \sqrt{LC} x)}{\text{Propagação p/ esquerda}} \\
 \end{array} \tag{28}$$

$$\begin{array}{ccc}
 \frac{i(x,t) = \frac{1}{Z_0} [ f_1(t - \sqrt{LC} x) - f_2(t + \sqrt{LC} x) ]}{\text{Propagação p/ direita}} & - & \frac{f_2(t + \sqrt{LC} x)}{\text{Propagação p/ esquerda}} \\
 \end{array} \tag{29}$$

⇒ O sinal negativo para a 2ª parcela de (29) advém da convenção de sinais de tensão e de corrente já adotada.

⇒ **Reflexões na linha sem perdas. Coeficientes de reflexão de tensão e de corrente**

⇒ Às soluções (28) e (29) encontradas na secção anterior deve-se fazer uma consideração. Há obviamente a possibilidade de que  $f_2$  seja uma função completamente independente de  $f_1$ . Este seria o caso de se ter duas fontes de tensão independentes;  $f_1$  no lado esquerdo ( $x = 0$ ) de uma linha finita, e  $f_2$  no lado direito ( $x = \ell$ ) desta mesma linha. Como o sistema é linear, a solução completa da tensão  $e(x,t)$  na linha é a soma das soluções obtidas individualmente.

⇒ **Reflexões na linha sem perda. Coeficientes de reflexão de tensão e de corrente**

⇒ Entretanto, nesta seção, estamos interessados no caso em que  $f_2$  não é uma função qualquer independente de  $f_1$ . Pelo contrário, as perturbações  $f_1$  e  $f_2$  podem ser fortemente dependentes, uma vez que uma pode ser simplesmente a reflexão da outra num ponto qualquer de descontinuidade da linha.

⇒ **Reflexões na linha sem perda. Coeficientes de reflexão de tensão e de corrente**

⇒ Antes de se atacar o problema das reflexões na linha ideal, façamos uma notação mais adequada, ou seja:

$$f_1(t - \sqrt{LC} x) = e^+(x, t) \quad \text{tensão p/ a direita} \quad (30)$$

$$f_2(t + \sqrt{LC} x) = e^-(x, t) \quad \text{tensão p/ a esquerda} \quad (31)$$

$$\frac{f_1(t - \sqrt{LC} x)}{Z_0} = \frac{e^+(x, t)}{Z_0} = i^+(x, t) \quad \text{corrente p/ a direita} \quad (32)$$

$$\frac{-f_2(t + \sqrt{LC} x)}{Z_0} = \frac{-e^-(x, t)}{Z_0} = i^-(x, t) \quad \text{corrente p/ a esquerda} \quad (33)$$

⇒ Reflexões na linha sem perda. Coeficientes de reflexão de tensão e de corrente

⇒ Suponhamos uma linha de transmissão ideal terminada em  $x = \ell$  [m] por um resistor de carga  $R_c$  [ $\Omega$ ], como ilustrado na Fig. 4.

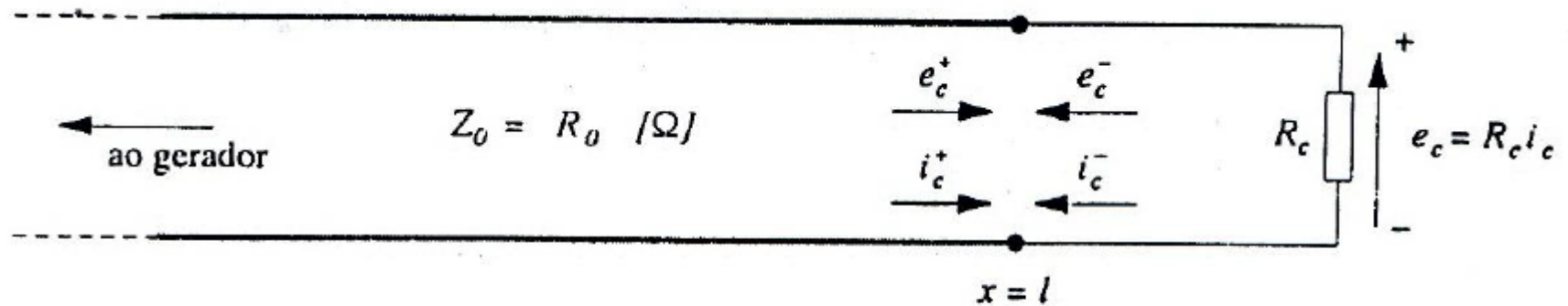


Fig.4 - Reflexão na carga.

⇒ **Reflexões na linha sem perda. Coeficientes de reflexão de tensão e de corrente**

⇒ As tensões e as correntes totais na carga devem estar relacionadas pela lei de Ohm:

$$\frac{e_c}{i_c} = R_c \quad (34)$$

$$\therefore \frac{e_c^+ + e_c^-}{i_c^+ + i_c^-} = R_c \quad (35)$$

⇒ Onde o índice “c” significa tensões e correntes na posição da carga.



⇒ **Reflexões na linha sem perda. Coeficientes de reflexão de tensão e de corrente**

⇒ Usando as relações (32) e (33), tem-se:

$$\frac{\frac{e_c^+ + e_c^-}{Z_0}}{\frac{e_c^+}{Z_0} - \frac{e_c^-}{Z_0}} = R_c \quad (35a)$$

⇒ Dividindo o numerador e o denominador por  $e_c^+$  e rearranjando os termos, obtém-se :

$$\frac{e_c^-}{e_c^+} = \frac{R_c - Z_0}{R_c + Z_0} \quad (35b)$$

⇒ **Reflexões na linha sem perda. Coeficientes de reflexão de tensão e de corrente**

⇒ A relação  $e_c^- / e_c^+$  é conhecida como coeficiente de reflexão de tensão  $\Gamma_c$  na posição da carga, ou seja:

$$\Gamma_c = \frac{e_c^-}{e_c^+} = \frac{R_c - Z_0}{R_c + Z_0} \quad (36)$$

⇒ Na eq. (36) nota-se que o único valor de  $R_c$  que evita as reflexões é  $R_c = Z_0 = R_0$  [ $\Omega$ ]. Neste caso,  $\Gamma_c = 0$  e  $e_c^- = \Gamma_c \cdot e_c^+ = 0$

⇒ **Reflexões na linha sem perda. Coeficientes de reflexão de tensão e de corrente**

⇒ Para os casos extremos de  $R_c = 0$  (curto) e  $R_c = \infty$  (aberto) tem-se  $\Gamma_c = -1$  e  $\Gamma_c = +1$ , respectivamente. Para estas duas situações tem-se:

⇒  $e_c^- = -e_c^+$  e  $e_c^- = e_c^+$ , respectivamente

⇒ O caso de terminação em curto  $R_c = 0$  [ $\Omega$ ] pode ser entendido da seguinte forma. Se incidir uma tensão  $e_c^+ = 1V$  na carga, há a criação instantânea de uma tensão refletida e de valor  $-1V$ , ou seja, de valor contrário uma vez que no curto  $\Gamma_c = -1$ . A tensão total no curto deve ser igual a zero.

⇒ **Reflexões na linha sem perda. Coeficientes de reflexão de tensão e de corrente**

⇒ O coeficiente de reflexão de corrente  $\Gamma'_c$  na posição da carga pode também ser definido de forma análoga àquela já feita para tensão. Pode-se mostrar que a expressão de  $\Gamma'_c$  é dada por :

$$\Gamma'_c = \frac{i_c^-}{i_c^+} = \frac{Z_0 - R_c}{R_c + Z_0} = -\Gamma_c \quad (37)$$

⇒ as considerações de reflexão de corrente, para os vários casos de  $R_c$  são semelhantes àsquelas já feitas para a tensão.

⇒ **Coeficientes de transmissão de tensão e de corrente na posição da carga.**

⇒ Referindo-se novamente à Fig. 4, pode-se definir o coeficiente de transmissão de tensão na posição da carga como sendo:

$$\Gamma_c = \frac{\text{tensão total}}{\text{tensão incidente}} = \frac{e_c}{e_c^+} \quad (38)$$

⇒ Para obter  $\Gamma_c$ , vamos utilizar a relação abaixo já obtida posteriormente:

$$\frac{e_c}{\frac{e_c^+}{Z_0} - \frac{e_c^-}{Z_0}} = R_c$$

⇒ **Coeficientes de transmissão de tensão e de corrente na posição da carga.**

⇒ Vamos dividi-la por  $e_c^+$

$$\frac{e_c / e_c^+}{\frac{1}{Z_0} - \frac{e_c^-}{e_c^+} \cdot \frac{1}{Z_0}} = R_c$$

$$\therefore \tau_c = \frac{e_c}{e_c^+} = \frac{R_c}{Z_0} (1 - \Gamma_c) \quad (39)$$

⇒ **Coeficientes de transmissão de tensão e de corrente na posição da carga.**

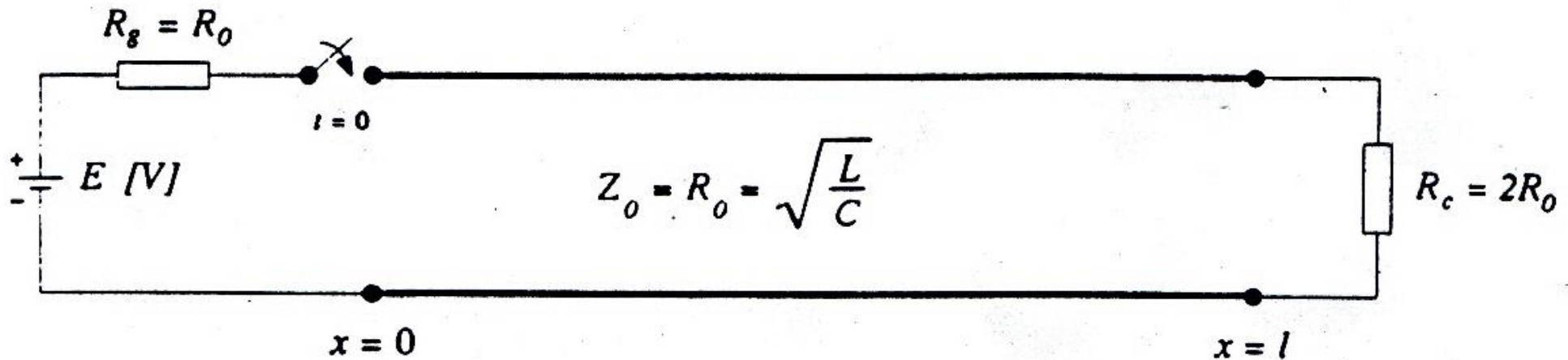
⇒ Usando o valor de  $\Gamma_c$  já obtido na eq. (36), tem-se:

$$\tau_c = \frac{e_c}{e_c^+} = \frac{2R_c}{R_c + Z_0} \quad (40)$$

⇒ O coeficiente de transmissão de corrente  $\tau_c'$  na posição da carga pode ser obtido de modo análogo, encontrando-se :

$$\tau_c' = \frac{i_c}{i_c^+} = \frac{2Z_0}{R_c + Z_0} \quad (41)$$

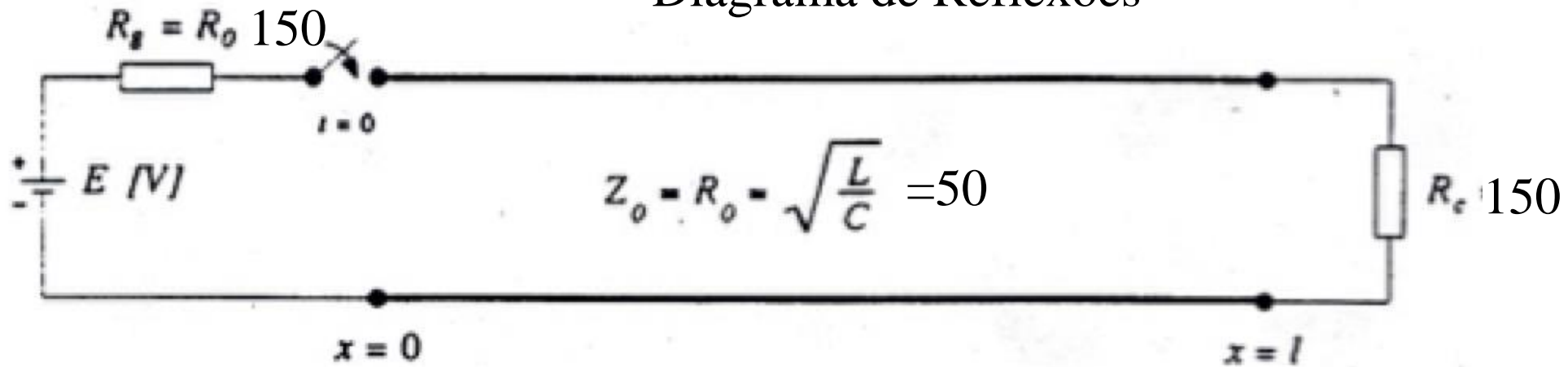
⇒ Diagrama "Zig-Zag" para as reflexões na linha.



⇒ Fig. 6 – Exemplo para aplicação do digrama "zig-zag".

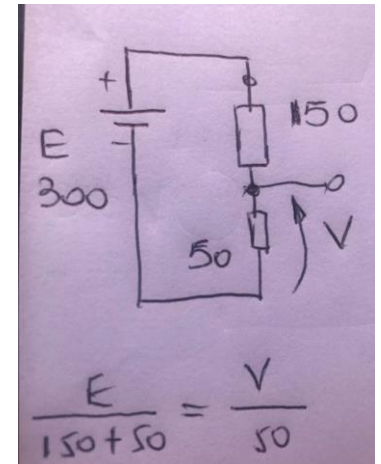


## Diagrama de Reflexões



$$E=300 \text{ V} \quad Z_0 = 50 \, \Omega, \quad R_c = R_g = 150 \, \Omega$$

$$\Gamma'_c = \frac{i_c^-}{i_c^+} = \frac{Z_0 - R_c}{R_c + Z_0} = -\Gamma_c = 0,5$$



Na recepção e na transmissão

$$\Gamma_s = 0.5$$

$$\Gamma_r = 0.5$$

$$v_s = 75 \text{ volts}$$

$$v_r = 0$$

$$v_s = 75 + 37.5 + 18.75 = 131.25 \text{ volts}$$

$$v_r = 75 + 37.5 = 112.5 \text{ volts}$$

$$v_s = 131.25 + 9.375 + 4.6875 = 145.3125 \text{ volts}$$

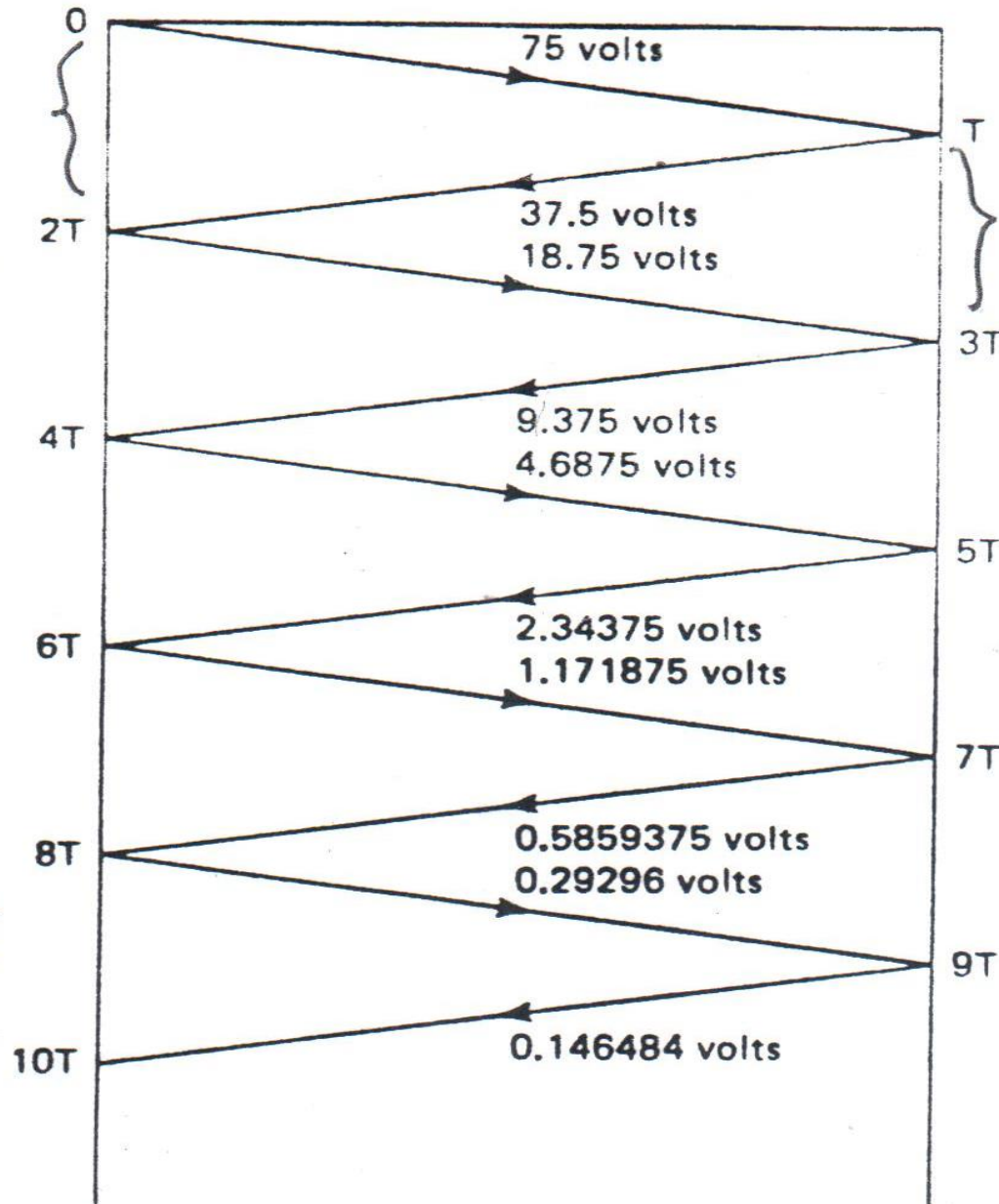
$$v_r = 112.5 + 18.75 + 9.375 = 140.625 \text{ volts}$$

$$v_s = 145.31 + 2.34375 + 1.171875 = 148.828 \text{ volts}$$

$$v_r = 140.625 + 4.6875 + 2.34375 = 147.65625 \text{ volts}$$

$$v_s = 148.828 + 0.5859375 + 0.2929687 = 149.707 \text{ volts}$$

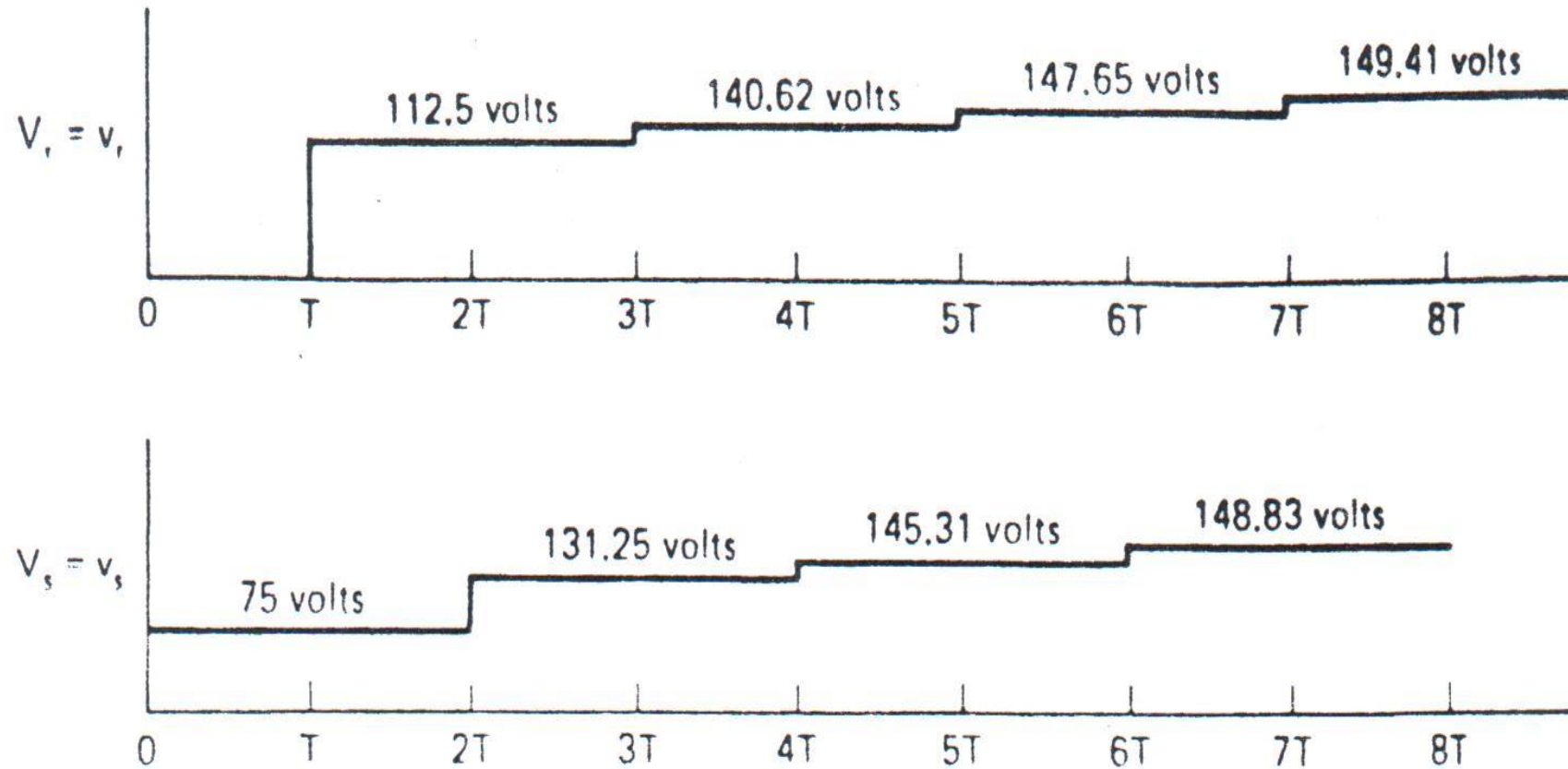
$$v_r = 147.65625 + 1.171875 + 0.5859375 = 149.414062 \text{ volts}$$



SENDING END

RECEIVING END

## ⇒ Exemplo

Figure 8-9.  $V_r$  and  $V_s$  as functions of time.

$$\Gamma_{s(\text{current})} = -\Gamma_{s(\text{voltage})} = -0.05$$

$$\Gamma_{r(\text{current})} = -\Gamma_{r(\text{voltage})} = -0$$

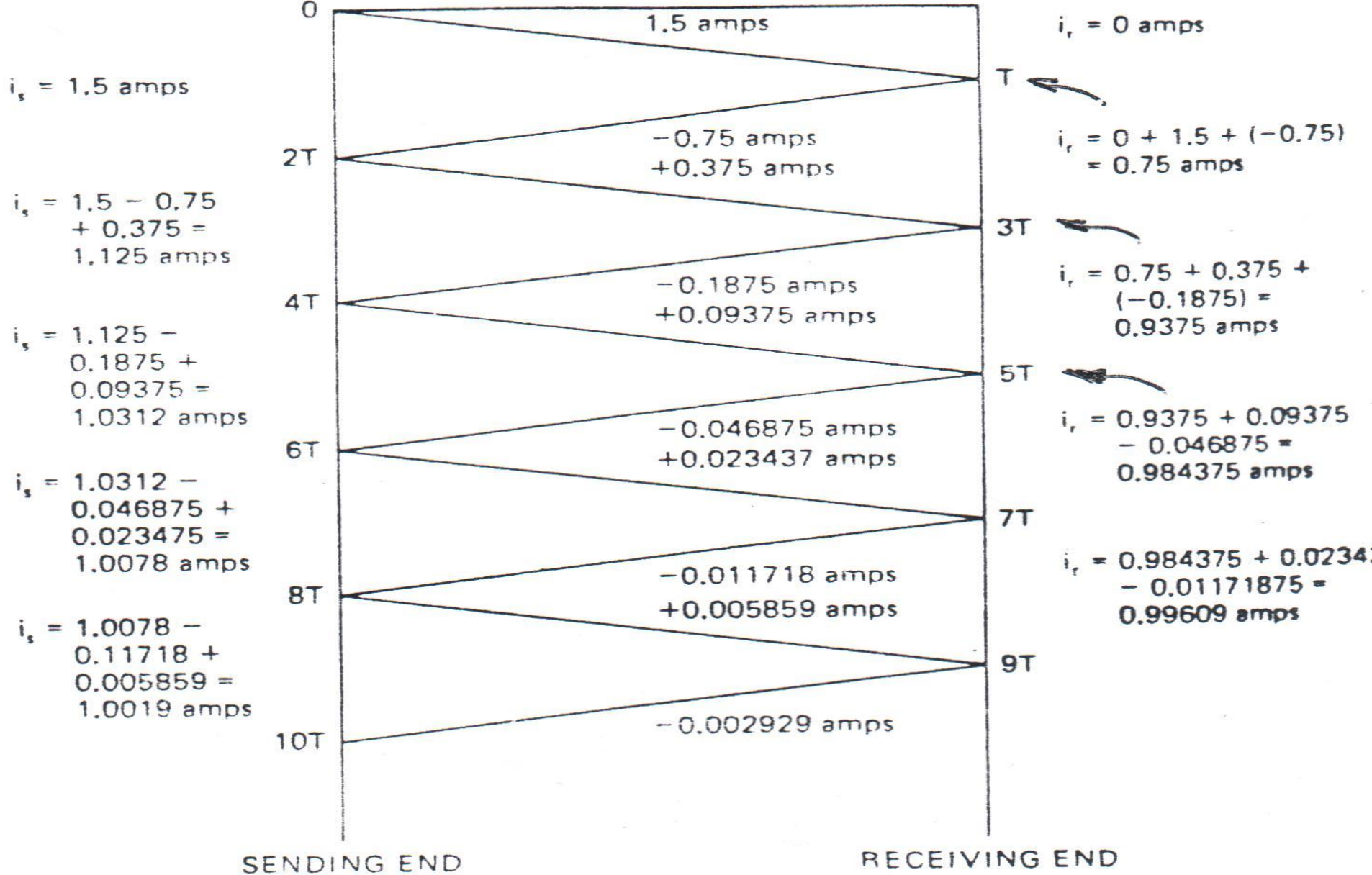


Figure 8.10. Current Bounce Diagram

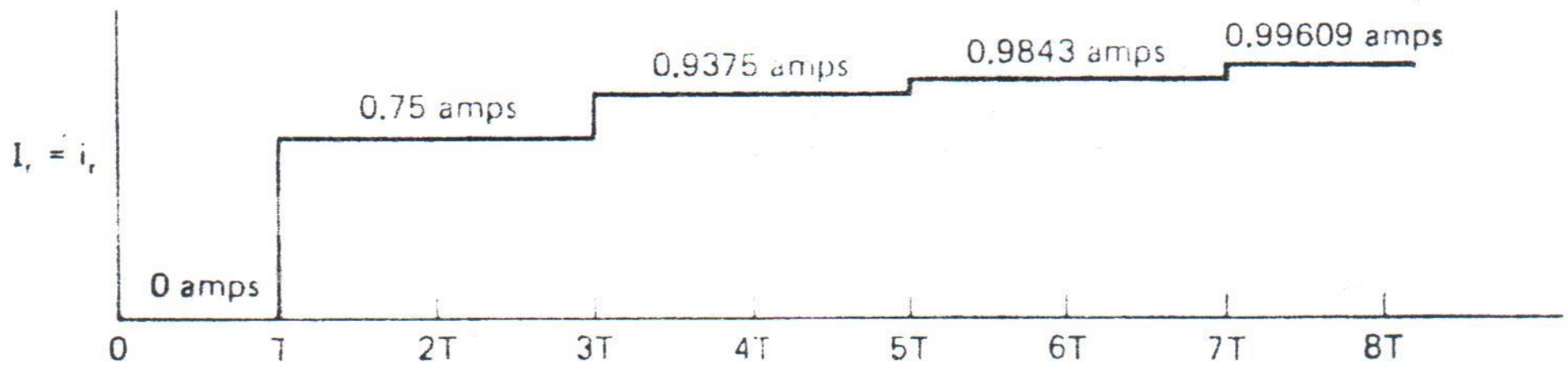
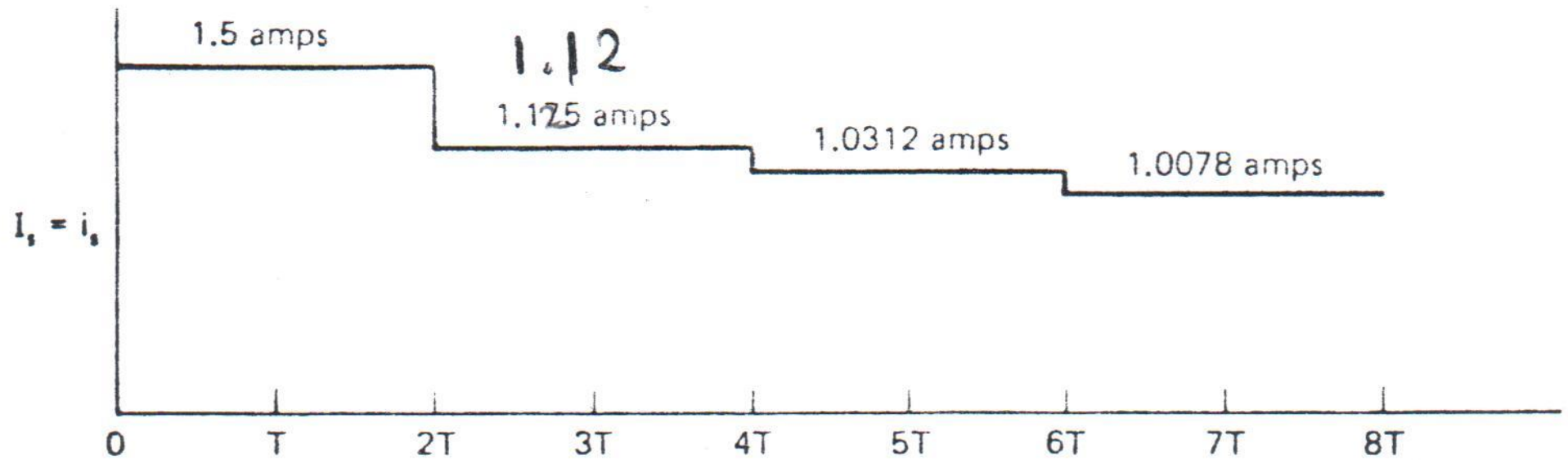


Figure 8-11.  $I_s$  and  $I_r$  as functions of time.

# **Linhas de Regime Estacionário Senoidal**



## Introdução

O estudo de linha de transmissão em regime permanente senoidal é muito importante por várias razões. A existência de uma quantidade imensa de linhas de potência que operam em 60Hz ou 50 Hz pelo mundo já seria uma razão bem forte para tal estudo.

Há, na verdade, uma razão principal para o estudo de linhas de transmissão em regime permanente senoidal. Graças aos estudos de Fourier, Laplace e outros, qualquer sinal real no tempo (*periódico ou não*) tem um espectro em frequência.

# Solução Geral de tensão e Corrente na Linha em Regime Permanente Senoidal

Foram vistas as equações diferenciais válidas numa linha genérica:

Equação 5

$$\left[ R + L \frac{\partial}{\partial t} \right] i(x,t) = - \frac{\partial}{\partial x} e(x,t)$$

Equação 7

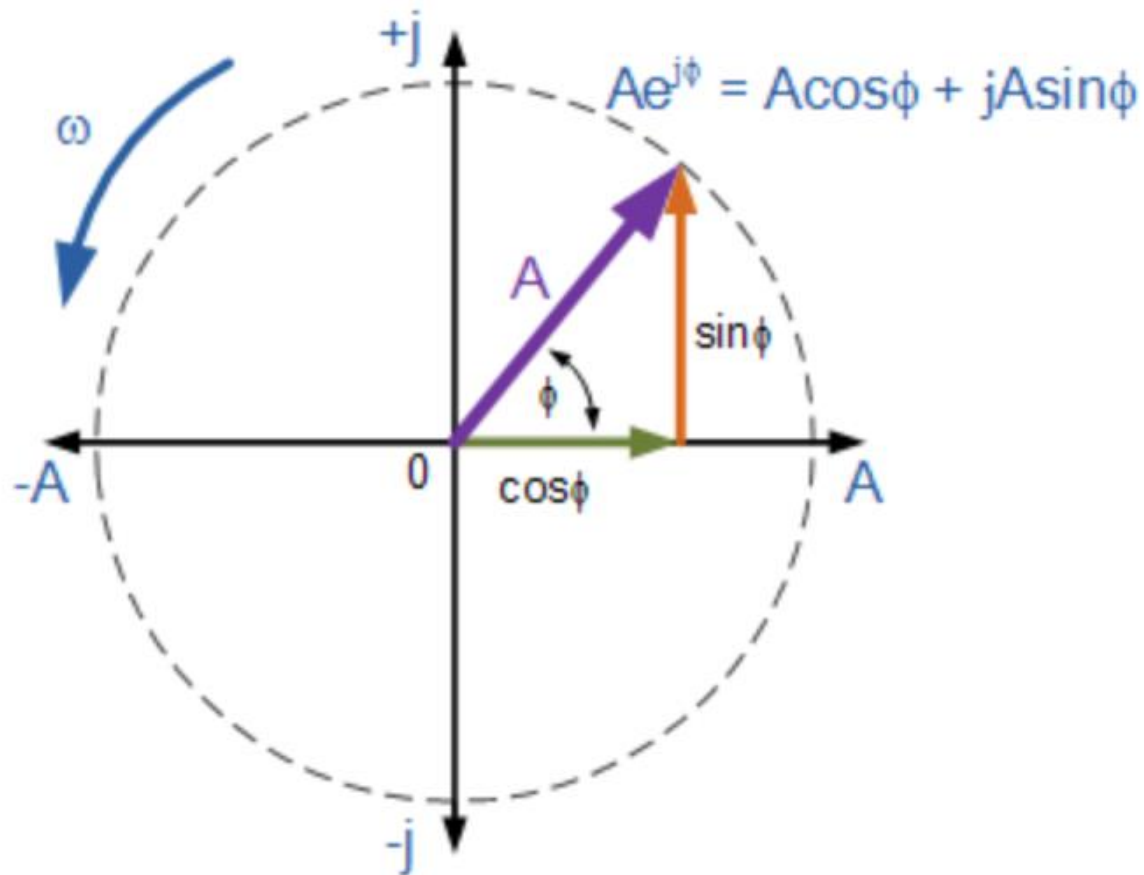
$$\left[ G + C \frac{\partial}{\partial t} \right] e(x,t) = - \frac{\partial}{\partial x} i(x,t)$$

$$\frac{\partial e}{\partial x} = - Ri - L \frac{\partial i}{\partial t} \quad (\text{A.1})$$

$$\frac{\partial i}{\partial x} = - Ge - C \frac{\partial e}{\partial t} \quad (\text{A.2})$$



# FASORES GIRANTES



Euler's identity:  $e^{\pm j\theta} = \cos\theta \pm j\sin\theta$

Nas equações anteriores a tensão “e”, bem como a corrente “i” são funções de “x” e de “t”.

No regime estacionário senoidal as tensões e correntes são, como já visto em teoria de circuitos C.A., **as projeções de vetores ou fasores girantes**, ou seja:

$$e = \text{Re}[E \cdot \exp(j\omega t)] \quad (\text{A.3})$$

$$i = \text{Re}[I \cdot \exp(j\omega t)] \quad (\text{A.4})$$

⇒ Nas equações (A.3) e (A.4),  $E$  e  $I$  são as amplitudes da tensão e da corrente, respectivamente. Isto pode ser visualizado lembrando as identidades de Euler, e aplicando nas eqs. (A.3) e (A.4). Assim,

$$e = \operatorname{Re}\left[E \cdot \cos \omega t + jE \cdot \operatorname{sen} \omega t\right] = E \cdot \cos \omega t \quad (\text{A.5})$$

$$i = \operatorname{Re}\left[I \cdot \cos \omega t + jI \cdot \operatorname{sen} \omega t\right] = I \cdot \cos \omega t \quad (\text{A.6})$$

⇒ Nas equações (A.3) e (A.4), as quantidades entre parênteses são conhecidas como fasores girantes.

⇒ As quantidades conhecidas apenas como fasores são as quantidades (*reais ou complexas*) que se obtém dos fasores quando se faz  $t = 0$ , isto é, quando se omite a dependência temporal.

⇒ A omissão do termo  $e^{j\omega t}$  é geralmente feita na teoria de circuitos alternados senoidais. Sendo assim, se o fasor tensão num ponto qualquer do circuito for obtido como sendo o número complexo  $E = E_0 \angle \theta_0$ , a correspondente onda de tensão real no domínio do tempo é obtida, fazendo:

$$E = \text{Re}[E \cdot \exp(j\omega t)] = E_0 \cos(\omega t + \theta_0) \quad (\text{A.7})$$

⇒ Ao invés do fasor amplitude, muitas vezes, se fala no fasor amplitude eficaz. Neste caso, deve-se lembrar que:

$$\text{Fasor eficaz} = \frac{1}{\sqrt{2}} (\text{fasor amplitude}) \quad (\text{A.8})$$

⇒ Um dos aspectos mais interessantes da análise de Fourier reside no fato de que se soubermos a resposta de amplitude e de fase para "*todos*" os tons senoidais no intervalo das frequências "*de interesse*", ou seja, na banda de frequência do sinal de entrada, saberemos também como é a forma do sinal "*transiente*" da resposta temporal numa linha real.

Das equações (A.1) e (A.2) nota-se que há derivadas dos fasores de tensão e corrente tanto em relação a  $x$  como a  $t$ . Vamos colocar estas duas equações citadas numa forma mais adequada ao tratamento fasorial.

Substituindo os fasores girantes de (A.3) e de (A.4) e (A.2), tem-se:

$$\frac{\partial}{\partial x} [E \cdot \exp(j\omega t)] = -RI \exp(j\omega t) - j\omega LI \exp(j\omega t) \quad (\text{A.9})$$

$$\frac{\partial}{\partial x} [I \cdot \exp(j\omega t)] = -GE \exp(j\omega t) - j\omega CE \exp(j\omega t) \quad (\text{A.10})$$

⇒ Omitindo a dependência temporal, as equações (A.9) e (A.10) podem ser escritas com **derivadas totais**:

$$\frac{dE}{dx} = - (R + j\omega L) \cdot I \quad (\text{A.11})$$

$$\frac{dI}{dx} = - (G + j\omega C) \cdot E \quad (\text{A.12})$$

⇒ Define-se:

*Impedância série da linha por unidade de comprimento*

$$Z = R + j\omega L \quad (\text{A.13})$$

Admitância paralela da linha por unidade de comprimento

$$Y = G + j\omega C \quad (\text{A.14})$$



⇒ Pertanto:

$$\frac{dE}{dx} = - ZI \quad (\text{A.15})$$

$$\frac{dI}{dx} = - YE \quad (\text{A.16})$$

⇒ Vamos obter uma equação diferencial que contenha só a tensão fasorial  $E$ . Fazendo  $d(\text{eq. A.15}) / dx$ , tem-se:

$$\frac{d^2 E}{dx^2} = -Z \frac{dI}{dx} \quad (\text{A.17})$$

⇒ Substituindo (A.16) em (A.17), tem-se:

$$\frac{d^2 E}{dx^2} = (ZY)E \quad (\text{A.18})$$

⇒ Tentemos uma solução de  $E$  para a equação (A.18). Deve ser uma função que, diferenciada duas vezes, reproduza a função original multiplicada por  $(ZY)$ . Então, uma solução possível é:

$$E = C_1 \exp \left[ -\sqrt{ZY} x \right] \quad (\text{A.19})$$

⇒ Onde  $C_1$  é uma constante que tem a dimensão de tensão (*volts*). Entretanto, é necessário completar a solução de  $E$  com a possibilidade de haver reflexões na linha, de volta ao gerador. Vamos incluir:

$$E = C_2 \exp \left[ \sqrt{ZY} x \right] \quad (\text{A.20})$$

Portanto, a solução geral é do tipo:

$$E = C_1 \exp\left[-\sqrt{ZY} x\right] + C_2 \exp\left[\sqrt{ZY} x\right] \quad (\text{A.21})$$

Substituindo (A.21) em (A.15) pode-se achar a correspondente solução da corrente  $I$ , ou seja:

$$I = \frac{1}{\sqrt{Z/Y}} \left\{ C_1 \cdot \exp\left[-\sqrt{ZY} x\right] - C_2 \exp\left[\sqrt{ZY} x\right] \right\} \quad (\text{A.22})$$

A grandeza (*complexa em geral*)  $(Z/Y)^{1/2}$  é a impedância característica  $Z_0$  da linha real, ou seja,

$$Z_0 = \sqrt{\frac{Z}{Y}} = \sqrt{\frac{R + j\omega L}{G + j\omega C}} \quad [\Omega] \quad (\text{A.23})$$

Observe que  $Z_0$  é dada em  $[\Omega]$ , e independente do comprimento da linha:  $Z_0$  é função de  $R, L, G, C$  e da frequência  $\omega = 2\pi f$ .

**Lembrete:** Para linha sem dissipação (*ideal*)  $R=G=0$  e  $Z_0 = R_0 = (L/C)^{1/2}$  (*real puro*).

⇒ Por outro lado, observando as equações (A.21) e (A.22), nota-se que a grandeza  $\gamma$  é responsável pela propagação. Assim, define-se:

$$\gamma = \sqrt{ZY} = \sqrt{(R + j\omega L)(G + j\omega C)} = \alpha + j\beta \quad (\text{A.24})$$

onde:

$\gamma$  = const. de propagação complexa ou função de propagação.

$\alpha$  = const. de atenuação da linha dada em [nep/m]

$\beta$  = const. de desvio de fase da linha dada em [rad/m].

## Linha infinita, velocidade de fase e comprimento de onda

⇒ É instrutivo neste ponto, analisar como ficam as soluções obtidas na secção anterior para o caso de uma linha de transmissão de comprimento infinito, ( $\ell = \infty$ ). A Fig. A.1 ilustra esta situação.

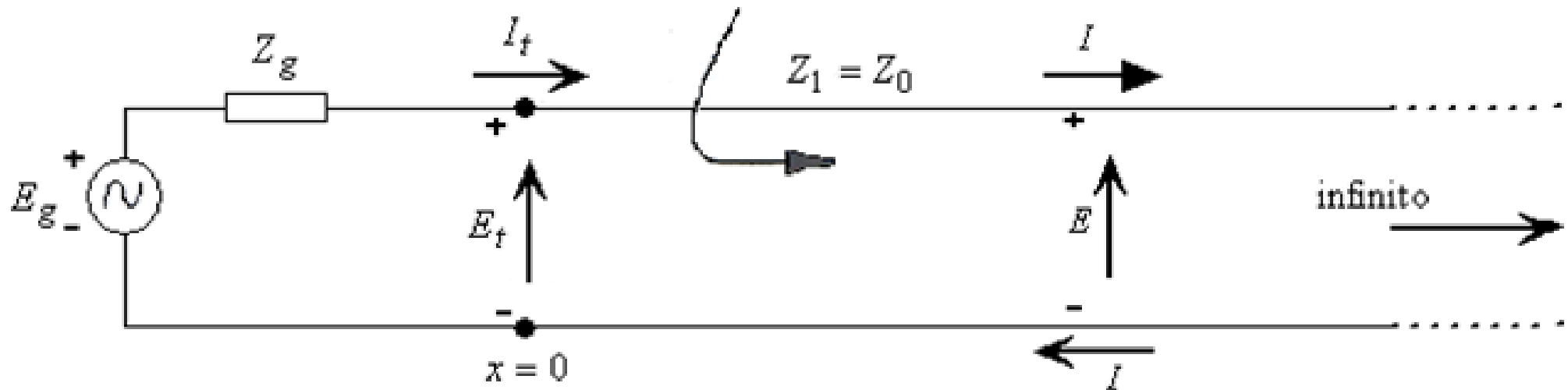


Figura A.1 – Linha Infinita.

- ⇒ Nesta Figura,  $E_t$  e  $I_t$  são os fasores tensão e corrente na posição *(no lado da transmissão)*,  $E$  e  $I$  são os fasores tensão e corrente num ponto qualquer, a uma distância  $x$  do gerador.
- ⇒ **Como o termo de propagação  $\gamma$  envolve a atenuação  $\alpha$  da linha, que é uma quantidade positiva, é natural esperar que as soluções de tensão (ver eq.(A.21) e de corrente (ver eq. (A.22) tenham  $C_2 = 0$ .**
- ⇒ A existência do 2º. termo nas equações citadas faria com que este termo tendesse a infinito, à medida que  $x \rightarrow \infty$ . Isto seria impossível do ponto de vista de energia, uma vez que a linha real dissipa energia de fato. Portanto  $C_2$  deve ser zero.



⇒ A solução de tensão na linha é então:

$$E = C_1 \exp \left[ -\sqrt{ZY} x \right] \quad (\text{A.25})$$

→ (Propagação para a direita)

⇒ Calculemos  $C_1$  a partir de uma condição de contorno. Para  $x = 0$ , tem-se  $E = E_t$  (*tensão na boca da linha*). Então a eq. (A.25). Pode ser escrita como a seguir:

$$E_t = C_1 \exp[0] = C_1 \quad (\text{A.26})$$

$$E = E_t \exp\left[-\sqrt{ZY} x\right] = E_t \exp[-\gamma x] \quad (\text{A.27})$$

$$E = E_t \exp[-(\alpha + j\beta)x] \quad (\text{A.28})$$

$$E = E_t \exp[-\alpha x] \exp[-j\beta x] = E_t \exp[-\alpha x] \angle^{-\beta x} \quad (\text{A.29})$$

⇒ De (A.29), nota-se que a fase de referência (*fase zero*) é colocada na tensão de entrada.  $E_t$  é real e é a amplitude de pico da onda  $\cos \omega t$ . Se, por outro lado, a referência de fase for em  $E_g$ ,  $E_t$  seria complexa indicando alguma fase diferente de zero, dado que  $Z_g$  e/ou  $Z_0$  são complexas em geral.

⇒ A solução de corrente é obtida de maneira análoga da eq. (A.22), fazendo também  $C_1 = E_t$  e  $C_2 = 0$ . Obtém-se então:

$$I = \frac{E_t}{Z_0} \exp[-\alpha x] \exp[-j\beta x] \quad (\text{A.30})$$

⇒ Assim, se  $E_t$  é real (fase zero na tensão de entrada) tem-se:

$$I = \frac{E_t}{|Z_0|} \exp[-\alpha x] \exp[-j\beta x - j\theta_0] \quad (\text{A.31})$$

$$I = \frac{E_t}{|Z_0|} \exp[-\alpha x] \underline{(\beta x + \theta_0)} \quad (\text{A.32})$$

Onde:  $Z_0 = |Z_0| \angle \theta_0 = |Z_0| \exp[j\theta_0]$  é uma grandeza complexa geral

⇒ Observe de (A.29) e (A.30) que:

$$\frac{E}{I} = Z_0 \quad (\text{A.33})$$

ou

$$\frac{I}{E} = Y_0 \quad (\text{A.34})$$

Onde:  $Y_0 = \frac{1}{Z_0} = |Y_0| \angle -\theta_0 = |Y_0| e^{-j\theta_0}$  (A.35)

⇒ É importante, neste momento, lembrar que a eq. (A.29) dá a tensão na forma fasorial. Para achar a onda no tempo, faz-se:

$$e(x, t) = \text{Re} \left[ E_t \exp(-\alpha x) \exp(-j\beta x) \exp(j\omega t) \right] \quad (\text{A.36})$$

$$e(x, t) = E_t \exp(-\alpha x) \cos(\omega t - \beta x) \quad (\text{A.37})$$

⇒ Da eq. (A.37), nota-se que em cada ponto  $x$  qualquer da linha, há uma oscilação senoidal (ou cossenoidal) de tensão com uma amplitude, e com atraso de fase dado em radianos. Pode-se notar também que se  $\alpha \neq 0$  (linha real) a amplitude de oscilação cai com a distância  $x$  do gerador, de uma maneira exponencial.

- ⇒ Note finalmente que, se  $\alpha = 0$  (*linha ideal*) a amplitude da oscilação não cai mais com  $x$  (é constante, e vale  $E_0$ ); há apenas um retardo de fase proporcional à distância  $x$  do gerador ( $-\beta x$ ).
- ⇒ A forma de (A.37) é reconhecida como sendo a equação de uma onda progressiva ( $x$  e  $t$  *aparecem conjuntamente no argumento do cosseno*). A ideia de uma onda senoidal progressiva é melhor visualizada se usarmos a ideia do observador montado na onda. O argumento é então uma constante, ou seja :

$$\omega t - \beta x = K \quad (\text{A.38})$$

⇒ Nota-se que (A.37) descreve uma perturbação senoidal que viaja para a direita (*sentido de x crescente*), uma vez que se  $t$  aumenta (ver eq. A.38),  $x$  tem que aumentar, para manter a constante  $K$ . A velocidade desta perturbação é obtida de (A.38), diferenciando em relação ao tempo, ou seja:

$$\omega - \beta \frac{dx}{dt} = 0 \quad (\text{A.39})$$

$$v_f = \frac{dx}{dt} = \frac{\omega}{\beta} \quad (\text{A.40})$$

⇒ A equação (A.40) define a velocidade de fase  $v_f$  da perturbação senoidal.

⇒ Se a linha não tem perdas ( $R = G = 0$ ) a função de propagação  $\gamma$  (ver eq. A.24) fornece:

$$\gamma = \sqrt{(j\omega L)(j\omega C)} = j\omega\sqrt{LC} = \alpha + j\beta \quad (\text{A.41})$$

Portanto:

$$\alpha = 0 \quad \beta = \omega\sqrt{LC} \quad (\text{A.42})$$



⇒ Assim, substituindo o valor obtido para  $\beta$  de (A.42) em (A.40), obtém-se:

$$v_f = \frac{\omega}{\omega\sqrt{LC}} = \frac{1}{\sqrt{LC}} \quad [\text{m/s}] \quad (\text{A.41})$$

⇒ Assim, conclui-se que para linha ideal a velocidade de fase é independente da frequência (ver (A.43)). Isto é uma consequência de que, na linha ideal,  $\beta$  é diretamente proporcional à frequência (ver (A.42)).

⇒ Para uma linha real, de modo geral não é diretamente proporcional à frequência. Por consequência, a velocidade da fase não é uma constante. Este fato é o responsável pelo fenômeno da dispersão em linhas.

⇒ Vamos definir agora o comprimento de onda  $\lambda$  como a menor distância entre dois pontos de mesma fase, ou seja:

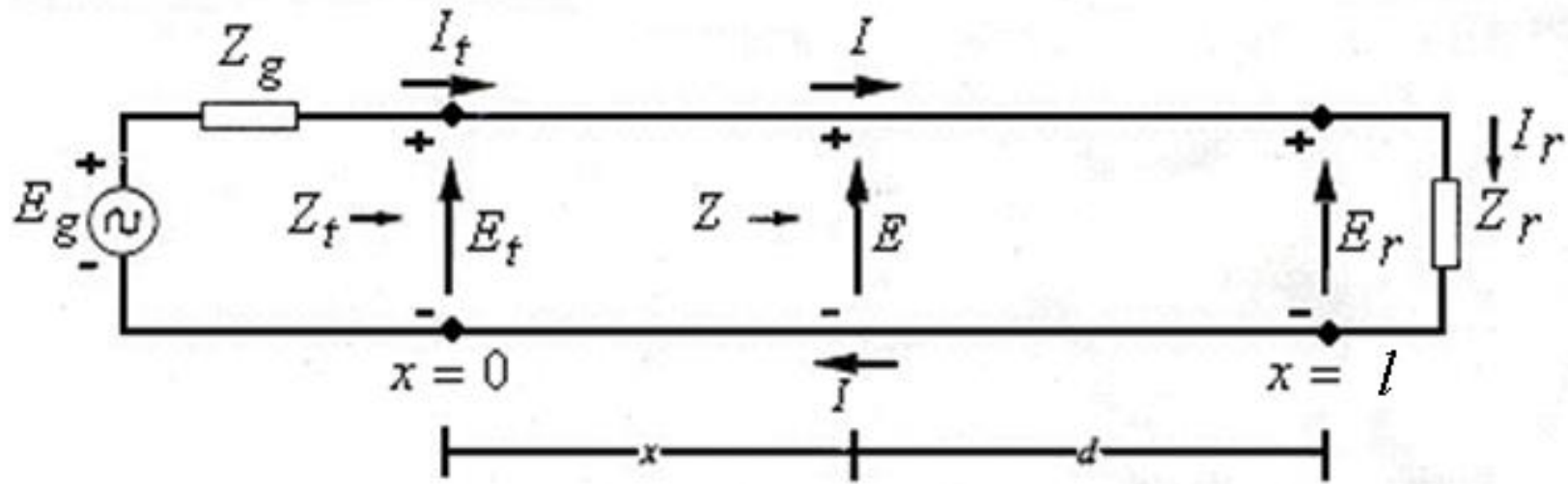
$$\beta x \Big|_{x = \lambda} = \beta \lambda = 2\pi \text{ radianos} \quad (\text{A.44})$$

$$\lambda = \frac{2\pi}{\beta} \text{ ou } \beta = \frac{2\pi}{\lambda} \quad (\text{A.45})$$

⇒ Das relações (A.45) e (A.40), obtém-se várias identidades de interesse

$$\lambda = \frac{2\pi}{\omega} v f = \frac{2\pi}{\frac{2\pi}{T}} v f = \frac{v f}{f} = T v f \quad (\text{A.46})$$

Onde  $f$  é a frequência cíclica dada em Hz,  $T$  [s] é o período da oscilação



**Fig. A.4 – Diagrama contendo a notação usada.**

Vamos substituir  $E = I_r Z_r$  e  $I = I_r$  em  $x = l$  nas eqs. (A.21) e (A.22).  
 Obtém-se então :

$$I_r Z_r = C_1 \exp(-\gamma l) + C_2 \exp(\gamma l) \quad (\text{A.51})$$

$$I_r Z_0 = C_1 \exp(-\gamma l) - C_2 \exp(\gamma l) \quad (\text{A.52})$$

Somando (A.51) e (A.52), obtém-se  $C_1$  dado por :

$$C_1 = \frac{I_r}{2} (Z_r + Z_0) \exp(\gamma \ell) \quad (\text{A.53})$$

Subtraindo (A.52) e (A.51), obtém-se  $C_2$  dado por :

$$C_2 = \frac{I_r}{2} (Z_r - Z_0) \exp(-\gamma \ell) \quad (\text{A.54})$$

Assim, substituindo estes valores em (A.21) e (A.22),  $E$  e  $I$ , respectivamente, obtém-se :

$$E = \frac{I_r}{2} \left\{ (Z_r + Z_0) \exp[\gamma(\ell - x)] + (Z_r - Z_0) \exp[\gamma(x - \ell)] \right\} \quad (\text{A.55})$$

$$I = \frac{I_r}{2Z_0} \left\{ (Z_r + Z_0) \exp[\gamma(\ell - x)] - (Z_r - Z_0) \exp[\gamma(x - \ell)] \right\} \quad (\text{A.56})$$

Se quisermos referir a distância a partir da carga, pode-se usar a relação  $d = \ell - x$  (ver Fig. A.4), temos então :

$$E = \frac{I_r}{2} \left\{ (Z_r + Z_0) \exp(\gamma d) + (Z_r - Z_0) \exp(-\gamma d) \right\} \quad (\text{A.57})$$

$$I = \frac{I_r}{2Z_0} \left\{ (Z_r + Z_0) \exp(\gamma d) - (Z_r - Z_0) \exp(-\gamma d) \right\} \quad (\text{A.58})$$

A relação entre a onda de tensão refletida pela incidente resulta no coeficiente de reflexão de tensão, ou seja:

$$\Gamma = \frac{E^-}{E^+} = \frac{Z_r - Z_0}{Z_r + Z_0} \exp(-2\gamma d) \quad (\text{A.59})$$

$$\Gamma = \Gamma_r \exp(-2\alpha d) \exp(-j2\beta d) \quad (\text{A.60})$$

Sendo

$$\Gamma_r = (Z_r - Z_0) / (Z_r + Z_0) \quad (\text{A.61})$$

o coeficiente de reflexão de tensão na posição da carga ou recepção. Enquanto o coeficiente de reflexão de corrente é dado por:

$$\Gamma' = -\Gamma = \frac{Z_0 - Z_r}{Z_r + Z_0} \exp(-2\alpha d) \exp(-j2\beta d) \quad (\text{A.62})$$

A impedância complexa num ponto da linha é obtida da divisão do fasor total  $E$  pelo total  $I$ . assim, usando as eqs. (A.57) e (A.58), obtém-se:

$$Z = \frac{E}{I} = Z_0 \frac{(Z_r + Z_0) \exp \gamma d + (Z_r - Z_0) \exp(-\gamma d)}{(Z_r + Z_0) \exp \gamma d - (Z_r - Z_0) \exp(-\gamma d)} \quad (\text{A.63})$$

Ou então:

$$Z = Z_0 \cdot \frac{Z_r [\exp(\gamma d) + \exp(-\gamma d)] + Z_0 [\exp(\gamma d) - \exp(-\gamma d)]}{Z_0 [\exp(\gamma d) + \exp(-\gamma d)] + Z_r [\exp(\gamma d) - \exp(-\gamma d)]} \quad (\text{A.64})$$



Por meio da relação trigonométrica

$$\frac{\exp(\gamma d) - \exp(-\gamma d)}{\exp(\gamma d) + \exp(-\gamma d)} = \operatorname{tgh}(\gamma d) \quad (\text{A.65})$$

aplicada à (A.64), obtém-se:

$$Z = Z_0 \frac{Z_r + Z_0 \operatorname{tgh}(\gamma d)}{Z_0 + Z_r \operatorname{tgh}(\gamma d)} \quad (\text{A.66})$$

Se  $Z_r = Z_0$  a impedância  $Z$  em qualquer ponto da linha é também igual a  $Z_0$ .