

## تأثیر قدرت جفت شدگی بر رفتار نوری یک جفتگر $3 \times 3$

آمنه شفیعی<sup>۱</sup>، مهدی بهادران\*<sup>۲</sup>، محسن حاتمی<sup>۱</sup>

<sup>۱</sup>دانشکده فیزیک، دانشگاه صنعتی شیراز، شیراز

\*نویسنده رابط: مهدی بهادران

چکیده - در این مقاله به طور تئوری ویژگی های اتصال یک موجبر و دو میکرو حلقه در یک جفتگر  $3 \times 3$  مورد بررسی قرار می گیرد و به کمک تئوری مد جفت شده تابع انتقال نوری برای یک گرد زنشگر با جفتگر  $3 \times 3$  بدست می آید. روش تحلیلی که ارایه دادیم برای امواج عبوری در اتصالات موجبری که به صورت خطی و دایره ای توزیع شده اند، مناسب است. اثرات ضریب جفت شدگی در طیف عبوری یک جفتگر  $3 \times 3$ ، با جزییات مورد بررسی قرار داده ایم. همچنین با توجه به تابع انتقال اپتیکی یک جفتگر  $3 \times 3$ ، نشان می دهیم انتقال نوری بر حسب طول موج را با تغییر توان جفت شدگی بین موجبر و میکرو حلقه ها میتوان تنظیم کرد.

کلیدواژه - گرد زنشگر، جفتگر  $3 \times 3$ ، تئوری مد جفت شده، جفتگر خطی، جفتگر دایره ای

## Effect of Coupling Strength on the Light Behavior through a $3 \times 3$ Coupler

Amene Shafiee<sup>1</sup>, Mahdi Bahadoran<sup>2</sup>, Mohsen Hatami<sup>3</sup>

<sup>1</sup> Department of Physics, Shiraz University of Technology, 31371555, Shiraz, Fars, Iran A.

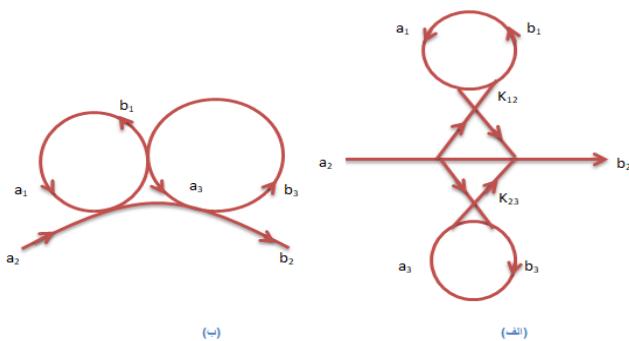
A.shafiee@sutech.ac.ir

<sup>2</sup> Department of Physics, Shiraz University of Technology, 31371555, Shiraz, Fars, Iran  
bahadoran@sutech.ac.ir

<sup>3</sup> Department of Physics, Shiraz University of Technology, 31371555, Shiraz, Fars, Iran  
hatami@sutech.ac.ir

**Abstract-**We theoretically study the transmission characteristics of  $3 \times 3$  optical coupler including a waveguide and two ring resonators using coupled mode theory. Our analytical approach is suitable for either linearly distributed couplers or circularly symmetric distributed coupler. Effect of coupling strength on the transmittance of a  $3 \times 3$  coupler is investigated in detail. Based on optical transfer function of a  $3 \times 3$  coupler, we show that the optical transmittance versus wavelength can be calibrated based on the coupling strengths of side couplers.

**Keywords:** coupled resonators; analytical solution; transmittance; coupled mode theory



شکل ۱: پیکر بندی سیستمی شامل دو گرد زنشگر و یک موجبر دارای جفتگر  $3 \times 3$  با توزیع (الف) خطی  $K_{13}=0$       ب) دایره ای  $K_{13} \neq 0$

مطابق شکل ۱-الف هنگامی که یک سیگنال نوری که از سمت چپ موجبر وارد سیستم می‌شود به دو قسمت تقسیم می‌شود. قسمتی از مسیر موج ورودی از جفتگر بالایی،  $K_{12}$  عبور کرده و به حلقه بالا می‌رسد و قسمتی نیز به کمک جفتگر پایین،  $K_{23}$  به حلقه پایین می‌رسد. موج ورودی در حلقه‌ها پس از یک دور چرخش اختلاف فازی به اندازه  $\delta$  پیدا خواهد کرد. در این مقاله، ابتدا یک حالت کلی را بررسی می‌کنیم که در آن ضریب جفت‌شدگی<sup>۲</sup> بین موجبرها و میکروحلقه متفاوت باشد. با استفاده از تئوری حالت اتصال<sup>۳</sup>، تغییرات دامنه میدان‌های موجبرهای موجود در جفتگر،  $a_i$ ، توسط مجموعه‌ای از معادلات دیفرانسیل به صورت زیر بدست می‌آید

$$\begin{pmatrix} 0 & iK_{12}k/2 & iK_{13}k/2 \\ ikK_{12}/2 & 0 & iK_{23}k/2 \\ ikK_{13}/2 & iK_{23}k/2 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} a_1 \\ a_2 \\ a_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \partial a_1 / \partial z \\ \partial a_2 / \partial z \\ \partial a_3 / \partial z \end{pmatrix} \quad (1)$$

در اینجا  $k$  عدد موج و  $z$  تغییرات طول جفتگر می‌باشد. در حالت انتقال ضعیف<sup>۴</sup> می‌توان فاز وابسته به زمان را حذف کرد و دامنه موج را به صورت زیر نشان داد:

(۲)

## مقدمه

گرد زنشگرها دارای کاربردهای علمی مهمی در سیستم‌های ارتباط نوری هستند. بدست آوردن تابع تبدیل اپتیک در سیستم‌های اپتیکی و فوتونیکی از اهمیت ویژه‌ای برخوردار است. تا کنون مطالعات زیادی بر روی محاسبه تابع انتقال نوری در سیستم‌های شامل جفتگرهای  $2 \times 2$  انجام شده است [۴-۱] ولی مطالعه روی جفتگرهای  $3 \times 3$  به علت پیچیدگی محاسباتی کمتر مورد بررسی قرار گرفته است. در سال ۲۰۰۴ منگ و همکاران معادله‌ای ویژه مقداری بر اساس چند جمله‌ای چیبیشف<sup>۱</sup> برای جفتگرهای  $3 \times 3$  حل کردند که مناسب برای توزیع‌های خطی و دایره‌ای بود [۵]. محدودیت روش آنها این است که با استیضای ضریب‌های جفت شدگی دو حلقه با هم برابر باشند. در سال ۲۰۰۷ توتسوکا و همکارانش ماتریس انتقال جفتگر  $2 \times 2$  را برای شفافیت القاییده در نورکند بدست آورdenد [۶].

در این مقاله ابتدا به کمک روش تئوری مد جفت شده به حل تحلیلی معادلات برای جفتگر  $3 \times 3$  می‌پردازیم و سپس تابع انتقال اپتیکی را مورد بررسی قرار می‌دهیم.

## تئوری مد جفت شده برای جفتگر $3 \times 3$

محل اتصال بین موجبرها را جفتگر می‌نامیم. مطابق شکل ۱ دو نوع جفتگر  $3 \times 3$  وجود دارد که ناحیه جفت شدگی بین موجبرها می‌توانند دارای توزیع خطی (شکل ۱-الف) یا دارای توزیع مثلثی/دایره‌ای (شکل ۱-ب) باشند. برای سیستم‌های با توزیع خطی دو جفتگر قوی ( $K_{12}, K_{13}$ ) و یک جفتگر بسیار ضعیف ( $K_{23} = 0$ ) و در سیستم‌های با توزیع دایره‌ای، سه ناحیه جفتگری مجزا با مقادیر مختلف ( $K_{12}, K_{13}, K_{23}$ ) در نظر می‌گیریم.

<sup>2</sup> Coupling coefficient

<sup>3</sup> Coupled-mode theory

<sup>4</sup> Weak-guide approximation

<sup>1</sup> chebyshev

### پیکربندی خطی و دایره‌ای متقارن:

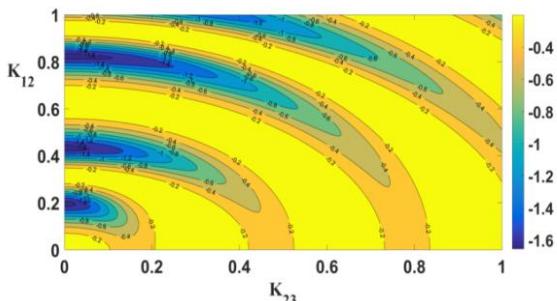
از آنجاکه در پیکربندی خطی  $K_{13} = 0$  است، با کمک روابط بالا ماتریس تبدیل برای جفتگر  $3 \times 3$  با توزیع خطی به صورت زیر بدست می‌آید از تعریف اختلاف فاز ایجاد شده در گرد زنشگرها ( $a_1 = \zeta_3 b_3$  و  $a_3 = \zeta_1 b_1$ ) نسبت دامنه میدان خروجی به ورودی به شکل زیر خواهد بود

$$T = \frac{A - (K_{23}^2 A + K_{12}^2) \frac{\zeta_1}{p} - (K_{12}^2 A + K_{23}^2) \frac{\zeta_3}{p} + \zeta_1 \zeta_3}{1 - (K_{12}^2 A + K_{23}^2) \frac{\zeta_1}{p} - (K_{23}^2 A + K_{12}^2) \frac{\zeta_3}{p} + A \zeta_1 \zeta_3} \quad (7)$$

که در آن  $A = \cos(0.5\tau\sqrt{p})$  است.

### شبیه سازی

در اینجا برای گرد زنشگرها شکل ۱-الف، موجبری از جنس  $Geo-Sio_2$  با ضریب شکست گروه  $[n_g = 1.46]$  بکار می‌بریم. شعاع گرد زنشگر بالا  $R_1 = 99.1 \mu m$ ، عدد مد زنشگر بالا  $N_1 = 3$ ، ضریب جذب خطی موجبر زنشگر  $\alpha = 10 dB/m$ ، فاز  $\tau/2 = 10$ ، شعاع گرد زنشگر پایین  $R_3 = 26.2 \mu m$ ، عدد مد زنشگر پایین  $N_3 = 2$  می‌باشد. در شکل ۲، نمودار انتقال نوری برای میزان جفت شدگی متغیر از صفر تا ۱۰۰ درصد رسم شده است. نمودار برای میزان مختلف جفت شدگی دارای افت و خیز های زیادی است. مختصات ۶ نقطه را به طور تصادفی از نمودار شکل ۲ انتخاب شد به گونه‌ای که مختصات ۲ نقطه در کمترین، ۲ نقطه در میانگین و ۲ نقطه در بیشترین مقدار انتقال نوری از سیستم شکل ۱-الف باشد.



شکل ۲: نمودار عبور از جفتگر  $3 \times 3$  خطی بر حسب دو جفتگر  $K_{12}$ ،  $K_{23}$

با در نظر گرفتن این مقادیر  $K_{12}$  و  $K_{23}$  نسبت میدانهای عبوری به ورودی در جفتگر  $3 \times 3$  خطی بر حسب طول موج در شکل ۳ شبیه سازی شده اند که کمترین مقادیر جفتگر ماتریس

$$a_m = \varphi_m(x_i) e^{-i\beta Z}, m=1,2,3$$

که  $\varphi_m$  تابعی از ویژه مقدار  $k = \beta / k$  است و  $\beta$  ثابت انتشار است. با قرار دادن معادله (۱) در معادله (۲)، دستگاه معادلات به صورت همگن تبدیل می‌شود. با قرار دادن دترمینال ضرایب برابر با صفر داریم:

$$\begin{cases} (2x_i)^3 - p(2x_i) + q = 0 \\ p = K_{13}^2 + K_{23}^2 + K_{12}^2 \\ q = 2K_{12}K_{13}K_{23} \end{cases} \quad (3)$$

با کمک رابطه  $\varphi_1^2(x_i) + \varphi_2^2(x_i) + \varphi_3^2(x_i) = 1$  ضریب بهنجارش بدست می‌آید. از آنجا که  $\varphi_m(x_i), \tilde{\varphi}_n(x_i)$  مجموعه کاملی را تشکیل می‌دهند، برای بدست آوردن مقادیر ویژه  $x_1, x_2, x_3$  لازم است معادله ویژه مقداری را حل کنیم. این معادله جوابی به صورت  $\lambda_1 = \sqrt{\frac{-4p}{3}} \cos(\theta)$  خواهد داشت با توجه به این که موجبرها در سه راس مثلث متساوی‌الاضلاع قرار دارد، ویژه مقادیر دارای اختلاف  $2\pi/3$  خواهند بود. با در نظر گرفتن  $\lambda_i = -2x_i$  می‌توان ویژه مقادیر  $x_1, x_2, x_3$  را به صورت زیر نوشت.

$$\begin{cases} x_1 = \frac{\sqrt{\frac{4p}{3}} \cos(\theta)}{2} \\ x_2 = \frac{\rho (+\cos(\theta))}{2} + \sqrt{\frac{3}{2}} \sin(\theta) \\ x_3 = \frac{\rho (\cos(\theta))}{2} - \sqrt{\frac{3}{2}} \sin(\theta) \end{cases} \quad (4)$$

می‌توانیم با استفاده تعريف  $x_i$  و تعريف  $a_m$  و رابطه متعامد ماتریس زیر را تشکیل دهیم.

$$x(\tau) = \begin{pmatrix} \varphi_1(x_1)e^{-ix_1\tau} & \varphi_1(x_2)e^{-ix_2\tau} & \varphi_1(x_3)e^{-ix_3\tau} \\ \varphi_2(x_1)e^{-ix_1\tau} & \varphi_2(x_2)e^{-ix_2\tau} & \varphi_2(x_3)e^{-ix_3\tau} \\ \varphi_3(x_1)e^{-ix_1\tau} & \varphi_3(x_2)e^{-ix_2\tau} & \varphi_3(x_3)e^{-ix_3\tau} \end{pmatrix} \quad (5)$$

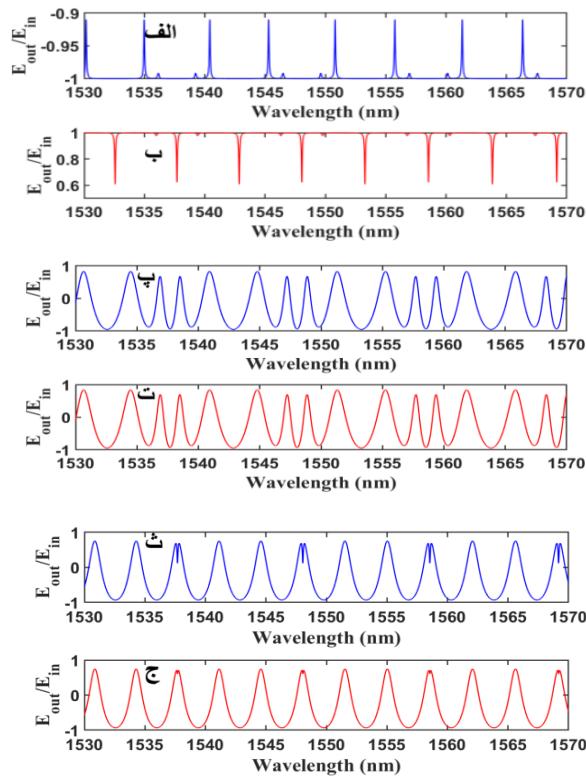
در اینجا  $\tau = kz$  نشان دهنده قدرت بر هم کنش بین موج و میکرو حلقه است. نقطه  $z=0$  شروع ناحیه جفتگری و  $z=L$  نشان‌دهنده انتهای جفتگر است. پس اگر فرض کنیم ماتریس  $R(\tau)$  ارتباط دهنده بین دامنه سیگنال‌های خروجی و دامنه سیگنال‌های ورودی باشد، در نقطه انتهایی جفتگر ماتریس تبدیل به صورت زیر خواهد بود.

$$R(\tau) = x(\tau)x^{-1}(0) \quad (6)$$

## مرجع‌ها

- [۱] Sanchez, F., Optical bistability in a  $2 \times 2$  coupler fiber ring resonator: parametric formulation. *Optics communications*, 1997. 142(4-6): p. 211-214.
- [۲] Smith, L., L. Tenerz, and B. Hok. *Silicon micromachined (2x2) opto coupler*. in *Optical Interconnections and Networks*. 1990. International Society for Optics and Photonics.
- [۳] Shoib, M., M. Younus, and M. Shakeel. A comparative study on the effect of geometrical parameters on characteristics of  $2 \times 2$  Single Mode coupler. in *Applied Sciences and Technology (IBCAST)*, 2017 14th International Bhurban Conference on. 2017. IEEE.
- [۴] Dumais, P., et al. 2x2 multimode interference coupler with low loss using 248 nm photolithography. in *Optical Fiber Communication Conference*. 2016. Optical Society of America.
- [۵] Meng, Y.-C., et al., Analytical solutions of coupled-mode equations for multiwaveguide systems, obtained by use of Chebyshev and generalized Chebyshev polynomials. *JOSA A*, 2004. 21(8): p. 1518-1528.
- [۶] Totsuka, K., N. Kobayashi, and M. Tomita, *Slow light in coupled-resonator-induced transparency*. *Physical review letters*, 2007. 98(21): p. 213904.
- [۷] Oda, K., N. Takato, and H. Toba, *A wide-FSR waveguide double-ring resonator for optical FDM transmission systems*. *Lightwave Technology, Journal of*, 1991. 9(6): p. 728-736.

شکلهای  $3 \times 3$ -الف/ب ، مقادیر میانگین جفتگری در شکلهای ۳-پ/ت و مقادیر بیشینه جفتگری در شکلهای ۳-ث/ج رسم شده اند.



شکل ۳. نمودار نسبت میدانهای خروجی به ورودی در یک جفتگر جفتگر  $3 \times 3$  خطی بر حسب طول موج با مقادیر جفتگری (الف)  
جفتگر  $3 \times 3$  خطی بر حسب طول موج با مقادیر جفتگری (ب)  
جفتگر  $3 \times 3$  خطی بر حسب طول موج با مقادیر جفتگری (پ)  
جفتگر  $3 \times 3$  خطی بر حسب طول موج با مقادیر جفتگری (ث)  
جفتگر  $3 \times 3$  خطی بر حسب طول موج با مقادیر جفتگری (ک)  
جفتگر  $3 \times 3$  خطی بر حسب طول موج با مقادیر جفتگری (ل)

نتایج نشان می‌دهد میزان عبور به شدت تابع میزان جفت شدگی در جفتگرهای بالا و پایین می‌باشد و تغییر درصد جفت شدگی باعث تغییر مکان قله تشدید در خروجی سیستم می‌شود. همچنین به کمک ایجاد تغییر در قدرت جفتگرهای و یافتن نسبت  $K_{23}$  و  $K_{13}$  می‌توان خروجی سیستم را کالیبره کرد.

## نتیجه‌گیری

ویژگی‌های اتصال یک جفتگر  $3 \times 3$  به کمک تئوری مد جفت شده مورد بررسی قرار گرفت و تابع انتقال نوری برای یک گرد زنشگر بدست آمد. نشان دادیم با توجه به تابع انتقال اپتیکی بدست آمده می‌توان نسبت میدانهای ورودی به خروجی و مکان قله‌های تشدید در طیف طول موجی را با تغییر توان جفت شدگی بین موجبر و میکرو حلقه‌ها کنترل کرد.