دراسة تأثير مسافة الخطوة عند عدد الحلقات الثانية للفجوات الهوائية في شكل التشتت في الألياف البلورية الفوتونية

> بصيرة قاسم سليمان الموسوي¹، عصام سمين علي اوجاغ²، نهاد علي شفيق¹ ¹قسم الفيزياء ، كلية التربية طوز خورماتو ، جامعة تكريت ، تكريت ، العراق ²تربية طوز خورماتو ، مديرية تربية صلاح الدين ، وزارة التربية ، العراق

الملخص

ان الحاجة إلى الياف ضوئية تعمل في المنطقة المرئية من الطيف الكهرومغناطيسي دفع الباحثين الى وضع تصميم الياف اكثر تطورا وهي الاليف البلورية الفوتونية. وتم دراسة تأثير تغيير مسافة الخطوة على معامل الانكسار الفعال كدالة للطول الموجي، على اعتبار ان الليف يعمل بالنيف البلورية الفوتونية. وتم دراسة تأثير تغيير مسافة الخطوة على معامل الانكسار الفعال كدالة للطول الموجي، على اعتبار ان الليف يعمل بالنيف المنفرد وتم تغيير مدى مسافة الخطوة (Λ) والتي جاءت في المقترح فقد تم وضع مقترح لليف بلوري ودراسة مواصفاته ولقيم مختلفة من مسافة الخطوة على معامل الانكسار الفعال كدالة للطول الموجي، على اعتبار ان الليف يعمل بالنيف المنفرد وتم تغيير مدى مسافة الخطوة (Λ) والتي جاءت في المقترح فقد تم وضع مقترح لليف بلوري ودراسة مواصفاته ولقيم مختلفة من مسافة الخطوة (Λ) والتي جاءت في المقترح فقد تم وضع مقترح لليف بلوري ودراسة مواصفاته ولقيم مختلفة من مسافة الخطوة (Λ) والتي جاءت في المقترح فقد تم وضع مقترح لليف بلوري ودراسة مواصفاته ولقيم مختلفة من مسافة الخطوة (Λ). وعند جميع نوافذ الاتصالات MNr=1 (Nr=2 , MNr=1 لي ان التصميم ذا المواصفات (Nr=2 , MNr=1 , 0.8,1.31,1.55) مسافة الخطوة (Λ). وعند جميع نوافذ الاتصالات MNr=2 , MNr=1 (0.8,1.31,1.50) و (Nr=0.5 , 0.5

مفاتيح الدالة: تشتت , مسافة الخطوة , الفجوات الهوائية , الالياف البلورية الفوتونية

المقدمة :

الاتصالات عملية تبادل المعلومات بين المرسل والمستلم، وذلك بتحميلها على موجة ناقلة، كالموجات المايكروية والراديوية. وبسبب الاهتمام الهائل بتطوير منظومة الاتصالات، عُمل على استخدام الضوء بوصفه وسطا ناقلاً للبيانات، لما له من ميزات كحمل الإشارة لمسافات بعيدة، والعمل بأطوال موجية تقع في المدى μπ(1.6 – 0.4)، فأصبح بالإمكان استخدام الضوء في حقل الاتصالات، لذا سميت بالاتصالات الضوئية (Optical Communications) [1]. لذلك كان شعاع الليزر الوسيلة المثالية في الاتصالات لما يمتلكه من مميزات، كونه أحادي الطول الموجي وذو شدة عالية، وامتلاكه عرض ترددي أوسع بكثير من الموجات المايكروية، واتجاهية عالية الدقة ولمسافات كبيرة.

توجه الاهتمام أيضا إلى تطوير المستلزمات المناسبة لإكمال منظومة الاتصالات، إذ إن الإقبال المتزايد على استخدام الألياف الضوئية (Optical Fibers) بوصفها وسطا لنقل الموجة الكهرومغناطيسية، أسهم إلى حد كبير في تطوير هذه الألياف إلى الشكل الذي نجدها ليوم،وذلك لما تمتاز به من صغر حجمها وخفة وزنها وقابلية انحنائها وعدم تأثرها بالمجالات الخارجية، فضلا عن إمكانية نقلها لمدى واسع من الأطوال الموجية.

تتكون الألياف الضوئية التقليدية من قلب زجاجي اسطواني (Core)محاط بأسطوانة زجاجية أخرى تدعى الغلاف (Clad)، وان الاختلاف بين معاملات انكسار القلب والغلاف هو أساس توجيه الضوء في الألياف الضوئية، بسبب الانعكاس الكلي الداخلي عند السطح الفاصل بين القلب والغلاف.

إن التطور السريع في مجال الاتصالات، زاد من أهمية استخدام

التراكيب الدورية العازلة البلورات الفوتونية (Photonic Crystal) في الاتصالات الضوئية، بسبب إظهارها سمات ضوئية مهمة جدا [2]. تتكون هذه التراكيب من مواد عازلة مثل السليكا (Silica) يمكن أن ينتشر فيها المجال الكهرومغناطيسي وبخسائر قليلة، تتخلل هذه التراكيب الدورية فجوات هوائية بشكل متماثل ومتكرر على مسافات منتظمة، وبسبب هندسة هذا التركيب فان الضوء الداخل إلى هذه الفجوات سينعكس أو ينكسر عند الحد الفاصل بين السليكا والهواء، والهدف المطلوب من هذه التراكيب هو احتمالية تكوين " تأثير فجوة الحـــزمة الفوتونى" (Photonic Bandgap Effect) (PBGE) لنماذج معينة [3,2]، تشبه هذه الظاهرة ما يقابلها من استطارة الالكترونات في أشباه الموصلات، لان البلورة الفوتونية تحت شروط معينة تمنع انتشار الفوتونات كما يُمنع انتشار الإلكترون في أشباه الموصلات. وتعتمد هذه الظاهرة على زاوية سقوط الضوء عند الحد الفاصل بين الهواء والسليكا، ومطابقة أبعاد التراكيب الدورية مع الأطوال الموجية للضوء الساقط على سطحها، عندئذ يحدث رنين ويتوجه الضوء في داخل التراكيب. أما إذا كانت أبعاد التراكيب الدورية اقل من قيمة الطول الموجى، فان الرنين لا يمكن حدوثه ويرتد الضوء خارجا [4].

هدف من الدراسة :

1- حساب الجزء الحقيقي لمعامل الانكسار الفعال للتصميم المقترح نظرياً للألياف البلورية الفوتونية.

2- استخدام برنامج (MATLAB:7) لحساب التردد المعياري والفتحة العددية والتشتت، وجميعها دالة للطول الموجي.

3- التأكيد على أن يكون التشتت اقل ما يمكن ومسطحاً لمدى واسع من الأطوال الموجية أو صفري عند موجة إرسال (0.9μm)، وذلك من خلال معالجة المتغيرات التركيبية لليف البلوري الفوتوني. الدراسات السابقة :

إن الصفات المميزة للألياف البلورية الفوتونية جذبت انتباه العديد من الباحثين لتصميم هذه الألياف لتلائم الاستخدامات المختلفة وفي كل من البصريات الخطية واللاخطية. فاستخدم الباحث Ferrando وجماعته[5] عام (2000) طريقة الحذف بين التشتت المادي وتشتت موجه الموجة، للحصول على تشتت فائق التسطح وقريب من الصفر (0.5ps/nm/km) لمدى واسع من الأطوال الموجية -1.35) الموتوني (قطر الفجوات الهوائية، مسافة الخطوة، وعدد حلقات الفجوات الهوائية المحيطة بقلب الليف).

وقام الباحث Kuhlmey وجماعته [6] عام (2002) باستخدام طريقة (Multipole) لحساب كل من الجزء الحقيقي والجزء الخيالي لثابت الانتشار في الألياف البلورية الفوتونية. وبينوا إمكانية تطبيقها لمدى واسع من المتغيرات التركيبية، واستطاعوا تقليل خسائر الحصر للألياف المقترحة والحصول على تشتت مسطح، فضلا عن دفع نقطة التشتت الصفرى إلى الأطوال الموجية القصيرة.

وقام الباحث Joly وجماعته [7] عام (2003) بدراسة السلوك اللاخطي للألياف البلورية الفوتونية المليئة بقدر عالي من الهواء. والمصممة بصورة خاصة لكي يكون لها ميل سالب قريب من نقطة التشتت الصفري. وعند ازدواج النبضات الفائقة القصر (ultra short) معها .يظهر انتقال الطيف تأثير سوليتون غير متوقع والذي يعود منحنى التشتت غير المعتاد.

كما الهتم الباحث Asimakis وجماعته [8] عام (2004) بتطوير تصنيع الألياف الزجاجية المجوفة ذات القلب الصغير المصنوع من سيلكا الرصاص μm (1.1-1.4) واو كسيد البزموث μm(1.8-2.1)، ففي هذه الألياف تظهر تأثيرات لاخطية اكبر من ألياف السيلكا القياسية، وتم الحصول على خسارة اقل من dB/km (2.5-2). ووجدوا إن خسارة الانتشار تزداد في الألياف ذات القلب الصغير.

درس الباحث Saitoh وجماعته [9] عام (2006) الطول الموجي للتشتت الصفري في الألياف البلورية الفوتونية بتغيير قطر الفجوة وعدد الحلقات، كما درسوا خسائر الحصر، واستطاعوا تصميم ليف ذي تشتت صغري عند (700nm) وبنمط أحادي لمدى واسع من الأطوال الموجية.

درس الباحث Anshu وجماعته [10] عام (2009) الخصائص اللاخطية في الألياف البلورية الفوتونية بطريقة (Improved Fully Vectorial Effective Index)(IFVEI) وكذلك لدراسة ديناميكية النبضة خلال الليف البلوري الفوتوني، واستخدموا نفس الطريقة لحساب المساحة الفعالة لـ (PCF) والتي تقود إلى اللاخطية في (PCF). فوجدوا خصائص الانتشار مثل (معامل

الانكسار الفعال، المساحة الفعالة والتشتت). وتم الحصول عليها بواسطة طريقة معامل الفعال المحسن (IFVEI) وهذه النتائج توافقت مع النتائج المستحصلة عليها من خلال طريقة متعددة الأقطاب.

كما الهتم الباحث Chen [11] عام (2010) بدراسة الخصائص البصرية للألياف البلورية الفوتونية مع قلب الالياف من خصائص الطول الموجي للفجوات الهوائية والانكسار والتشتت وتحقق في دراسته معامل الانكسار الثاني العالي (HB) يصل الى ترتيب (0.01) في الطول الموجي للمنطقة من HB) يصل الى ترتيب (0.01) في افضل خاصية للانكسار من (PCFs) وكذلك تم تحقيق التشتت المسطح والتشتت القريب من الصفر من خلال استخدام المصفوفات . قام Innee Sassi وجماعته [21] عام (2011) بتصميم الالياف البلورية الفوتونية, حيث قاموا باستخدام الخوارزميات لتصميم الليف ومعالجة تشتت اللوني باستخدام المعلمات المناسبة (مسافة الخطوة , عدد الحلقات وقطر الفجوات الهوائية).

وكما اهتم S.Olyaeea وجماعته [13] عام (2012) بتصميم الليزر البلوري الفوتوني للتشت المنخفض على اساس تكرار النمط الهندسي لأنظمة الاتصالات البصرية. وتم استخدام التركيب المعقد الشكل من النمط الهندسي, وقاموا بمقارنته الطيف البلوري الفوتوني الطبيعي -(N) النمط الهندسي, وقاموا بمقارنته الطيف البلوري الفوتوني الطبيعي (N-المعد وقاموا بمقارنته الطيف البلوري الفوتوني الطبيعي -(N) (For as (Photonic Crystal Fiber) (F-PcFs) من خلال استخدام المحاكاة بناء على طريقة العناصر المحددة (Finite استخدام المحاكاة بناء على طريقة العناصر (Fem)

خصائص التشتت بالتحليل العددي مقارنة مع N-PCF .

تصميم الألياف البلورية الفوتونية (PVF) :

إن خصائص الإرسال المختلفة للألياف البلورية الفوتونية تتأثر كثيرا بالتركيب المايكروي لغلاف هذه الألياف فضلا عن نوع مادتها. ولقد بينت الدراسات الحديثة التي قام بها العالم Saitoh و Solibh [14] أن ترتيب الفجوات الهوائية لا يؤثر كثيرا في صفات الليف المختلفة، لكن ترتيبها المنتظم (بشكل سداسي مثلا) حول القلب الصلد وتماثل أقطارها هو الحل اللازم لتسهيل التماثل العام للصفات. أي أن توجيه الضوء في هذا النوع من الألياف يتطلب وجود الفجوات الهوائية لكن لا يتطلب كونهم مرتبين دورياً [15].

ولتصميم الليف البلوري الفوتوني فان المتغيرات التركيبية الرئيسية الواجب أخذها بالحسبان هي:

1 قطر الفجوات الموائية (d).

2- مسافة الخطوة (٨).

-3 عدد حلقات الفجوات الموائية المحيطة بقلب الليف(Nr).

4- عدد حلقات الفجوات الموائية المفقودة (MNr) والمسؤولة عن
حجم القلب في الألياف البلورية الموجهة بمعامل الانكسار (PCFs)
وتسمى أيضا حجم القلب (Core Size) فمثلا عندما تكون
(MNr=1) فان نصف قطر قلب الليف الضوئي (A=A)، اما اذا
كانت (MNr=2) وهكذا. ويجب تعريف هذه المعامات

(Parameters) في البرنامج قبل البدء بتنفيذه، فضلا عن معاملات انكسار كـل مـن مصـفوفة الغـلاف والغطـاء والمحتويـات الدائريـة، والشروط الحدودية لمنطقة البحث عن معاملات الانكسار الفعال.

تم اقتراح تصميم لليف البلوري الفوتوني الموجه بمعامل الانكسار (PCF) لحساب خصائص الانتشار عند نمط الأساس، الذي يتضمن ترتيب سداسي للفجوات المهوائية المتماثلة المحيطة بقلب السليكا الصلد، وبالمواصفات الآتية :

d	Λ	Nr	MN _r
0.5µm	1.2µm	2	1

تم اختيار القيم لكي تتوافق وبدرجة معقولة مع النواحي العملية والتطبيقية وهي قيم مقاربة لتراكيب العديد من الباحثين [16] لأجـل مقارنة النتائج، فضلا عن أن قيمة نصف قطر الغلاف لليف $(r = R_0$ المقترح هي $(R_0 = Nr\Lambda + 2d)$ ونصف قطر الغطاء له هي (d/2+. إذ أن الليف الذي يتكون من حلقة واحدة من الفجوات الهوائية وبالمواصفات السابقة يملك القيم µm (2.45,2.2) لنصف القطر الداخلي للغطاء ونصف القطر الخارجي لـه على التوالي، أما الليف الذي يتكون من حلقتين من الفجوات الهوائية فانه يملك القيمμm(3.75,3.5) على التوالي، وهكذا بالنسبة للتراكيب الأخرى، فضلا عن ان قيمها تتغير تبعا لتغير المواصفات المعطاة. مع العلم إن مـعامل انكسار القلـب(λ =0.5μm) عندما (n =1.4623) وهو ذاته معامل انكسار الغلاف بدون فجوات هوائية (ne) لكونها تصنع دائما من السليكا النقية، ومعامل انكسار الفجوات الهوائية (ni =1). وقد أخذت المواصفات ذاتها للتراكيب الأخرى مع تغيير عدد حلقات الفجوات الهوائية (زيادة عدد الفجوات الهوائية)، إذ يحتوي الليف المتكون من حلقتين (Nr =2) على 18 فجوة هوائية كما في الشكل .(1)



الشكل (1) التركيب المقترح للألياف البلورية الفوتونية، المكون من حلقتين (1) التركيب المقترح للألياف (Nr =2).

النتائج والمناقشة :

تأثير مسافة الخطوة في الجزء الحقيقي لمعامل الانكسار الفعال. لغرض دراسة تأثير مسافة الخطوة (Λ) على معامل الانكسار الفعال (n_{eff}) كدالة للطول الموجي (λ) فقد أخذت عدة قيم لمسافة الخطوة (Λ) كدالة للطول الموجي (λ) فقد أخذت عداق ليسار إن الليف متعدد الأنماط، وتم رسم منحنياته مع نموذج Sellmeier للسليكا ولمدى واسع من الأطوال الموجية μ m(2~0.5) وباستخدام العلاقة (1) وكما يوضحه الشكل (2).

$$n_{eff} = \sqrt{n_{cor}^2(\lambda) - n_{eff}^2(\lambda)}....(1)$$

(n_{eff}) تمثل معامل الانكسار الفعال أو معامل النمط الفعال للنمط الأساس.

(n_{cor}) تمثل معامل انكسار قلب الالياف البلورية الفوتونية.



الشكل (2) الجزء الحقيقي لمعامل الانكسار الفعال دالة للطول الموجي لتراكيب مختلفة من (PCF) مقارنة مع نموذج Sellmeier للسليكا، عند تغيير مسافة الخطوة

واضح من الشكل (2) تأثير مسافة الخطوة على معامل الانكسار الفعال، إذ بزيادة مسافة الخطوة يقترب معامل انكسار الفعال من معامل انكسار السليكا، وذلك بسبب زيادة الجزء الخاص بمصفوفة السليكا نسبة إلى الجزء الهوائي عند زيادة مسافة الخطوة وثبوت قطر الفجوات الهوائية. وكما يلاحظ الفرق بينها وبين معامل انكسار السليكا يزداد عند الأطوال الموجية الطويلة، ويعود ذلك إلى اعتماد كل من (neff) و (ncor) على الطول الموجي.

 $n_{eff} = n_{air} \times P_{air} + n_{silica} \times P_{silica} \dots (2)$ إذ تمثـل (P_{air}) و (P_{air}) أجـزاء الهـواء و السـليكا فـي الغـلاف المايكروي لليف وبالتعاقب.

إذ تمثل (B_j) معاملات Sellemier، ترددات ذرات المادة الداخلية عندما تتعرض لأشعة خارجية وان (λ_j) تمثل الاطوال الموجية الناتجة عن هذه التريدات.

تأثير مسافة الخطوة في التردد المعياري (V_{PCF})

أخذت عدة قيم لمسافة الخطوةμ (1.35~Λ=1.2)، لدراسة تأثيرها على التردد المعياري مع تثبيت المتغيرات التركيبية الأخربوباستخدام العلاقة (4)

$$v_{PCF} = \frac{2\pi\Lambda}{\lambda} \sqrt{n_{cor}^2 (\lambda) - n_{eff}^2 (\lambda)}....(4)$$



الشكل (3) التردد المعياري دالة للطول الموجى، لتراكيب مختلفة من (PCF)، عند تغيير مسافة الخطوة.

يلاحظ من الشكل (3) تأثير مسافة الخطوة على التردد المعياري، وبزيادة مسافة الخطوة يزداد التردد المعياري حسب المعادلة (4). لأن الفرق بين معامل الانكسار الفعال و معامل انكسار السليكا يقل بزيادة مسافة الخطوة، وهذا الفرق بين معامل الانكسار الفعال و معامل انكسار السليكا قليل نسبة إلى زيادة مسافة الخطوة ولهذا السبب يزداد التردد المعياري.

تأثير مسافة الخطوة في الفتحة العدية (NA) في هذه الفقرة تم التأكيد على تأثير مسافة الخطوة في الفتحة العددية، وذلك بأخذ عدة قيم لمسافة μ m (1.35) μ m، ولمدى واسع من الأطوال الموجية μ m (2.2~0) وباستخدام العلاقة (5).

 $NA = \sin \theta_{NA} = \sqrt{n^2_{cor} (\lambda) - n^2_{eff} (\lambda)}....(5)$



الشكل (4) الفتحة العددية دالة للطول الموجي، لتراكيب مختلفة من (PCF)، عند تغيير مسافة الخطوة.

يلاحظ من الشكل (4) تأثير مسافة الخطوة على الفتحة العددية، وبزيادة مسافة الخطوة نقل الفتحة العددية وتزداد بزيادة الطول الموجي، وبزيادة مسافة الخطوة تزداد قيمة معامل الانكسار الفعال مما يؤدي إلى نقليل الفرق بين معامل الانكسار الفعال ومعامل انكسار السليكا، وهذا يؤدي إلى نقصان الفتحة العددية.

تأثير مسافة الخطوة في المساحة الفعالة (Aeff)

تمت دراسة تأثير مسافة الخطوة في المساحة الفعالة، فأخذت عدة قيم لمسافة الخطوةµ(1.06-40.9~٨)، ولمدى واسع من الأطوال

ويلاحظ في الشكل (5) أن المساحة الفعالة تزداد بزيادة مسافة الخطوة وكذلك تزداد بزيادة الطول الموجي، بسبب زيادة مسافة الخطوة نقل الفتحة العددية [علما إن العلاقة عكسية بين الفتحة العددية والمساحة الفعالة] إذ أن القيم الواطئة للمساحة الفعالة تعني زيادة في حصر النبضة، وستؤثر الشدة العالية لقدرة الإشارة المنتقلة.



الشكل (5) المساحة الفعالة كدالة للطول الموجى، لتراكيب مختلفةمن (PCF)، عند تغيير مسافة الخطوة.

تأثير مسافة الخطوة في التشتت الكلي (D)

تمت دراسة تأثير مسافة الخطوة في التشتت الكلي وذلك بأخذ عدة قيم لمسافة الخطوة m ($\Lambda=1.2\sim1.35$) مع تثبيت المتغيرات التركيبية الأخرى، ورسمت منحنياته لمدى من الأطوال الموجية mm ($2\sim7.0$) وباستخدام المعادلة (7).

، تمثل التشتت $D = -\frac{\lambda}{C} \frac{\partial^2 R_e(n_{eff})}{\partial \lambda^2}$ (7).(7) مثل سرعة الضوء ، $R_e(n_{eff})$ تمثل الجزء الحقيقي لمعامل الانكسار الفعال.



الشكل (6) التشتت الكلى كدالة للطول الموجى لتراكيب مختلفة لألياف من (PCF)، عند تغيير مسافة الخطوة .

يلاحظ من الشكل (6) تأثير مسافة الخطوة في منحني التشتت الكلي وذلك عند زيادة مسافة الخطوة، إذ أن لمعظم التصاميم قيم تشتت موجبة كبيرة (167ps/nm/km) عند أطوال موجية معينة وقيم تشتت سالبة كبيرة (120ps/nm/km) عند أطوال موجية أخرى، كما يمكن ملاحظة تأثيرها في دفع (λ_{ZD}) (λ_{ZD}) Cero Dispersion نحو الأطوال الموجية الأقصر أو الأطول، كما يلاحظ من الإشكال عن وجود تشتت مسطح ولمدى قصير من الأطوال الموجية.

ويمكن ملاحظة التصميم له منحني تشتت يتميز بوجود (3ZDW). وهذا التصميم يمتلك تشتت سالب ذو قيمة (200ps/nm/km) عند الطول الموجي المرئي (0.5 μ m)، ولغرض فصل التراكيب التي تتميز بتشتت صغري ثلاثي (3ZDW) (Zero Dispersion Triple) (3ZDW). نلاحظ الشكل (7) والذي يبين كيف بتغير قيمة الـ ٨ من -1.2)

 μ m (1.35) المواقع الـ 3ZDW تتغير أيضا. وبزيادة الـ Λ يحصل ZDW زحف في موقع ZDW نحو الأطوال الموجية الأطول -1.62). 1.344)

إن التصميم في النموذج المقترح يمتـلك قيم صغيرة للتشتت عند الطول الموجي (0.9 μ m)، وقيمـها على التوالي حسب زيادة مسافة الخطوة (0.9 μ m/km)، وعندما يكون الخطوة (Λ =1.2 μ m)، وعندما يكون بين (Λ =1.2 μ m) فإن هذا التصميم يمتلك قيما للتشتت الصغري تتراوح بين (Λ =1.2 μ m)، في حين إن التصميم الذي فيه بين (Λ =1.25 μ m)، في حين إن التصميم الذي فيه (Λ =1.25 μ m)، التشـتت الصغري منـه تـتراوح بين (Λ =1.29ps/nm/km) (0.9-1.23ps/nm/km) تكون قيم التشت الصغري منه تتراوح بين (Λ =1.29ps/nm/km) ، وعندما يكون (Λ =1.35 μ m)، وكما موضح في الشكل (8).







الشكل (8) تسطح التشتت لتراكيب مختلفة لألياف (PCFs).

الاستنتاجات

 1 – زيادة مسافة الخطوة (Λ) أدى الى زيادة مدى التسطح في شكل التشتت و تقليل الخسائر للألياف عند نوافذ الاتصالات.
2 – ان مسافة الخطوة (Λ) دور مهم في تغير شكل منحني التشتت فغي التصميم المقترح اندفع الطول الموجي للتشتت الصفري (λ_{2D}).
الى الاطوال الموجية الاطول التي تمتد من μm(1.54-1.62).

زيادة في التسطح لمنحني التشتت ولمدى طيفي واسع يمتد من (0.95) μm) الى (μm (1.16 μm)، عند مسافة الخطوة (μm

3 - زيادة ان مسافة الخطوة (٨) لها دور كبير في تغيير شكل التشتت وكذلك امكانية الحصول على تشتت ثلاثي الاصفار ولأطوال موجية مختلفة.

المصادر

[1] قندلا، سهام عفيف، (2000)، "فيزياء الألياف البصرية، أسس

وتطبيقات"، دار المسيرة للنشر والتوزيع والطباعة.

[2] Ferrando A., Silvester E., Miret J. J., Andrés P., and Andrés M. V., (1999), "*Full-vector analysis of realistic photonic crystal fiber*", Opt. Lett., Vol. 24, No. 5 : 276-278.

[3] Hilligsøe K. M., (2003), "*Wave propagation in photonic crystal fibers*", Progress Report, Department of Physics and Astronomy and Department of chemistry, University Of Aarhus & NKT Academy,.

[4] Andersen T. V., (2006), "*Application of nonlinear optical fiber*", Ph.D. Thesis, Department of Chemistry, University Of Aarhus.

[5] Ferrando A., Silvester E., Miret J. J., Andrés P., and Andrés M. V., (1999), "*Full-vector analysis of realistic photonic crystal fiber*", Opt. Lett., Vol. 24, No. 5 : 276-278.

[6] Kuhlmey B. T., White T. P., Renvesez G., Maystre D., Botten L. C., Sterke C. M., and McPhedran R. C., (2002), "Multipole method for microstructure optical fibers. II. Implementation and results", J.Opt. Soc. Am. B, Vol. 19, No. 10 : 2331-2340.

[7] Joly. N. Y., Efimov. A., Omenetto. F. G., Taylor. A. J., Knight. J. C., and Russell. P. St. J., (2003), "Nonlinear optics in photonic crystal fibers with negative-dispersion slop", Los Alamos national laboratory Los Alamos, New- Mexico 87545, USA.

[8] Asimakis. S., Petropoulos. P., Leong. J., Finazzi. V., Koizumi. F., Frampton. K., Moore. R. C., Monro. T. M., and Richardson. D. J., (2004), "Non-Silica highly non linear holey fibers for telecommunication applications", Opt. Research centre, United kingdom. [9] Saitoh K., Koshiba M., and Mortensen N. A., (2006), "Nonlinear photonic crystal fibers: pushing the zero-dispersion towards the visible", New J. of Physics, Vol.8 :207.

[10] Anshu .D. V ., and Ravindra. K. S., (2009), " Non-Linear Properties of Photonic Crystal Fiber : Improved Effective Index Method "., Delhi College of Eng, Faculty of Technology Delhi University.

[11] D. Chen, (2010), "Optical Properties of *photonic crystal fibers* with a fiber core of arrays of subwavelength circular air holes: Birefringence and Dispersion", *Progress In Electromagnetics Research*, *Vol. 105, 193-212.*

[12] Imene Sassi ,Nabil Belacel ,and Yassine Bousliman ,(2011)"Photonic-Crystal Fiber Modeling using Fuzzy Classification Approach", Int. J.on Recent Trends in Engineering and Technology, Vol. 6,No.2.Nov.

[13] S. Olyaeea, M. Sadeghib, and F. Taghipoura (2012)," Design of Low-Dispersion Fractal Photonic Crystal Fiber", International Journal of Optics and Photonics (IJOP) Vol. 6, No. 1, Winter-Spring.

[14] Saitoh K., and Koshiba M., (2005), "Numerical modeling of photonic crystal fibers", J. of Ligh. Tech., Vol. 23, No. 11: 3580-3590.

[15] Buck J. A., (2004), "Fundamental Of Optical Fibers" 2nd Ed. John., Wiley & Sons., Inc., Hoboken New Jersey.

[16] جنداري. بثينة محمود, علي محمود. لطفي, ابراهيم .عبد الغفور, (2012) " تأثير مضاعفة مسافة الخطوة وزيادة عدد حلقات الفجوات الهوائية على خصائص الالياف البلورية الفوتونية "رسالة ماجستير ,كلية التربية ,جامعة تكريت.

Study the effect of Pitch size When the number of rings of the second air gaps on the dispersion profile of Photonic Crystal Fibers

Basira Q. Sulaiman¹, Esam Sameen Ali², Nihad Ali Shafeek¹

¹ Department of Physics, College of Education Tuzkhurmatu, Tikrit University, Tikrit, Iraq ² Department of Education Tuz, Directorate General of education Salahuddin, Tikrit, Iraq

Abstract

The need for a fibre optics working in the visible part of the electromagnetic spectrum has led to the development of new kind of fibre optics called photonic crystal fibre (PCF). In this paper we have investigate the

effect of the pitch distance Λ as a function of the wavelength $\lambda = (0.8,1,31,1.55) \mu m$ for a single mode PCF. The results has indicated that for (Nr=2, MNr=1, Λ =1.2, d/ Λ =0.5) this design has a dispersion of (-37ps/nm/km) at λ =0.8 μ m and a dispersion of (-30 ps /nm/km) at λ =1.31 μ m and a dispersion of (1.10ps/nm/km) at λ = 1.55 μ m. This design has a flat dispersion for a wavelength range of (0.95 \rightarrow 1.16) μ m, in addition to that, this model has (3ZDW) in the dispersion curve. P

Keywords: dispersion, step distance, air gaps, photonic crystal fiber