

## طراحی فیلترهای توری پراشی با استفاده از الگوریتم‌های تکاملی

عطالله ابراهیم‌زاده شرمه<sup>۱</sup>، دانشیار، عباس فتح‌تبار فیروزجاه<sup>۲</sup>، کارشناسی ارشد، حسین علیج‌زاده بورا<sup>۳</sup>، کارشناسی ارشد

۱- دانشکده مهندسی برق و کامپیوتر - دانشگاه صنعتی نوشیروانی بابل - بابل - ایران - e\_zadeh@nit.ac.ir

۲- دانشکده مهندسی برق و کامپیوتر - دانشگاه صنعتی نوشیروانی بابل - بابل - ایران - a.fathtabar@yahoo.com

۳- دانشکده مهندسی اپتیک و لیزر - دانشگاه صنعتی مالک اشتر - اصفهان - ایران - h\_alijanzadeh@yahoo.com

**چکیده:** فیلترهای توری پراشی نوع جدیدی از فیلترهای نوری هستند که بر مبنای تشدید مود هدایت‌شده هستند و دارای کاربردهای روزافزونی در آشکارسازها، پردازشگرهای نوری، تزویج‌کننده‌ها و غیره هستند. هدف از طراحی این فیلترها انتخاب مناسب پارامترهای هندسی است. با انتخاب دقیق این پارامترها، فیلترهایی با بازدهی بالا در یک فرکانس رزونانس طراحی می‌شوند. طراحی این فیلترها با ویژگی‌های طیفی دقیق موضوعی جالب و درعین حال پیچیده‌ای برای بیشتر محققان است. در این مقاله با استفاده از الگوریتم فرا ابتکاری خفاش و با تابع هدف مناسب، یک روش جدید برای طراحی این فیلترها، در محدوده طول‌موج‌های مرئی ارائه گردیده است. نتایج شبیه‌سازی نشان می‌دهد که روش ارائه‌شده دارای دقت بالا در زمان محاسبه قابل قبولی نسبت به روش‌های دیگر است.

**واژه‌های کلیدی:** فیلترهای نوری، پراش، توری، الگوریتم خفاش.

## Design of Guided Mode Resonance Grating Filters Using Evolutionary Algorithms

A. Ebrahimzadeh, Associate Professor<sup>1</sup>, A. Fathtabar, Master of Science<sup>1</sup>, H. Alijanzadeh, Master of Science<sup>2</sup>

1- Faculty of Electrical and Computer Engineering, Babol Noshirvani University of Technology, Babol, Iran, Email:

[e\\_zadeh@nit.ac.ir](mailto:e_zadeh@nit.ac.ir), [a.fathtabar@yahoo.com](mailto:a.fathtabar@yahoo.com)

2- Faculty of Optic and laser Engineering, Malek Ashtar University of Technology, Isfahan, Iran,

Email: h\_alijanzadeh@yahoo.com

**Abstract:** Reflection guided-mode resonance (GMR) grating filters are the new type of the optical filters that are based on the guided-mode resonance phenomenon and have seen increasing demands in optical detectors, optical processors, couplers and so on. Careful selection of the structural parameters yields filters with high efficiency at a desired resonance frequency and low sidebands. Design of these elements with accurate spectral properties is a difficult task and is so interesting field for many researchers. In this paper a novel method using the meta-heuristic bat algorithm (BA) and efficient objective function is proposed for designing of this filter in the visible wavelength range. Simulation results show that the proposed method has high accuracy and reasonable computation time in comparison with other methods.

**Keywords:** optical filters, grating, diffraction, bat algorithm.

تاریخ ارسال مقاله: ۱۳۹۳/۰۲/۱۸

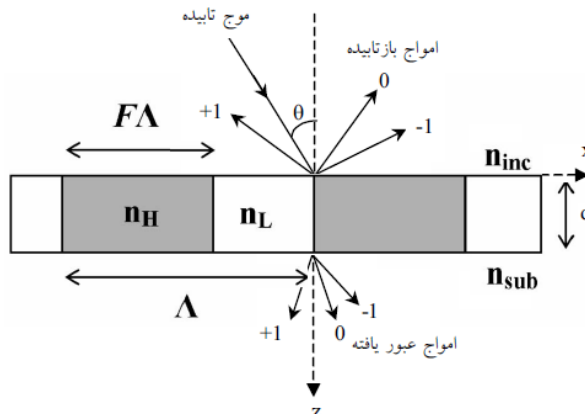
تاریخ اصلاح مقاله: ۱۳۹۳/۰۵/۰۶

تاریخ پذیرش مقاله: ۱۳۹۳/۰۵/۱۴

نام نویسنده مسئول: دکتر عطالله ابراهیم‌زاده شرمه

نشانی نویسنده مسئول: ایران - بابل - خیابان شریعتی - دانشگاه صنعتی نوشیروانی - دانشکده مهندسی برق و کامپیوتر

## ۱- مقدمه



شکل ۱: توری پراش و هارمونیک‌های آن [۵]

توری‌ها، ساختارهای تناوبی نازکی هستند که با ویژگی‌های موج‌برهای توری ساخته می‌شوند و می‌توانند جهت طراحی فیلترهای بازتاب و عبوری در محدوده فرکانس‌های ریزموج و فرکانس‌های نوری در مدارات مخابرات نوری استفاده شوند. از جمله کاربردهای این فیلترها می‌توان به مواردی مانند آینه‌های سرد، آشکارسازها و قطعات مورد استفاده در مخابرات نوری و پردازشگرهای نوری اشاره کرد. فیلترهای توری‌ها نیز به‌عنوان عناصر غیرفعال گوناگون نظیر تزویج کننده‌ها، منعکس کننده‌ها و فیلترهای طول موج مورد استفاده قرار می‌گیرند. تشدید مد هدایت شده ( $GMR^1$ ) رفتار خاصی از توری است که به واسطه‌ی تطبیق فاز امواج بر اساس ساختار عناصر طراحی شده و نیز زاویه موج ورودی به وجود می‌آید. این تشدید، ضرایب بازتابی را به ازای محدوده طول موج تابیده شده در توری ایجاد می‌کند [۱].

بی‌نظمی‌های توری‌های پراشی نوری، از زمانی که توسط Wood در سال ۱۹۰۲ کشف شد، مورد توجه قرار گرفته است. رفتار این بی‌نظمی‌ها به‌صورت تغییر سریع در شدت مرتبه‌های گوناگون طیفی پراشیده شده در باندهای خاص فرکانسی باریک مشخص می‌شود. دو نوع اساسی از اثرات غیرعادی وجود دارد، نوع Rayleigh که نوع کلاسیک از بی‌نظمی Wood است و نوع تشدید که معروفیت کمتری دارد [۲]. تحقیقات بعدی نشان دادند که توری‌های موج‌بر دی‌الکتریک دارای بی‌نظمی‌های تشدید و شامل ویژگی‌های منحصر به فرد انتخاب‌پذیری فرکانس و فیلترینگ هستند. بر این اساس، این ویژگی‌ها می‌توانند برای طراحی فیلترهای انعکاسی (میان‌گذر) در حوزه‌های فرکانسی متفاوت از جمله ریزموج و نوری مورد استفاده قرار گیرند. این نوع جدید از فیلتر بر پایه‌ی پدیده‌ی تشدید مود هدایت شده است. در این نوع فیلترها اصول پراش ساختارهای تناوبی با تئوری موج‌بر و مفاهیم تداخل فیلم نازک ترکیب می‌شود تا فیلترهایی را با بازده بالا در فرکانس مطلوب و باندهای کناری گسترده شده در سراسر یک گستره‌ی طیفی قابل ملاحظه، حاصل کند [۳]. یک فیلتر پراشی مطلوب می‌بایست دارای پهنای خط (پهنای کامل در نصف بیشینه) باریک، پاسخ طیفی متقارن، ضریب انعکاس ۱۰۰٪ در فرکانس مرکزی و ضریب انعکاس صفر در باند کناری باشد [۴].

در سال ۲۰۰۰، S. Tibuleac و R. Magnusson، فیلترهای باند پایه‌ی  $GMR$  را با یک برنامه‌ی بهینه‌سازی جدید که بر پایه‌ی الگوریتم ژنتیک بود طراحی کردند. این فیلترها در طول موج‌های مرئی، نزدیک مادون قرمز و دور از مادون قرمز طراحی شده بودند. تحقیق‌های مشابهی توسط Johnson و Abushagur در سال ۱۹۹۵، قابلیت یک الگوریتم

در سال ۱۹۸۹، Sychugov و Avrutsky در سال ۱۹۸۹، ضریب انعکاس بیشینه‌ای تقریباً معادل با ۷۰٪ را در طول موج لیزر He-Ne با یک توری موج‌دار  $Sio_2-Nb_2O_5$  روی یک زیرلایه‌ی Caf2 به دست آوردند. Avrutsky و همکارانش در سال ۱۹۹۰، پاسخ فیلتر  $GMR$  را از یک توری موج‌بر (با ضریب شکست  $n=2$ ) که در یک ماده با  $n=1/5$  محصور شده بود به دست آوردند. بازده‌ی پیک TE به دست آمده در این فیلتر در حوزه‌ی طیف مرئی تقریباً ۹۵٪ و ضریب انعکاس باند کناری غیرمتقارن و زیاد بود. Peng و Morris در سال ۱۹۹۸ از یک توری فوتورزیست روی یک موج‌بر از جنس  $Si_3N_4$  استفاده کردند که به بازده پیک تقریباً ۹۲٪ برای امواج تابشی پلاریزه شده‌ی TE در محدوده نزدیک مادون قرمز دست یافتند. Sharon و همکارانش، مدولاسیون نور را در طول موج  $1/55 \mu m$  در یک لایه‌ی توری موج‌بر  $InP/InGaAsP$  به‌وسیله‌ی مدولاسیون ضریب شکست موج‌بر به نمایش گذاشتند. این موج‌بر پاسخ با بازده تقریباً ۸۵٪ و ضریب انعکاس باند کناری تقریباً ۱/۱۵٪ را حاصل کرد. یک فیلتر  $GMR$  با توری سطح برجسته‌ای از جنس Si بر روی زیرلایه‌ی از جنس یاقوت کبود توسط Brundrett و همکارانش در سال ۱۹۹۸ مورد استفاده قرار گرفت تا پیک ضریب انعکاس گسترده‌ای معادل با ۸۰٪ در طول موج تشدید  $1/68 \mu m$  به دست آید. Magnusson و همکارانش در سال ۱۹۹۸ بازده تشدید تقریباً معادل با ۹۴٪ را با اشعه‌ی لیزری که به‌صورت TM پلاریزه شده بود، در زاویه‌ی تابشی برون‌تر با یک توری فوتورزیست سطح برجسته روی یک لایه‌ی موج‌بر HFO2 به دست آوردند [۵].

در سال ۱۹۸۵، Popov و Moshev یک ساختار رزونانسی شامل یک توری سطح برجسته‌ی شیشه‌ای را که با یک لایه‌ی فیلم نازک به دست آمده از یون  $Ag^+$  پوشیده شده بود؛ ساختند. موج‌بر غیرمسطح حاصل (یعنی با مرزهای غیرصفحه‌ای) بازده انعکاس تقریباً ۳۵٪ را در حوزه‌ی طیف نوری به نمایش گذاشت. با یک طراحی مشابه،

امواج پراشیده شده در توری یا همان مرتبه‌های پراش رخ خواهد داد. این مرتبه‌ها مستقیماً با بخش منعکس شده و عبور کرده نور تداخل پیدا می‌کند تا تغییرات سریعی را در شدت میدان‌های الکترومغناطیسی خارجی، نسبت به فرکانس یا زاویه تابش موج تابشی ایجاد کند و طیف انعکاس یا عبوری با دامنه‌ی بالا را به نمایش گذارد [۳، ۴]. در صورتی که برجستگی‌های توری به شکل مستطیلی باشد، به آن، توری باینری می‌گویند. مطابق شکل ۱، طراحی فیلترهای انعکاسی، شامل تعیین پارامترهای فیلتر مانند ضخامت  $d$ ، دوره تناوب  $\Lambda$ ، ضرایب شکست ناحیه‌ی توری و محیط (شامل  $n_0$  و  $n_{sub}$ ،  $n_H$ ،  $n_L$ )، فاکتور کامل  $f$  (کسری از توری که به وسیله‌ی ماده‌ای با ثابت دی-الکتریک بالاتر پر شده است) و نیز وابسته به نوع پلاریزاسیون و زاویه‌ی تابش  $\theta$  است. فیلترهای GMR معمولاً در محدوده زیر طول موج استفاده می‌شوند که در این محدوده دوره تناوب  $\Lambda$  کوچک‌تر از طول موج تابشی  $\lambda$  است. در ساختارهای زیر طول موج که در آن فیلتر فقط مرتبه‌های پراش در حال انتشار صفر-ام را می‌پذیرد؛ انرژی مد هدایت شده که به خارج از توری پراشیده می‌شود؛ می‌تواند فقط در طول مسیر موج تابشی قرار گیرد و از طریق این تزویج، یک تشدید شکل می‌گیرد. این تشدید می‌تواند در یک طول موج، زاویه و پلاریزاسیون خاص به ضریب انعکاس نزدیک به ۱۰۰٪ در یک پهنای باند طیفی خیلی باریک، منجر شود. طول موج تشدید اساساً توسط دوره تناوب توری و قطبش موج تعیین می‌شود [۹، ۱۰]. یک فیلتر میان‌گذر پراشی مطلوب می‌بایست دارای پهنای خط باریک، پاسخ طیفی متقارن، ضریب انعکاس ۱۰۰٪ در فرکانس مرکزی و ضریب انعکاس صفر در باند کناری باشد. پهنای خط فیلتر به پارامترهای زیر بستگی دارد [۴]:

۱- مدولاسیون توری

۲- تفاوت بین ثابت دی‌الکتریک متوسط در ناحیه‌ی توری و ثابت دی‌الکتریک محیط احاطه‌کننده

۳- فاکتور کامل توری.

در صورتی که توری یک ساختار تناوبی باشد که در طول صفحه‌ی موج‌بر (صفحه‌ی  $yz$ ) گسترده شده است، تغییر در توزیع ضریب گذردهی الکتریکی مربوطه  $\Delta\epsilon$ ، توسط بسط فوریه‌ی زیر نوشته می‌شود:

$$\Delta\epsilon(x,y,z) = \sum_q \Delta\epsilon_q(k) \exp(-jqkr) \quad (1)$$

$$K = K_y e_y + K_z e_z, \quad r = y e_y + z e_z \quad (2)$$

رابطه‌ی بالا در لایه‌ی توری صادق بوده و در غیر این صورت  $\Delta\epsilon = 0$  است. در معادله‌ی بالا،  $K$  بردار توری است که نسبت به صفحه (خط)

میکروژنتیک را برای یافتن فیلترهای انعکاسی GMR اثبات کرده است. Zuffada و همکارانش در سال ۱۹۹۸ از الگوریتم ژنتیک برای طراحی فیلترهای باند پایه‌ی GMR ریزموج استفاده کردند [۶]. در سال ۲۰۰۷ شکوه صارمی از الگوریتم اجتماع پرندگان جهت فیلتر GMR استفاده کرد [۷].

در این مقاله، سعی شده است تا با استفاده از این روش، ضرایب انعکاسی فیلتر مطلوب مشخص شود. سپس با استفاده از الگوریتم بهینه‌سازی خفاش مشخصات هندسی ساختار توری را برای داشتن طیف بازتاب مطلوب تعیین نمود. در بخش دوم تحلیل RCWA جهت بررسی میدان در توری ارائه می‌شود. بخش سوم به معرفی الگوریتم بهینه‌سازی پیشنهادی اختصاص دارد. در بخش چهارم نتایج شبیه‌سازی ارائه می‌گردد. نتیجه‌گیری در بخش پنجم ارائه می‌شود.

## ۲- روش تحلیل دقیق موج تزویج شده

برای توصیف فیلترهای موج‌بر توری رزونانسی، از آنالیز موج تزویج شده‌ی دقیق ( $RCWA^2$ ) استفاده می‌شود. از حل معادلات ماکسول<sup>۳</sup> در نواحی مختلف فضا و اعمال شرایط مرزی در این معادلات، مجموعه‌ای از معادلات دیفرانسیلی به دست می‌آید. تحلیل فضای حالت و تکنیک مختصر کردن ماتریس‌ها رهیافت این روش جهت به دست آوردن مجهول‌های مجموعه معادلات دیفرانسیل است [۸]. حل کامل این معادلات، فرکانس تشدید دقیق را برای یک زاویه‌ی دلخواه تابشی تعیین نموده و میزان بازدهی پراش<sup>۴</sup> فیلتر را ارائه می‌دهد. روش RCWA برای ساختارهای توری چندلایه دارای هر تعداد لایه‌ی دی‌الکتریک یا فلز، بیان می‌شود. توری پراشی محصور شده در بین لایه‌ها می‌تواند دارای شکل تناوبی دلخواه و با ساختار صفحه‌ای یا سطح برجسته باشد [۹]. وقتی یک فیلتر GMR با یک اشعه‌ی نور تابشی در مقادیر خاص فرکانس و زاویه‌ی تابشی، نوردهی می‌شود؛ قسمتی از اشعه مستقیماً عبور می‌کند، قسمتی منعکس می‌شود و قسمتی در داخل موج‌بر به دام می‌افتد. مدولاسیون تناوبی توری (تفاوت بین ثابت‌های دی‌الکتریک مواد توری)، این ساختار را دچار نشستی می‌سازد به طوری که از انتشار ثابت مدها در موج‌بر جلوگیری کرده و این موج الکترومغناطیسی تابشی به دام افتاده را، با مدهای موج‌بر قابل تحمل به وسیله‌ی ساختار، در زیرلایه و لایه‌ی پوششی تزویج می‌کند. این تزویج در واقع همان تزویج سطحی است و چون این نوع تزویج، جهت انتشار را هم تغییر می‌دهد، پراش نیز نامیده می‌شود و در نتیجه مرتبه‌های پراش را تولید می‌کند. به محض این که فرکانس به فرکانس تشدید نزدیک می‌شود، تغییرات سریعی در فازهای

$$\partial U_{xi} / \partial z = ((k_{xi})^2 / k_0) \varepsilon_i - k_0 \sum_p \varepsilon_{(i-p)} \varepsilon_p \quad (13)$$

با ترکیب دو رابطه اخیر شکل ماتریسی زیر حاصل می‌شود:

$$\left[ \frac{\partial^2 \varepsilon_y}{\partial (z')^2} \right] = [C][\varepsilon_y] \quad (14)$$

در اینجا  $Z' = k_0 z$  بوده و با حل رابطه (۱۴) ماتریس مشخصه‌ی  $C(M \times M)$  برای مد TE با رابطه‌ی زیر مشخص می‌شود که  $M$  تعداد هارمونیک‌های بسط میدان است [۹]. در این مقاله  $M=21$  در نظر گرفته شد:

$$C_{TE} = E - K_x^2 \quad (15)$$

$E$  یک ماتریس با ابعاد  $21 \times 21$  با  $(m, j)$  المان از ضریب فوریه‌ی  $\varepsilon_{(m-j)}$  و  $k_x$  یک ماتریس قطری  $21 \times 21$  با  $(m, m)$  المان از  $k_{xm}/k_0$  است [۱۰].

در این حالت میدان در لایه‌ی توری ( $0 < z < d$ ) را می‌توان به صورت زیر نوشت:

$$E_{yd}(x, z) = \sum_j w_{m,j} \{ A_j \exp[-i k_{0j} (z-d)] + A_j \exp[-i k_{0j} (z-d)] x \exp(-i k_{xm} x) \} \quad (16)$$

که  $w_{m,j}$  عناصر ماتریس بردارهای ویژه و  $q_j$  ریشه‌های مجذور مثبت مقادیر ویژه‌ی مرتبط با ماتریس مشخصه‌ی  $C(M \times M)$  است. با اعمال شرایط مرزی در سطح مشترک لایه‌ها، یک ماتریس انتشار تعمیم‌یافته‌ی  $PI(42 \times 42)$  و ماتریس دینامیکی  $D(42 \times 42)$  حاصل می‌شود. ماتریس انتشار  $PI$  برای محیط شامل لایه‌ی توری یعنی ( $0 < z < d$ ) به صورت زیر بیان می‌شود [۱۰]:

$$PI = \begin{bmatrix} X_1^{-1} & 0 \\ 0 & X_1 \end{bmatrix} \quad (17)$$

ماتریس‌های  $X_1(42 \times 42)$  و جفت معکوس آن  $X_1^{-1}$ ، ماتریس‌های قطری به ترتیب با  $(m, m)$  المان از  $[\exp(-i k_0 q_{m,d} d)]$  و  $[\exp(i k_0 q_{m,d} d)]$  و نیز ماتریس تهی است [۱۰]. با اعمال شرایط مرزی ماتریس دینامیک  $D_1$  و  $D_2$  به صورت زیر تعریف می‌شود:

$$D_1 = [W_1 \quad W_1; \quad W_1 Q_1 \quad -W_1 Q_1] \quad (18)$$

$$D_2 = [W_2 \quad W_2; \quad W_2 Q_2 \quad -W_2 Q_2] \quad (19)$$

در لایه‌ی توری،  $W_1$  یک ماتریس با ابعاد  $21 \times 21$  و  $(m, j)$  المان از  $q_{m,d}$  و  $Q_1$  هم یک ماتریس قطری  $21 \times 21$  با  $(m, m)$  المان از  $q_{m,d}$  هستند.  $W_1$  بیان‌کننده‌ی تزویج امواج هارمونیک در ناحیه‌ی توری است، بنابر این  $W_2$  به ماتریس واحد ( $I$ ) تبدیل می‌شود.  $Q_2$  یک ماتریس قطری با ابعاد  $21 \times 21$  و با  $(m, m)$  المان از  $q_{m,2}$  است و

توری عمود است و با دوره تناوب اصلی  $\Lambda$  طبق رابطه‌ی زیر در ارتباط است:

$$|k| = \frac{2\pi}{\Lambda} \quad (3)$$

ضریب  $\Delta \varepsilon_q(x)$  به دامنه‌ی  $q$ -امین مؤلفه‌ی فوریه اشاره دارد.

## ۲-۱- پراش سطحی نور با قطبش TE

فرض کنید که موج صفحه‌ای با قطبش TE و دامنه‌ی واحد با زاویه‌ی  $\theta$  از لایه اول ( $z < 0$ ) تابیده شود. توزیع میدان در نواحی ورودی ( $z < 0$ ) و خروجی ( $d < z$ ) می‌تواند به ترتیب به صورت زیر بیان شود:

$$E_{y0}(x, z) = \sum_m \{ \delta_{m,0} \exp[-i k_{0m,0} (z)] + B_{m,0} \exp[i k_{0m,0} (z)] \} x \exp(-i k_{xm} x) \quad (5)$$

$$E_{y2}(x, z) = \sum_m A_{m,2} \exp[-i k_{0m,2} (z-d)] x \exp(-i k_{xm} x) \dots \quad (6)$$

که در آن:

$$K_{xm} = k_0 (n_0 \sin \theta - m \lambda_0 / \Lambda) \quad (7)$$

$$q_{l,m} = (n_0 - (k_{xm}/k_0)^2)^{0.5}$$

در رابطه (۵)،  $\delta_{0,m} = \delta[m]$ ، برابر با ضریب واحد است و  $B_{0,m}$  دامنه میدان الکتریکی مؤلفه  $m$ -ام پراش بازگشتی و  $A_{2,m}$  دامنه میدان الکتریکی مؤلفه  $m$ -ام پراش امواج پیش‌رونده در ناحیه دوم است.  $k_0$  و  $\lambda_0$  نیز به ترتیب عدد موج و طول موج در فضای آزاد و  $n_0$  ضریب شکست در ناحیه‌ی ورودی است. در ناحیه توری ( $0 < z < d$ ) نیز می‌توان مؤلفه‌های مماسی میدان الکتریکی  $E_y$  و میدان مغناطیسی  $H_x$  را به صورت سری فوریه بسط داد.

$$E_y = \sum_i \varepsilon_i(z) \exp[-j k_{xi} x] \quad (8)$$

$$H_x = -j(\varepsilon_0 / \mu_0)^{1/2} \sum_i U_{xi}(z) \exp[-j k_{xi} x] \quad (9)$$

$$H_x = \frac{j}{(\omega \mu_0)} \nabla \times E_y \quad (10)$$

در روابط فوق  $\varepsilon_i(z)$  و  $U_{xi}(z)$  به ترتیب دامنه‌های نرمال شده نامین هارمونیک فضایی میدان‌های الکتریکی و مغناطیسی هستند به گونه‌ای که دو معادله ماکسول زیر را برقرار سازند:

$$\begin{aligned} E &= j\omega \mu_0 H \times \nabla \\ H &= -j\omega \mu_0 E \times \nabla \end{aligned} \quad (11)$$

در نتیجه روابط زیر نتیجه خواهد شد:

$$\partial \varepsilon_y / \partial z = K_0 U_{xi} \quad (12)$$

می‌شود شدت صدا را کاهش داده و فرکانس را افزایش می‌دهد. این رفتار انعکاسی خفاش‌ها با فرض‌های زیر می‌تواند برای حل مسائل بهینه‌سازی مدل‌سازی شود [۱۱]:

۱: همه خفاش‌ها از انعکاس صدا برای تعیین فاصله استفاده می‌کنند.  
 ۲: پرواز خفاش‌ها به‌صورت تصادفی با سرعت  $V_i$  و در مکان  $X_i$  با فرکانس ثابت  $f_{min}$ ، طول‌موج مختلف  $\lambda$  و بلندی صدا  $A_0$  برای جستجوی طعمه صورت می‌گیرد. خفاش‌ها می‌توانند به‌طور خودکار طول‌موج (یا فرکانس) امواج پخش‌شده و نرخ امواج انتشار ( $R_i$ ) را با توجه به نزدیکی هدف خود تنظیم کنند. نرخ موج می‌تواند در بازه صفر و یک باشد که صفر یعنی موجی وجود ندارد و ۱ یعنی بیش‌ترین نرخ انتشار موج به کار گرفته شده است.

۳: فرض می‌کنیم که بلندی صدا از  $A_0$  با (مقدار بزرگ مثبت) به کمترین مقدار ثابت  $A_{min}$  قابل تغییر است. به‌طورکلی فرکانس  $f$  در محدوده‌ی  $[f_{min}, f_{max}]$  متناظر با بازه‌ی طول‌موج  $[\lambda_{min}, \lambda_{max}]$  قرار دارد. در این مقاله  $A_0 = 1$ ،  $A_{min} = 0.1$  فرکانس  $f$  در محدوده‌ی  $[0, 1]$  مقداردهی شده‌اند. نحوه تغییر مکان‌ها و سرعت‌ها را در یک جستجو به‌صورت روابط (۲۸) تا (۳۰) مشخص می‌شود. راه‌حل‌های جدید در بازه زمانی  $T$  به‌صورت زیر به دست می‌آیند.

$$f_i = f_{min} + (f_{max} - f_{min})\beta \quad (28)$$

$$V_i^t = V_i^{t-1} + (X_i^t - X^*)f_i \quad (29)$$

$$X_i^t = X_i^{t-1} + V_i^t \quad (30)$$

که در آن  $X_i^t$  و  $V_i^t$  به ترتیب مکان و سرعت خفاش  $i$ ام در لحظه  $t$ ،  $V_i^{t-1}$  سرعت همان خفاش در لحظه قبل و  $\beta$  یک بردار تصادفی با توزیع یکنواخت در بازه‌ی  $[0, 1]$  است.  $X^*$  بهترین مکان (راه‌حل) کلی است که پس از مقایسه تمام راه‌حل‌ها در میان  $n$  خفاش مکان‌یابی شده است [۹]. برای جستجوی محلی نیز، یک راه‌حل از بین بهترین راه‌حل‌های فعلی انتخاب می‌شود. نحوه‌ی جستجوی محلی استفاده‌شده در این مقاله با روش جستجوی الگوریتم خفاش استاندارد متفاوت است. طبق رویکرد پیشنهادی مرجع [۱۰]، پاسخ جدید در جستجوی محلی برای هر کدام از خفاش‌ها با رابطه زیر تولید می‌شود:

$$X_{new} = X_{old} + (X^* - X_{old})\epsilon A^t \quad (31)$$

که در آن  $\epsilon \in [-1, 1]$  یک عدد تصادفی است و  $\langle A_i^t \rangle = \langle A_i^t \rangle$  میانگین بلندی صوت تمام خفاش‌ها، در این گام زمانی است. به ازای هر پالس، بلندی  $A_i^t$  و رتبه‌ی انتشار موج  $r_i$  نیز در هر دوره تکرار باید تغییر کنند.

$$A_i^{t+1} = \alpha A_i^t \quad (32)$$

معکوس ماتریس  $D_0$  و  $D_1$  به‌صورت زیر تعریف می‌شود [۱۰]:

$$D_0^{-1} = 0.5 [W_0^{-1} Q_0^{-1} W_0^{-1}; W_0^{-1} - Q_0^{-1} W_0^{-1}] \quad (20)$$

$$D_1^{-1} = 0.5 [W_1^{-1} Q_1^{-1} W_1^{-1}; W_1^{-1} - Q_1^{-1} W_1^{-1}] \quad (21)$$

که  $W_0^{-1}$  معادل با ماتریس  $I^{-1}$  و  $Q_0^{-1}$  معادل با یک ماتریس قطری در ابعاد  $21 \times 21$  با  $(m, m)$  المان از  $\frac{1}{q_{m,0}}$  است. برای حل ضرایب انعکاس و عبور کل یعنی  $B_{m,0}$  و  $A_{m,0}$  در این ساختار، از عبارت زیر به شکل ضرب ماتریس متوالی استفاده می‌شود [۱۰]:

$$[\Delta \quad B_0] = D_0^{-1} (D_1 P_1 D_1^{-1}) D_2 [A_2 \quad 0] \quad (22)$$

$\Delta$ ،  $B_0$  و  $A_2$  بیان‌کننده‌ی بردارهای ستونی  $(21 \times 1)$  به ترتیب متشکل از  $\delta_{m,0}$ ،  $B_{m,0}$  و  $A_{2,m}$  هستند و ۰ بردار ستونی تهی است. به دلیل وجود عبارت‌های در حال رشد نمایی در  $X_1^{-1}$ ، محاسبه‌ی مستقیم معادله‌ی قبل در صورت افزایش ضخامت ساختار چندلایه و بزرگ‌تر شدن بعد ماتریس، می‌تواند به سرریز عددی منجر شود. از این‌رو طی یک الگوریتم پایدار عددی که به روش ماتریس انتقال پیشرفته موسوم است، ماتریس انتشار  $P_1(42 \times 42)$  به زیرماتریس‌هایی با ابعاد  $21 \times 21$  تقسیم شده و ماتریس  $X_1^{-1}$  در محاسبات در نظر گرفته نمی‌شود [۹]:

$$A_2 = a_1^{-1} X_1 a_0^{-1} \Delta \quad (23)$$

$$B_0 = b_0 a_0^{-1} \Delta \quad (24)$$

در این روش ماتریس‌های کمکی  $(21 \times 21)$  بعدی،  $a_1$ ،  $a_0$ ،  $b_1$  و  $b_0$  از طریق رابطه‌ی بازگشتی زیر تعیین می‌شود:

$$[a_1 \quad b_1] = D_1^{-1} D_2 [I \quad 0] \quad (25)$$

$$[a_0 \quad b_0] = D_0^{-1} D_1 [I \quad X_1 b_1 a_1^{-1} X_1] \quad (26)$$

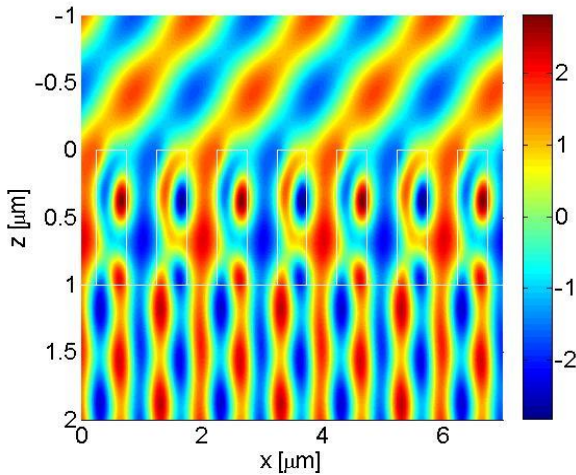
با حل این معادلات بازده پراش انعکاسی مرتبه  $m$ -ام (برای قطبش TE) را می‌توان به شکل زیر نوشت [۱۰]:

$$DE_0(m) = \left| B_{m,0} \right|^2 \operatorname{Re} \left( \frac{q_{m,0}}{q_{0,0}} \right) \quad (27)$$

### ۳- الگوریتم خفاش

الگوریتم خفاش الگوریتمی برگرفته از طبیعت جهت حل بسیاری از مسائل بهینه‌سازی است که بر اساس رفتار انعکاس صدای گروهی از خفاش‌ها در سال ۲۰۱۰ بنا نهاده شد. هر خفاش از بلندی صدا و فرکانس مخصوص به خود استفاده می‌کند و برای یافتن غذا ابتدا از شدت صوت بالا و فرکانس کم شروع کرده و با توجه به این‌که تفاوت و فاصله بین غذا و موانع را می‌داند در هر مرحله وقتی به غذا نزدیک‌تر

پارامترهای ساختاری نظیر ضخامت توری، دوره تناوب و دیگر عناصری که در شکل ۱ نشان داده شد، این الگو تغییر یافته و بعد از فیلتر هم اثر آن وجود دارد. این یکی از مزایای تزویج مد هدایت شده در توری است که می‌توان موج را به صورت دلخواه هدایت نمود.



شکل ۲: بررسی رفتار موج تابیده شده، در ساختار تناوبی فیلتر توری با قطبش TE، زاویه تابش ۳۰ درجه با  $n_{\text{sub}} = 1/5$  و توری با ضرایب شکست  $n_H = 2/1$ ،  $n_L = 1$  در ۷ تناوب متوالی و انتخاب مقادیر پارامترها به صورت  $f = 0.175$  و  $d = 1 \mu\text{m}$ ،  $\Lambda = 0.177 \mu\text{m}$

در مورد فیلترهای نوری دو مسئله مطرح است. مسئله اول، تحلیل و مسئله دوم، طراحی آن است. تحلیل فیلتر هنگامی طرح می‌شود که پارامترهای نوری فیلتر معلوم و طیف آن مجهول باشد. حل این مسئله هرچند اهمیت دارد اما عملاً کار آسانی است. در مقابل، مسئله طراحی فیلتر، علاوه بر اهمیتی که دارد مسئله‌ای بسیار دشوار است. در طراحی فیلتر پارامترهای هندسی باید به گونه‌ای تعیین شود که طیف انعکاسی یا عبوری فیلتر تا حد امکان بر طیف مطلوب منطبق باشد. بنابراین طراحی چنین سیستمی به یک مسئله بهینه‌سازی می‌انجامد. نمای کلی اجرای برنامه جهت یافتن پارامترهای مجهول طراحی فیلتر نوری در جدول ۱ نشان داده شده است. مجموعه پارامترهای بهینه‌سازی به صورت  $X = \{f, d, \Lambda\}$  در نظر گرفته شد.

$$r_i^{t+1} = r_i^0 (1 - e^{-\lambda}) \quad (33)$$

که در آن  $\alpha$  و  $\gamma$  مقادیری ثابت هستند. به ازای هر  $0 < \alpha < 1$  و  $\gamma > 0$  با افزایش مقدار  $t$ ،  $A_i^t$  به مقدار صفر و  $r_i^{t+1}$  به  $r_i^0$  میل می‌کند. در اینجا این پارامترهای ثابت برابر با ۰/۹ در نظر گرفته شد.

شبه‌کد الگوریتم به صورت زیر بیان می‌شود [۱۰، ۱۱]:

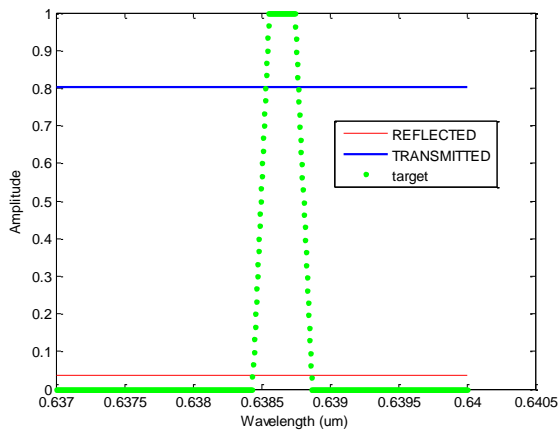
- Initialize the bat population  $X_i$  and  $V_i$
- Define pulse frequency  $f_i$  at  $X_i$
- Initialize pulse rates  $r_i$  and the loudness  $A_i$
- While ( $t < \text{Max number of iterations}$ )
  - Generating new solution by adjusting frequency and updating velocities and locations
  - If ( $\text{rand} > r_i$ )
    - $X_{\text{new}} = X_{\text{old}} + (X_{\text{best}} - X_{\text{old}})\epsilon < A >$
  - Evaluate fitness function
  - if ( $\text{rand} < A_i$  &  $f(X_{\text{new}}) < f(X_{\text{best}})$ )
  - Accept the new solutions
  - increase  $r_i$  and reduce  $A_i$
- Rank the bats and find the current best  $X_{\text{best}}$
- End while

در توضیح شبه‌کد بالا، ذکر این نکته جالب است که در میان این خفاش‌ها، چون انتظار می‌رود میزان نرخ ارسال پالس افزایش یابد و میزان بلندی صدا پایین آید، اگر خفاشی دارای نرخ کمتر از یک مقدار تصادفی باشد بهتر است به سمت بهترین خفاش حرکت نماید. همچنین اگر خفاشی پیدا شود که مقدار شایستگی آن در حرکت فعلی از مقدار شایستگی بهترین خفاش بهتر شده ولی همچنان شدت صدای آن از یک مقدار تصادفی کمتر است، این خفاش باید شدت صدای خود را کاهش و نرخ ارسال پالس را افزایش دهد. به بیان دیگر فاکتور نرخ ارسال  $r_i$  و شدت صوت  $A_i$  (در عملگرهای شرطی  $if$ )، هوش جمعی و پایداری الگوریتم را تضمین می‌کند. تصادفی بودن گام حرکت نیز رویکرد جستجوی کلی و ماهیت الگوریتم‌های تکاملی را نشان می‌دهد.

#### ۴- طراحی فیلتر توری پراشی با الگوریتم خفاش

رفتار موج الکترومغناطیسی در یک فیلتر نوری در شکل ۲ نشان داده شده است. فیلتر مورد استفاده یک توری باینری است که دارای یک زیرلایه و لایه پوششی است و لایه‌ی با ضریب دی‌الکتریک بالاتر درون فیلتر، هفت مرتبه در توری تکرار شده است. مطابق این شکل موج قبل از فیلتر دارای الگوی انتشار منظمی است. اما در درون فیلتر بسته به

دارند. در این مقاله فیلتر توری باینری با استفاده از الگوریتم خفاش بهبودیافته طراحی شده و شکل ۴ نمودار طیف خروجی طراحی شده را نشان می‌دهد. نمودار تابع شایستگی الگوریتم خفاش استفاده شده نیز در شکل ۵ رسم شده است. این شکل منحنی مقادیر حداکثر تابع شایستگی برای تکرارهای متوالی را به ازای هر بار فراخوانی تابع F نشان می‌دهد. فیلتر میان‌گذر مطلوب دارای بازتاب کامل در پهنای خط تقریبی ۱ ns و ضرایب شکست محیط تابشی و زیرلایه به ترتیب با  $n_L=1$  و  $n_{sub}=1/45$  در یک توری با ضرایب شکست  $n_H=2/1$  است. محدوده‌ی طول‌موج‌های  $\lambda_{min}=0.637$ ،  $\lambda_{max}=0.64$  (برحسب میکرومتر) برای طراحی در نظر گرفته شد. بعد از رسیدن به معیار توقف الگوریتم یعنی ۵۰ مرتبه تکرار، پارامترهای طراحی به صورت  $(\mu m)$   $\Lambda=0.430$ ،  $d=0.1156$ ،  $f=0.6024$  به دست آمده است. به منظور بررسی بیشتر قابلیت این الگوریتم نتایج شبیه‌سازی برای طراحی فیلتر نوری در محدوده طول‌موج تابیده شده با  $\lambda_{min}=0.479$ ،  $\lambda_{max}=0.490$  نیز آورده شده است. هدف، داشتن فیلتر میان‌گذر با بازتاب کامل در پهنای خط تقریبی ۱/۵ nm و طول‌موج تشدید  $\lambda_{res}=0.4828$  است که در آن ضرایب شکست محیط تابشی و زیرلایه به ترتیب با  $n_0=1$ ،  $n_{sub}=1/45$  و ضرایب شکست توری به صورت  $n_H=1/75$ ،  $n_L=1$  مقداردهی شد. پس از اجرای برنامه، مشخصات فیلتر توری به صورت  $X = \{0.61, 0.5490, 0.3299\}$  به دست آمده آمد. شکل ۶ طیف فیلتر میان‌گذر را در مقیاس dB برحسب طول‌موج نشان می‌دهد.



شکل ۳: ضرایب انعکاس و عبوری موج تابیده شده با قطبش TE در فرود عمود و با  $n_{sub}=1/5$  در یک توری با ضرایب شکست  $n_H=1/45$ ،  $n_L=1$  و انتخاب مقادیر پارامترها به صورت  $\Lambda=0.43 \mu m$ ،  $d=0.1156 \mu m$  و  $f=0.6024$

محیط انتقال در شبکه‌های نوری، فیبر نوری است و باند طول‌موجی که می‌توان برای ارسال اطلاعات استفاده کرد، پنجره‌های دوم و سوم

### جدول ۱: روند اجرای برنامه جهت طراحی فیلتر



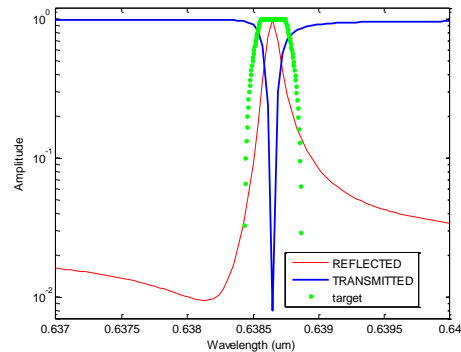
در این مقاله تابع برازش<sup>۵</sup> (F) متناسب با عکس مجموع مربعات خطا و به صورت رابطه (۳۲) بیان می‌شود.

$$F = \frac{1}{1 + \left\{ \frac{1}{M} \sum_{\lambda_i} [R_{desired} - R_{design}]^2 \right\}^{0.5}} \quad (32)$$

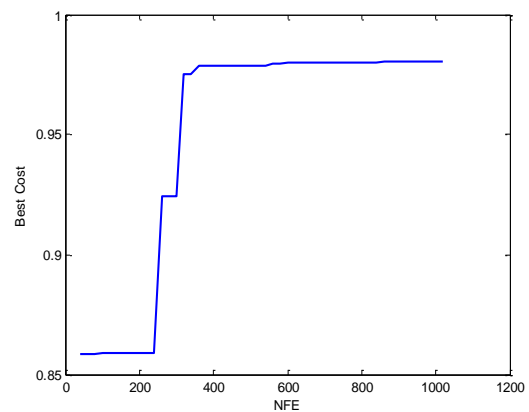
که در آن  $R_{desired}(\lambda)$  مجموعه‌ی مطلوب از بازده‌های پراش انعکاسی کل و  $R_{design}(\lambda)$  نمونه طراحی شده به وسیله Bat است. M تعداد نقاط طول‌موج (nλ) است. در تمامی فیلترهای طراحی شده در این مقاله، ۸۱ نقطه طول‌موج و ۲۱ مرتبه پراش در نظر گرفته شده است. طراحی این نوع فیلترها به (انتخاب درست) پارامترها خیلی حساس است [۷، ۱۴، ۱۵]. در واقع انتخاب درست پارامترهای فیلتر در شکل طیف خروجی تأثیر مستقیم دارد. شکل ۳ عملکرد فیلتر را به ازای انتخاب پارامترهای دلخواه نشان می‌دهد. نقاط سبز رنگ طیف انعکاسی مطلوب و منحنی‌های آبی و قرمز به ترتیب ضرایب انعکاس و عبوری به ازای مشخصات داده شده است. چنانچه از این شکل برمی‌آید این نوع فیلترها وابستگی زیادی به انتخاب درست مشخصات طراحی

DWDM یعنی در محدوده‌ی طول‌موج 1530-1565 C-Band/ برحسب نانومتر ارائه گردیده است. شکل ۷ نمودار طیف خروجی فیلتر طراحی‌شده را در بازه پنجره C از استاندارد DWDM نشان می‌دهد. فیلتر میان‌گذر مطلوب با مدولاسیون تناوبی  $n_L=1$ ،  $n_H=2/1$  و ضرایب شکست محیط تابشی و زیرلایه به ترتیب با  $n_0=1$ ،  $n_{sub}=1/5$ ، باید دارای بازتاب کامل در پهنای خط تقریبی ۱ ns باشد. محدوده‌ی طول‌موج‌های  $\lambda_{min}=1/453$  و  $\lambda_{max}=1/65$  برای طراحی در نظر گرفته شد. بعد از اجرا الگوریتم، پارامترهای طراحی به صورت  $X = \{0.931, 0.7931, 0.8009\}$  به دست آمده است. به‌عنوان مقایسه نتایج شبیه‌سازی برای طراحی فیلتری با مشخصات شکل ۶ استفاده از الگوریتم‌های اجتماع پرندگان<sup>۷</sup> و الگوریتم خفاش استاندارد و نیز الگوریتم ژنتیک<sup>۸</sup> در شکل ۸ ارائه گردیده است. تعداد جمعیت در هر الگوریتم برابر با ۵۰ (کروموزوم یا ذره)، مقداردهی اولیه جمعیت به صورت مقادیر پیوسته و تصادفی از محدوده‌ی مجاز داده‌های ورودی بوده است. نرخ بازترکیب و جهش در الگوریتم ژنتیک به ترتیب برابر با ۰/۷ و ۰/۳ انتخاب شده است. با توجه به مرجع [۱۲]،  $W_{min}=0/4$ ،  $W_{max}=0/9$  و  $C_2=C_1=1/4902$  در نظر گرفته شد. همان‌گونه که در شکل ۷ نشان داده شده است طیف حاصل از طراحی فیلتر با الگوریتم مبتنی بر BA، دارای ضریب انعکاس کامل در فرکانس مرکزی بوده و ضریب انعکاس آن در باند کناری نسبت به دیگر الگوریتم‌های بررسی‌شده به صفر نزدیک‌تر (دارای افت بیشتر) است. جدول ۲ مقدار پارامترهای به‌دست‌آمده، میزان تابع شایستگی در انتهای اجرای هر الگوریتم و زمان لازم برای اجرا را، بر اساس داده‌های ورودی برنامه MATLAB در طراحی فیلتری با مشخصات شکل ۳، نشان می‌دهد. نتایج شبیه‌سازی در شکل ۸ و مقایسه‌ی نتایج جدول ۲ نشان می‌دهد که الگوریتم‌های بهینه‌سازی پیشنهادی در پیدا کردن طول‌موج تشدید، بهتر از الگوریتم‌های اجتماع پرندگان، ژنتیک و الگوریتم خفاش استاندارد عمل می‌کنند. میزان ضریب انعکاس به‌دست‌آمده با الگوریتم خفاش بهبودیافته، نیز نسبت به الگوریتم PSO به طیف مطلوب نزدیک‌تر است.

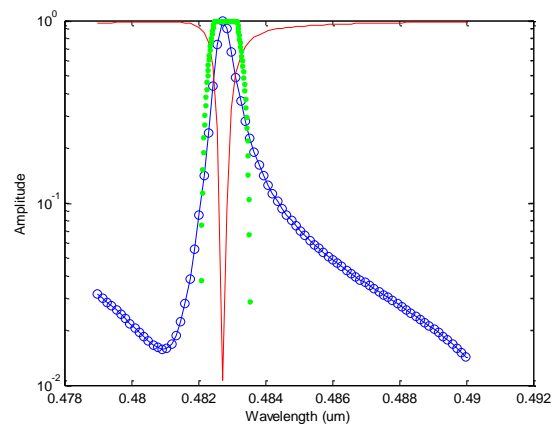
مخابرات نوری یعنی بین ۱۲۶۰ تا ۱۶۲۵ نانومتر، است. پنجره اول مخابرات نوری در طول‌موج ۸۵۰ نانومتر و پنجره‌های دوم و سوم به ترتیب در طول‌موج‌های ۱۳۰۰ نانومتر با کم‌ترین پاشندگی و ۱۵۵۰ نانومتر با کم‌ترین تلفات هستند.



شکل ۴: طیف انعکاسی و عبوری موج تابیده‌شده (در مقیاس dB) بر اساس الگوریتم خفاش بهبودیافته در فیلتری با مشخصات شکل ۳



شکل ۵: مقدار تابع شایستگی الگوریتم خفاش بهبودیافته به ازای تکرارهای متوالی



شکل ۶: ضرایب انعکاس و عبوری موج تابیده‌شده با قطبش TE در

محدوده‌ی (برحسب  $\mu m$ )  $\lambda_{min}=0/479$ ،  $\lambda_{max}=0/490$

باهدف استفاده از این نوع فیلترها در کاربردهای DWDM،

طراحی و بهینه‌سازی فیلتر GMR در بازه‌ی پنجره C از استاندارد



وابسته به پارامترهای مختلفی هستند که جهت یافتن این پارامترها به عملیات سنگین ریاضی نیاز است و عملاً تحقق این موضوع مسئله‌ای چالش‌برانگیز است. اما با استفاده از الگوریتم بهینه‌سازی خفاش دست-یابی به نتایج مطلوب در مدت‌زمان کم و با تقریب بسیار بالایی امکان پذیر خواهد بود.

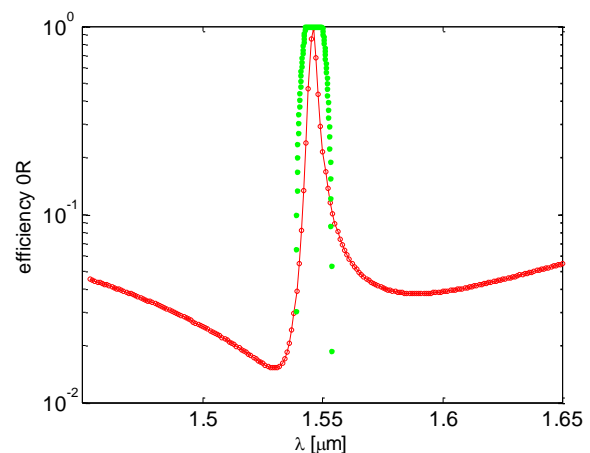
نحوه‌ی جستجوی محلی الگوریتم خفاش مورد بررسی در این مقاله، با رویکردی متفاوت نسبت به الگوریتم خفاش استاندارد است و با روند پیشنهادی مرجع [۱۳] یک تکنیک بهینه‌سازی تکاملی، قدرتمند و پایدار ارائه شده است که دارای توانمندی قابل توجه و بازده بالا جهت طراحی فیلترهای GMR انعکاسی است.

## مراجع

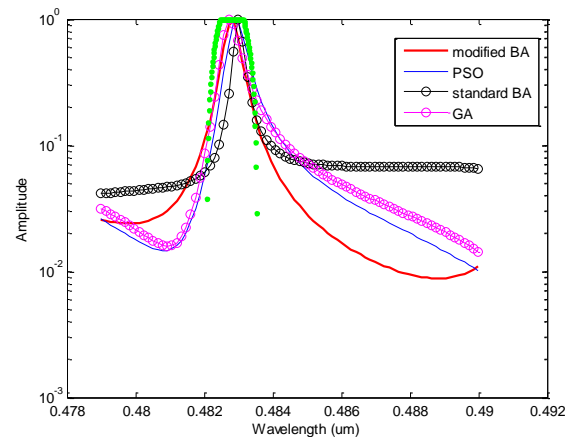
- [1] T. K. Gaylord and M. G. Moharam, "Analysis and applications of optical diffraction by gratings," Proceedings of the IEEE, vol. 73, no. 5, pp. 894–937, 1985.
- [2] R. Magnusson and S.-S. Wang, Optical guided-mode resonance filter. Google Patents, 1993.
- [3] S. Tibuleac, R. Magnusson, T. A. Maldonado, P. P. Young, and T. R. Holzheimer, "Dielectric frequency-selective structures incorporating waveguide gratings," Microwave Theory and Techniques, IEEE Transactions on, vol. 48, no. 4, pp. 553–561, 2000.
- [4] C. M. Wang, J. Y. Chang, C. L. Hsu, C. C. Lee, and J. C. Yang, "Si-based guided-mode resonance filter on a micro-optical bench," Electronics Letters, vol. 40, no. 21, pp. 1335–1336, 2004.
- [5] Z. S. Liu, S. Tibuleac, D. Shin, P. P. Young, and R. Magnusson, "High-efficiency guided-mode resonance filter," Optics letters, vol. 23, no. 19, pp. 1556–1558, 1998.
- [6] S. Tibuleac and R. Magnusson, "Narrow-linewidth bandpass filters with diffractive thin-film layers," Optics letters, vol. 26, no. 9, pp. 584–586, 2001.
- [7] M. Shokooh-Saremi and R. Magnusson, "Particle swarm optimization and its application to the design of diffraction grating filters," Optics letters, vol. 32, no. 8, pp. 894–896, 2007.
- [8] T. K. Gaylord and M. G. Moharam, "Analysis and applications of optical diffraction by gratings," Proceedings of the IEEE, vol. 73, no. 5, pp. 894–937, 1985.
- [9] W. Lee and F. L. Degertekin, "Rigorous coupled-wave analysis for multilayered grating structures," in Integrated Optoelectronics Devices, 2003, pp. 264–273.
- [10] M. G. Moharam, T. K. Gaylord, E. B. Grann, and D. A. Pommet, "Formulation for stable and efficient implementation of the rigorous coupled-wave analysis of binary gratings," JOSA A, vol. 12, no. 5, pp. 1068–1076, 1995.
- [11] X.-S. Yang, "A new metaheuristic bat-inspired algorithm," in Nature inspired cooperative strategies for optimization (NICSO 2010), Springer, 2010, pp. 65–74.
- [12] J. Kennedy and R. Eberhart, "Particle swarm optimization." Proc. IEEE International Conf. on Neural Networks (Perth, Australia), IEEE Service Center, Piscataway, NJ, 1995.
- [13] T. C. Bora, L. dos S. Coelho, and L. Lebensztajn, "Bat-inspired optimization approach for the brushless DC wheel motor problem," Magnetics, IEEE Transactions on, vol. 48, no. 2, pp. 947–950, 2012.

## جدول ۲: نتایج طراحی فیلتر با الگوریتم‌های تکاملی

الگوریتم	پارامترهای به دست آمده	میزان تابع شایستگی	زمان اجرای برنامه
GA	۰/۴۴۳۶-۰/۱۴۷۳-۰/۴۳۰۲	۰/۸۹۰۵۵	۲۶۷/۶۶۷۳
PSO	۰/۴۴۲۳-۰/۱۲۶۱-۰/۴۳۰۰	۰/۸۹۸۱۶	۲۱۳/۱۷۸۶
Standard-BA	۰/۶۹۳۳-۰/۱۱۱۷-۰/۴۲۹۶	۰/۸۹۵۱۷	۲۲۰/۹۰۷۳
Modified-BA	۰/۵۸۶۵-۰/۱۲۵۸-۰/۴۳۰۰	۰/۹۸۹۴۴	۱۳۵/۶۲۵۴



شکل ۷: ضرایب انعکاس و عبوری بر حسب dB برای موج تابیده شده با قطبش TE جهت طراحی فیلتر بر اساس استاندارد DWDM



شکل ۸: ضرایب انعکاس و عبوری بر حسب dB برای موج تابیده شده با قطبش TE در طراحی فیلتر با الگوریتم‌های Modified BA, Standard BA, PSO و GA

## ۵- نتیجه گیری

در این مقاله، باهدف طراحی نوع خاصی از فیلترهای توری پراشی از الگوریتم خفاش جهت یافتن پارامترهای بهینه استفاده شده است. فیلترهای GMR برای داشتن کارایی در یک طیف خاص مورد نیاز

- [14] W. Chegal, H. M. Cho and Y. J. Cho, "Analysis of Guided-mode Resonant Grating Filters by Using a Rigorous Coupled-wave Method," Journal of the Korean Physical Society, vol. 59, no. 2, August 2011, pp. 326-331.
- [15] M. Shokooch-Saremi and R. Magnusson, "Design and Analysis of Resonant Leaky-mode Broadband Reflectors," Journal of Mathematics, 2008.
- [16] S. Saremi, S. M. Mirjalili, and S. Mirjalili, "Chaotic krill herd optimization algorithm," Procedia Technology, vol. 12, pp. 180-185, 2014.

## زیرنویس‌ها

- 
- <sup>1</sup> Guided Mode Resonance  
<sup>2</sup> Rigorous Coupled-Wave Analysis  
<sup>3</sup> Maxwell  
<sup>4</sup> Diffraction Efficiency  
<sup>5</sup> Fitness Function  
<sup>6</sup> Dense Wavelength Demultiplexing (DWDm)  
<sup>7</sup> Particle Swarm Optimization: PSO  
<sup>8</sup> Genetic Algorithm: GA