

# Dipolo Linear

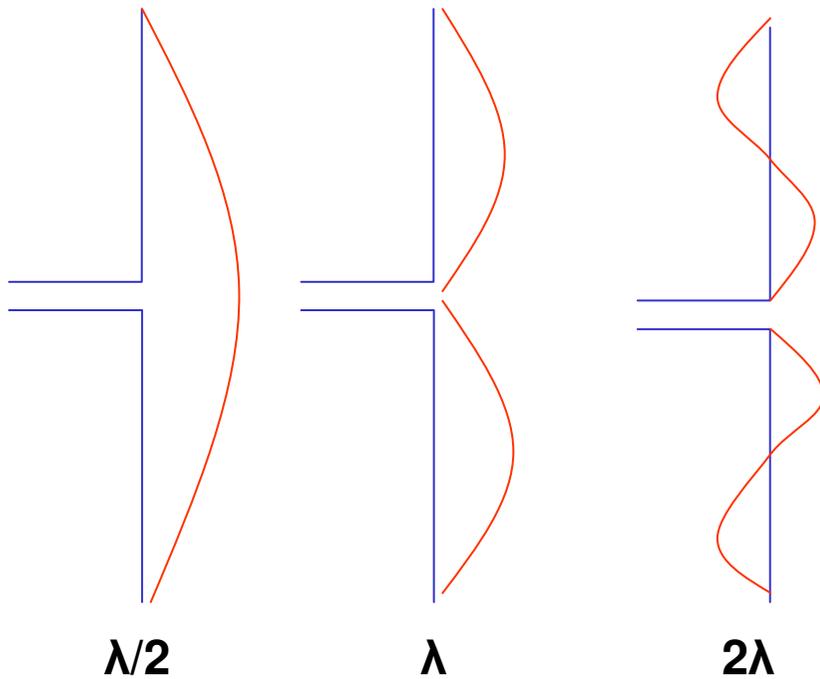
Prof. Nilton Cesar de  
Oliveira Borges

## Comportamento da Corrente em dipolo linear.

Pode ser adotado que a corrente possui um comportamento senoidal.

Esse parâmetro é uma boa aproximação em casos onde a antena é fina, ou seja, um diâmetro em torno de  $\lambda/100$ .

As correntes em um dipolo curto possuem um comportamento de onda estacionária desse modo temos:



Distribuição aproximada das correntes em uma antena linear fina com comprimentos iguais a  $\lambda/2$ ,  $\lambda$  e  $2\lambda$ .

Esse modo a corrente será:

$$I = I_0 \operatorname{sen} \left[ \frac{2 \cdot \pi}{\lambda} \left( \frac{L}{2} \pm z \right) \right] \cdot e^{j\omega \cdot \left( t - \frac{r}{c} \right)}$$

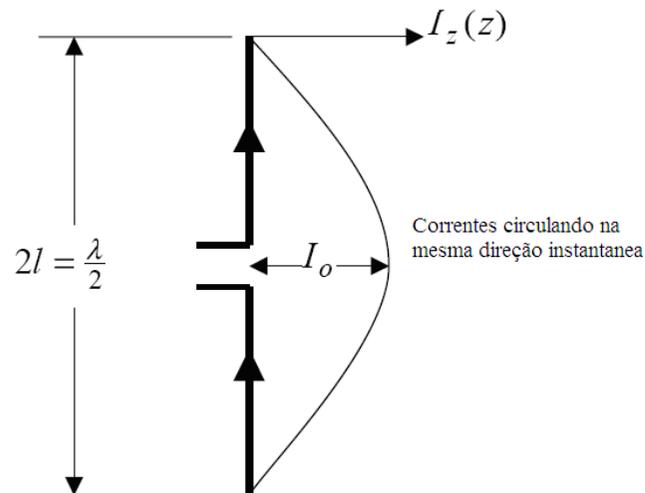
# Exemplos

$$L = \lambda/2 \text{ em } Z=0$$

$$I = I_0 \operatorname{sen} \left[ \frac{2 \cdot \pi}{\lambda} \left( \frac{\lambda/2}{2} \pm Z \right) \right] \cdot e^{j\omega \left( t - \frac{r}{c} \right)} \Rightarrow I = I_0 \operatorname{sen} \left[ \frac{2 \cdot \pi}{\lambda} \left( \frac{\lambda/2}{2} \right) \right] \cdot e^{j\omega \left( t - \frac{r}{c} \right)} \Rightarrow$$

$$I = I_0 \cdot e^{j\omega \left( t - \frac{r}{c} \right)} \quad \text{Nesse caso a corrente é máxima em } z=0$$

Distribuição de corrente do dipolo de meia onda



Para qualquer tamanho de L qual será a corrente em  $z=L/2$

$$\begin{aligned} I &= I_0 \operatorname{sen} \left[ \frac{2 \cdot \pi}{\lambda} \left( \frac{L}{2} \pm z \right) \right] \cdot e^{j\omega \left( t - \frac{r}{c} \right)} = I_0 \operatorname{sen} \left[ \frac{2 \cdot \pi}{\lambda} \left( \frac{L}{2} \pm \frac{L}{2} \right) \right] \cdot e^{j\omega \left( t - \frac{r}{c} \right)} = \\ &= I_0 \operatorname{sen} \left[ \frac{2 \cdot \pi}{\lambda} (0) \right] \cdot e^{j\omega \left( t - \frac{r}{c} \right)} = 0 \end{aligned}$$

**I = 0**      Nesse caso a corrente 0, nas pontas de qualquer dipolo simétrico.

È sabido que o campo elétrico para um dipolo curto é dado por:

$$E_{\theta} = \frac{j \cdot \omega \cdot I_0 \cdot L \cdot \sin \theta \cdot e^{j\omega \left( t - \frac{r}{c} \right)}}{4 \cdot \pi \cdot \epsilon \cdot c^2 r}$$

Sabendo que:

$$\frac{1}{\epsilon \cdot c} = \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} = 120\pi\Omega \quad \frac{\lambda}{c} = \frac{1}{f} \quad \omega = 2 \cdot \pi \cdot f$$

A equação do campo Elétrico fica:

$$E_{\theta} = \frac{j \cdot 60 \cdot \pi \cdot I_0 \cdot e^{j\omega \left( t - \frac{r}{c} \right)} \cdot L \cdot \sin \theta}{r \cdot \lambda} \Rightarrow$$

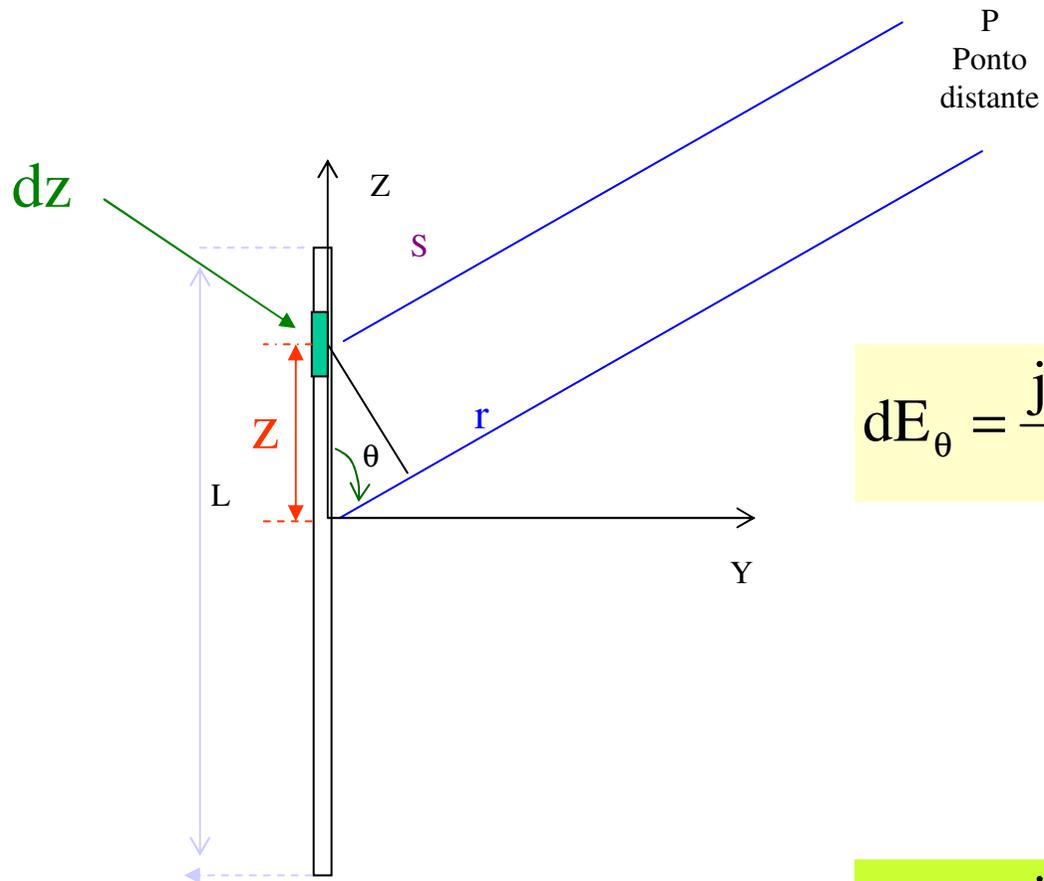
$$E_{\theta} = \frac{j \cdot 60 \cdot \pi \cdot [I] \cdot L \cdot \sin \theta}{r \cdot \lambda}$$

Como o dipolo curto é um condutor de dimensões pequenas, sendo  $L$  orientado na direção  $z$ . O dipolo linear fino pode ser considerado uma soma de vários condutores pequenos, conseqüentemente o campo elétrico para dipolo linear fino é um somatório dos campos elétricos de vários dipolos curtos.

$$E_{\theta} = \frac{j \cdot 60 \cdot \pi \cdot [I] \cdot L \cdot \text{sen } \theta}{r \cdot \lambda} \Rightarrow \Delta E_{\theta} = \frac{j \cdot 60 \cdot \pi \cdot [I] \cdot z \cdot \text{sen } \theta}{r \cdot \lambda}$$

Se  $z \Rightarrow 0$ , então  $\Delta E_{\theta} \Rightarrow dE_{\theta}$  e  $z \Rightarrow dz$

$$dE_{\theta} = \frac{j \cdot 60 \cdot \pi \cdot [I] \cdot \text{sen } \theta}{r \cdot \lambda} \cdot dz$$



$$dE_{\theta} = \frac{j \cdot 60 \cdot \pi \cdot [I] \cdot \text{sen } \theta}{r \cdot \lambda} \cdot dz$$



$$dE_{\theta} = \frac{j \cdot 60 \cdot \pi \cdot [I] \cdot \text{sen } \theta}{s \cdot \lambda} \cdot dz$$

Utilizando as mesmas simplificações e raciocínios para o campo H teremos:

$$dH_{\phi} = \frac{j \cdot [I] \cdot \text{sen } \theta}{2 \cdot s \cdot \lambda} \cdot dz$$

Como  $E_{\theta} = Z \cdot \mathcal{H}_{\phi} = 120 \cdot \Pi \cdot \mathcal{H}_{\phi}$ , basta acharmos o campo  $H_{\phi}$ .

Para acharmos o campo  $H_{\phi}$ , basta integrarmos de  $-L/2$  a  $L/2$

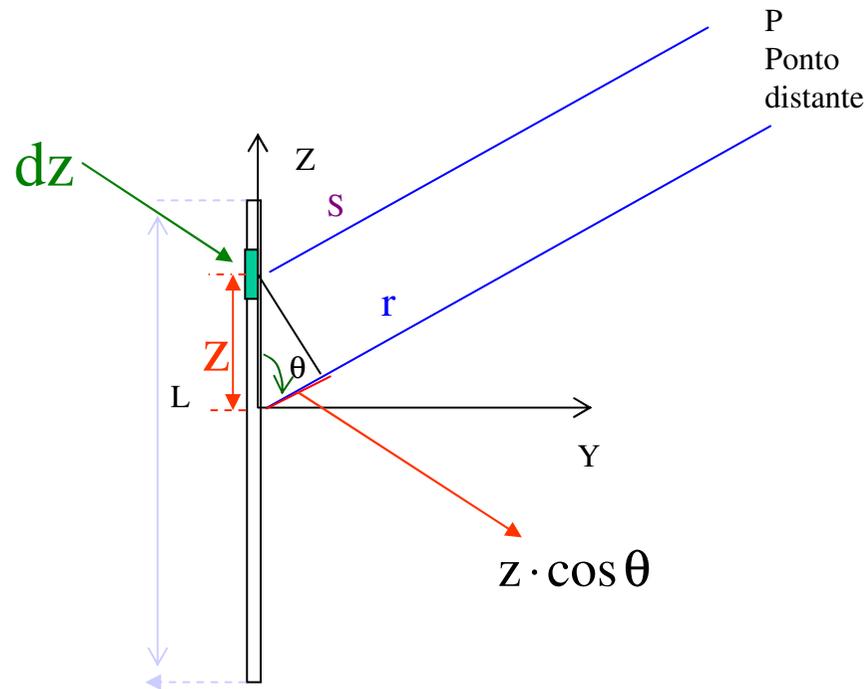
$$H_{\phi} = \int_{-L/2}^{L/2} dH_{\phi}$$

Sendo  $I$ , igual a:

$$I = I_0 \operatorname{sen} \left[ \frac{2 \cdot \pi}{\lambda} \left( \frac{L}{2} \pm z \right) \right] \cdot e^{j\omega \left( t - \frac{r}{c} \right)}$$

A integral fica:

$$H_\phi = \frac{j \cdot I_0 \cdot \operatorname{sen} \theta \cdot e^{j\omega t}}{2 \cdot \lambda} \cdot \left\{ \int_{-L/2}^0 \frac{1}{s} \operatorname{sen} \left[ \frac{2 \cdot \pi}{\lambda} \left( \frac{L}{2} + z \right) \right] \cdot e^{-j \frac{\omega s}{c}} \cdot dz + \int_0^{L/2} \frac{1}{s} \operatorname{sen} \left[ \frac{2 \cdot \pi}{\lambda} \left( \frac{L}{2} - z \right) \right] \cdot e^{-j \frac{\omega s}{c}} \cdot dz \right\}$$



A grandes distancias o  $s$  é praticamente igual a  $r$  sendo independente de  $z$ , **para efeito da amplitude**, conseqüentemente, **saindo assim da integral**. Porém para efeito **da fase da onda**, esse deva ser considerado como:

$$s = r - z \cdot \cos \theta$$

Desse modo a integral fica:

fase

$$H_{\phi} = \frac{j \cdot I_0 \cdot \text{sen } \theta \cdot e^{j\omega\left(t - \frac{r}{c}\right)}}{2 \cdot \lambda \cdot r} \cdot \int_{-L/2}^0 \text{sen} \left[ \frac{2 \cdot \pi}{\lambda} \left( \frac{L}{2} + z \right) \right] \cdot e^{j \cdot \frac{\omega \cdot \cos \theta}{c}} \cdot dz + \int_0^{L/2} \text{sen} \left[ \frac{2 \cdot \pi}{\lambda} \left( \frac{L}{2} - z \right) \right] \cdot e^{j \cdot \frac{\omega \cdot \cos \theta}{c}} \cdot dz$$

Para amplitude adota-se  $r=s$  e sai da integral por ser invariante com  $z$ .

fase

Adotando novamente  $\beta = \omega/c$ , temos que  $\beta/4\pi = \lambda/2$ ,  
desse modo a integral fica:

$$H_{\phi} = \frac{j \cdot \beta \cdot I_0 \cdot \text{sen } \theta \cdot e^{j\omega \left( t - \frac{r}{c} \right)}}{4 \cdot \pi \cdot r} \cdot \left\{ \int_{-L/2}^0 \text{sen} \left[ \frac{2 \cdot \pi}{\lambda} \left( \frac{L}{2} + z \right) \right] \cdot e^{j \cdot \frac{\omega \cdot \cos \theta}{c}} \cdot dz + \int_0^{L/2} \text{sen} \left[ \frac{2 \cdot \pi}{\lambda} \left( \frac{L}{2} - z \right) \right] \cdot e^{j \cdot \frac{\omega \cdot \cos \theta}{c}} \cdot dz \right\}$$

Fazendo  $a = j\beta \cos \theta$ ;  $c = \beta L/2$  e  $b = \beta$  para a 1º integral e  $b = -\beta$  para a 2º integral que estão dentro da chave ficam da forma:

$$\int e^{ax} \cdot \text{sen}[c + bx] \cdot dx = \frac{e^{ax}}{a^2 + b^2} [a \cdot \text{sen}[c + bx] - b \cdot \cos[c + bx]]$$

Conseqüentemente teremos após todas as simplificações

$$H_{\phi} = \frac{j \cdot I_0 \cdot e^{j\omega\left(t - \frac{r}{c}\right)}}{2 \cdot \pi \cdot r} \cdot \frac{\cos((\beta L \cos \theta)/2) - \cos(\beta L/2)}{\text{sen } \theta}$$

O campo elétrico então fica:

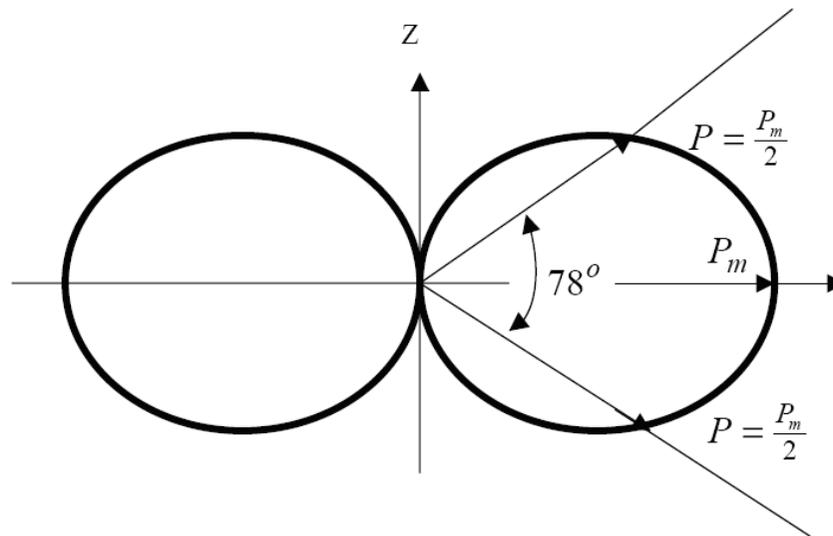
$$E_{\theta} = \frac{j \cdot 60 \cdot I_0 \cdot e^{j\omega\left(t - \frac{r}{c}\right)}}{r} \cdot \frac{\cos((\beta L \cos \theta)/2) - \cos(\beta L/2)}{\text{sen } \theta}$$

Percebe-se que a diferença entre os valores de E e H é a parte fixa, pois a distribuição dos campos em relação a  $\theta$  é idêntica.

Sendo assim os diagramas dos campos elétricos serão:

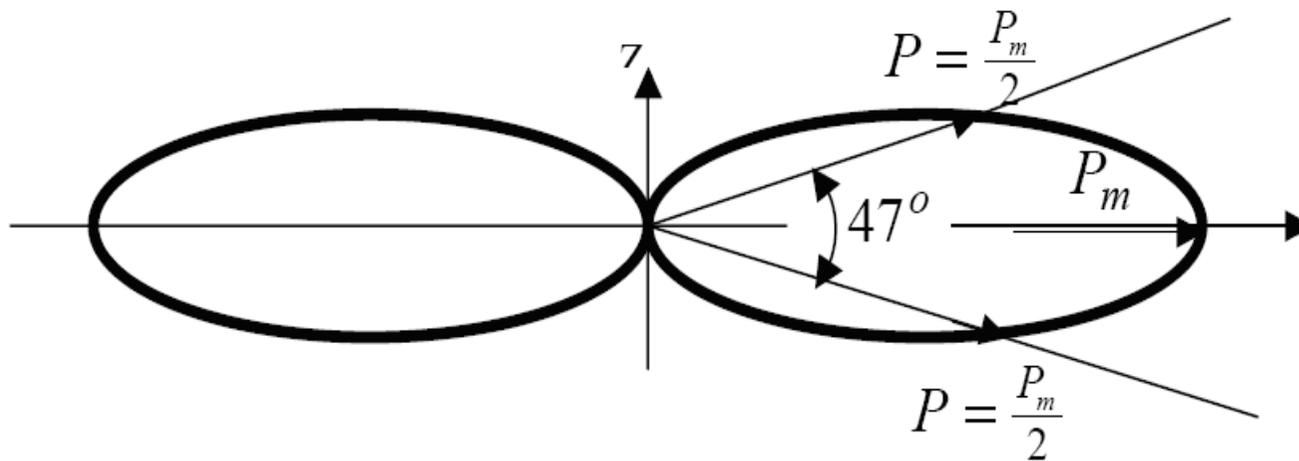
$$E = \frac{\left( \cos \left[ \frac{\pi}{2} \cos \theta \right] \right)}{\sin \theta} \text{ para o dipolo com } L = \lambda/2$$

Padrão de radiação do dipolo de meia onda



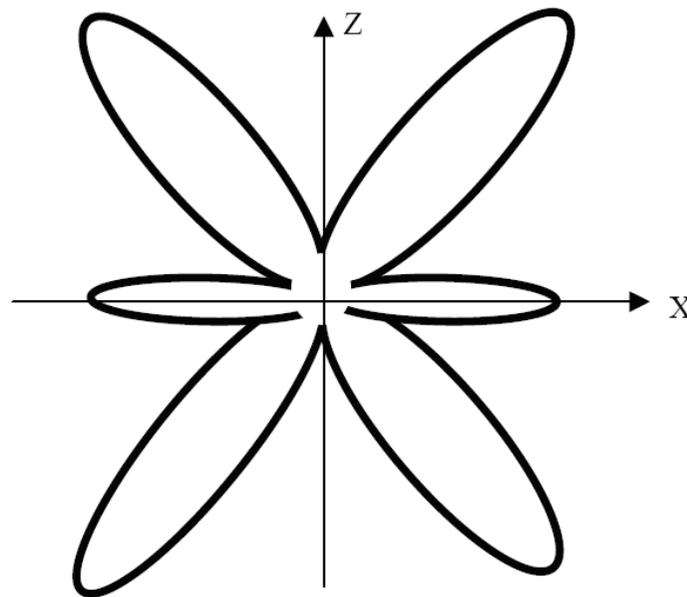
$$E = \frac{\cos(\pi \cos \theta + 1)}{\sin \theta} \text{ para o dipolo com } L = \lambda$$

Padrão de radiação de um Dipolo Simétrico de uma  $\lambda$ .



$$E = \frac{\left( \cos \left[ \frac{3\pi}{2} \cos \theta \right] \right)}{\sin \theta} \text{ para o dipolo com } L = 3\lambda/2$$

Padrão do Dipolo de uma onda e meia



Para acharmos a resistência de radiação faremos :

$$P = \left( \frac{I_0}{\sqrt{2}} \right)^2 R_0, \text{ onde } R_0 \text{ é a resistencia}$$

de radiação no ponto de máxima corrente.

Sabendo que:

$$H_\phi = \frac{j \cdot I_0}{2 \cdot \pi \cdot r} \cdot \frac{\cos((\beta L \cos \theta)/2) - \cos(\beta L/2)}{\sin \theta}$$

$$P_R = \frac{1}{2} H_\phi^2 \cdot \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}}$$

$$W = \int P_R \cdot ds = \int H_\phi^2 \cdot \frac{1}{2} \cdot \sqrt{\frac{\mu}{\epsilon}} \cdot r^2 \cdot \sin \theta \cdot d\theta \cdot d\phi$$

$$W = \frac{15I_0^2}{\pi} \cdot \int_0^{2\pi} \int_0^{\pi} \left( \frac{\cos((\beta L \cos \theta)/2) - \cos(\beta L/2)}{\sin \theta} \right)^2 \sin \theta d\theta \cdot d\phi$$

$$W = \frac{15I_0^2}{\pi} \cdot \int_0^{2\pi} d\phi \cdot \int_0^{\pi} \frac{(\cos((\beta L \cos \theta)/2) - \cos(\beta L/2))^2}{\sin \theta} d\theta$$

$$W = 30I_0^2 \int_0^{\pi} \frac{(\cos((\beta L \cos \theta)/2) - \cos(\beta L/2))^2}{\sin \theta} d\theta$$

$$\text{Sendo : } W = \frac{I_0^2 \cdot R_0}{2}$$

$$\frac{I_0^2 \cdot R_0}{2} = 30 I_0^2 \int_0^\pi \frac{(\cos((\beta L \cos \theta)/2) - \cos(\beta L/2))^2}{\text{sen } \theta} d\theta$$

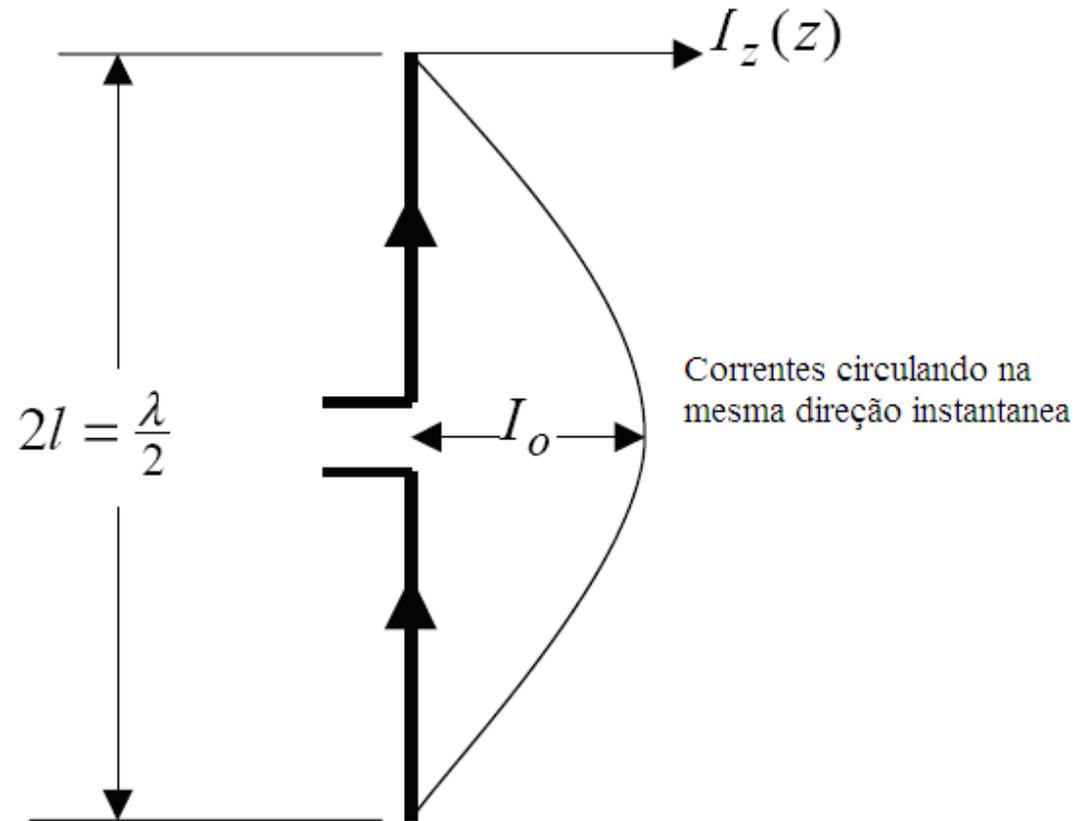
$$R_0 = 60 \cdot \int_0^\pi \frac{(\cos((\beta L \cos \theta)/2) - \cos(\beta L/2))^2}{\text{sen } \theta} d\theta$$

Essa integral é feita numericamente.

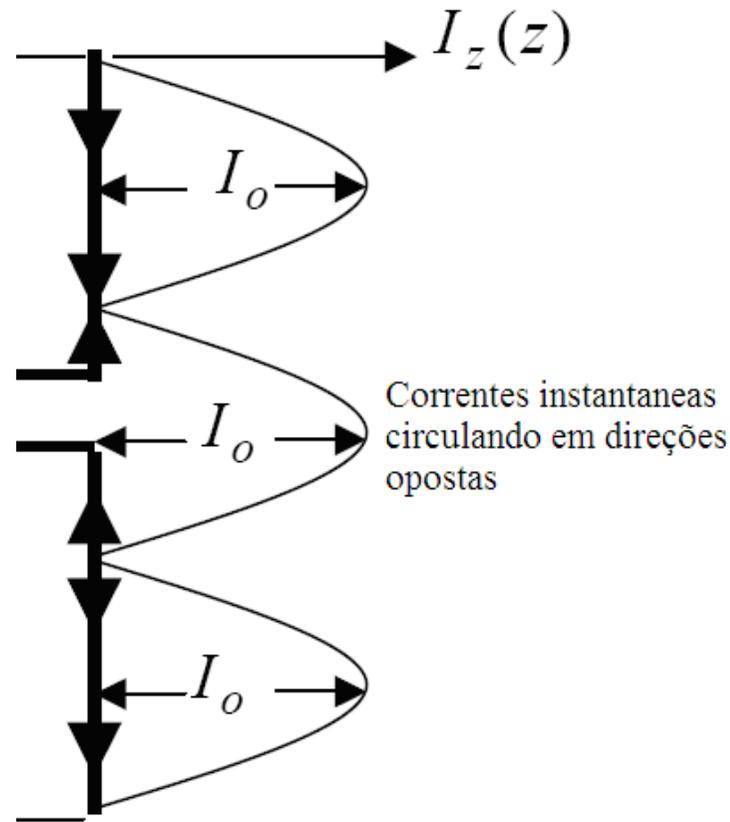
Como somente no **dipolo de meia onda** é que temos a **corrente máxima** nos **terminais da linha de transmissão**, precisamos determinar a resistênciã para **outras correntes** a fim de saber para **cada tipo de dipolo** qual a **resistênciã** que a linha de transmissão percebe.

# Distribuição da corrente no Dipolo de meia onda

Distribuição de corrente do dipolo de meia onda



# Distribuição de corrente Dipolo uma onda e meia.



Distribuição de corrente do Dipolo de  $1.5\lambda$ .

Utilizando a equação da potência temos:

$$\text{Sendo : } W = \frac{I^2 \cdot R}{2} = \frac{I_0^2 \cdot R_0}{2} = \frac{I_1^2 \cdot R_1}{2}$$

Onde  $I_1$  é a corrente em qualquer ponto onde a resistência é  $R_1$ .

Logo:

$$R_1 = \frac{I_0^2}{I_1^2} \cdot R_0$$

# Resistência de Radiação em Dipolos Lineares

Comprimento elétrico ( $\frac{2l}{\lambda}$ )	Resistência de Radiação em Ohm
0.25	6.4
0.30	13.0
0.40	36.0
0.50	73.2
0.60	120.0
0.70	168.0
0.80	200.0
0.90	212.0
1.00	199.0
1.10	166.0
1.20	127.0