# Simulação de acopladores direcionais plasmônicos utilizando BPM



Edgar H. Sobreira<sup>1</sup>, Marcos S. Gonçalves<sup>2</sup>, Leonardo L. B. Roger<sup>3</sup>

Faculdade de Tecnologia (FT) – Unicamp – Limeira/SP – Brasil <sup>1</sup>Bolsista SAE/Unicamp; <sup>2</sup>Orientador; <sup>3</sup>Co-orientador edgar.hsobreira@yahoo.com.br e marsergon@gmail.com



Palavras-chave: Ondas Plasmônicas, Nanotecnologia, Nano Estruturas, Acopladores Direcionais, Método dos Elementos Finitos, BPM.

## 1. Introdução

Com ou aumento da demanda de informação, almeja-se o desenvolvimento de dispositivos com alta capacidade de processamento de informação em escalas cada vez mais reduzidas. Devido à limitação imposta pelos componentes elétrico/eletrônicos na velocidade de processamento, uma das soluções encontradas é a utilização de componentes fotônicos. Contudo, a redução das dimensões é restringida pelo limite da difração [1]. Uma solução para esse obstáculo é o uso de ondas Plasmônicas ou SSP (SSP – Surface Plasmon Polariton) [2-3], que são ondas eletromagnéticas que se propagam na superfície de separação entre um metal e um dielétrico. O SSP surge devido à ressonância nas oscilações coletivas das cargas elétricas na superfície de um metal com o campo elétrico da luz introduzido na estrutura.

Uma importante vantagem dos guias plasmônicos em relação aos guias de onda dielétricos convencionais é o maior confinamento das ondas eletromagnéticas, tornando-os muito interessantes na integração de componentes



nanométricos. Como exemplo, a Fig. 1 mostra um (a) guia plasmônico, (b) o pulso gaussiano inserido na entrada e (c) o modo propagante estável obtido na saída.



**Figura 01** – (a) Estrutura de Guia Plasmônico composta por três materiais e PML. Onde Dieletric1 possui  $\varepsilon_r = 1$ ; Dieletric3 possui  $\varepsilon_r = 1.8$ ; PML1possui  $\varepsilon_r = 1$  e Prata possui  $\varepsilon(\omega) = -17,3198+j0,7137$ ; (b) Pulso gaussiano com amplitude 1 (A/m) e largura 30 nm, inserido no centro do guia; (c) Modo de propagação atingido e estável em aproximadamente 50nm.

## 3. Metodologia

As análises dos componentes plasmônicos serão realizadas através do método dos elementos finitos. Neste método, todo o domínio contínuo é substituído por subdomínios. Nestes subdomínios, a função desconhecida, que neste caso será o campo magnético da equação de onda escalar (1), passa a ser representada por funções de interpolação, com um determinado número de coeficientes a serem determinados. Assim, a solução original da equação diferencial, que possui um grau de liberdade infinito (domínio contínuo), é convertida à solução de um sistema de equações lineares de um problema . A discretização da seção transversal do dispositivo foi feita pelo programa computacional GiD e para a visualização dos campos utilizou-se o programa Surfer.

**Figura 02** – (**a**) Acoplador Direcional Plasmônico composto por dois dielétricos, um metal e PML; (**b**) Pulso gaussiano com amplitude 1 (A/m) e largura 30 nm, inserido no centro do guia; (**c**) Modo de propagação atingido e máxima transferência de energia em 250nm; (**d**) Distribuição do campo magnético em 600nm com consideráveis perdas de guiamento.

A solução adotada para reduzir a perda provocada pelas regiões metálicas foi o uso de substratos dielétricos. A Fig. 3 (a) mostra o acoplador desenvolvido. A partir desta figura, observa-se que somente nas regiões laterais e centro do guias utilizou-se a prata. Desta forma, é possível reduzir as perdas e garantir a formação do SSP. A Fig. 3 (b) mostra a distribuição do campo magnético ao atingir o comprimento de acoplamento, que foi de 100 nm aproximadamente. Além disso, não houve perdas consideráveis de guiamento durante a propagação para grandes comprimentos. A Figura 03.(c) mostra a distribuição do campo magnético para o comprimento de 1 µm. Nesta figura, pode-se observar que a perda para este acoplador foi menor quando comparado com o caso anterior.



**Figura 03** – (**a**) Estrutura de Guia Plasmônico composta por dois dielétricos, um metal e PML; (**b**) Modo de propagação atingido e máxima transferência de energia em 100nm; (**c**) Modo de propagação em 1µm, estável e com poucas perdas.

 $\nabla^2 \mathbf{H} - \mu \varepsilon \frac{\partial^2 \mathbf{H}}{\partial t^2} = 0 \tag{1}$ 

Para determinar a permissividade elétrica relativa dos metais utiliza-se o modelo de Drude [3,4], conforme mostrado em (2), onde  $\omega$  é a freqüência angular de operação,  $\omega_p$  é a freqüência de ressonância do plasma,  $\gamma$  é a taxa de colisão e  $\varepsilon_{\infty}$  é a permissividade elétrica relativa que define a polarização dos metais. Para a prata, tem-se  $\omega_p = 1,346.10^{16}$ (rad/s),  $\gamma = 9,617.10^{13}$ (rad/s) e  $\varepsilon_{\infty}$ =4,2. A permissividade elétrica relativa da prata obtida foi de  $\varepsilon_r$  ( $\omega$ ) = -17,3198+j0,7137, para o comprimento de onda de 650 nm.

$$\varepsilon(\omega) = \varepsilon_{\infty} - \frac{\omega_p^2}{\omega^2 + j\gamma\omega}$$
(2)

#### 4. Resultados Obtidos

O acoplador direcional desenvolvido está representado na Fig. 02.(a). Neste acoplador foi introduzido um pulso gaussiano no guia da esquerda, com amplitude de 1 (A/m) e uma largura de 30nm, conforme mostrado na Fig. 02.(b). Na Fig. 02 (c) é possível observar que a máxima transferência de energia do guia da esquerda para o guia da direita ocorre na distância de 250 nm. Esta distância é conhecida como comprimento de acoplamento. Contudo, devido às perdas provocadas pela prata, a eficiência do acoplador fica comprometida para comprimentos muito longos. A Fig. 02 (d) mostra a distribuição do campo magnético para uma distância de 600 nm. Por esta figura, pode-se verificar que o campo magnético tende a se espalhar nas regiões do substrato de prata, provocando a perda de guiamento.

## 5. Considerações Finais / Conclusão

Através da simulação computacional, é possível acompanhar a evolução espacial da propagação de uma onda eletromagnético em uma estrutura plasmônica. Através do BPM, foi possível a análise e aprimoramento de guias de ondas para ondas plasmônicas e acopladores ópticos. Através das simulações realizadas nos dispositivos desenvolvidos, verificou-se a viabilidade do uso de SSP na construção de estruturas ópticas em nanoescalas.

# **Referências Bibliográficas**

[1] M. M. J. Treacy, "Dynamical diffraction explanation of the anomalous transmission of light through metallic gratings", *Phy. Rev. B*, pp. 195105-1 – 195105-12, 2002.

[2] T. W. Ebbesen, H. J. Lezec, H. F. Ghaemi, T. Thio, and P. A. Wolff, "Extraordinary optical transmission through sub wavelength hole arrays", Lett. Nature, vol. 391, pp. 667-669, February 1998.

[3] S. A. Maier, "Plasmonics: fundamentals and applications" Springer, 2007.

[4] M. L. Brongersma, P. G. Kik, "Surface plasmon nanophotonics", Spinger, 2007.

[5] Y. Tsuji, M. Koshiba: 'Finite element beam propagation method for three-dimensional optical waveguide structures', *IEEE/OSA J. Lightwave Technol.*, vol. 15, pp 1728-1734, 1997.

[6] J. M. Jin, "The finite element method in electromagnetics", segunda edição, Weley, New York, 2002.

[7] M. S. Gonçalves, C. H. S. Santos, H. E. H. Figueroa e A. C. Bordonalli, "Parallel 3D full-time domain applied to photonic structures", *IET optoelectronics*, vol. 5, pp 40-45, 2011.