تصميم و دراسة منظومة ارسال ليزر النديميوم ياك ذي الطول الموجي (1.06 μm).

استلام البحث 10، كانون الثاني، 2012 قبول النشر 8، أيلول، 2013

الخلاصة:

في هذا البحث تم تصميم ودراسة منظومة ارسال ليزر النديميوم- يلك ذي الطول الموجي (μm 1.06)، وبتكبير X5 و انفراجية قليلة، اذ تمت العمليتان بدرجة حرارة المختبر، اذ استعملت الرزمة التصميمية البصرية (ZEMAX) للدراسة التصميمية لهذه المنظومة و تقويم ادائها و مناقشتها من خلال بعض مخرجات (ZEMAX) مثل قياس البقعة المضيئة من خلال RMS و مخطط الاشعة ومخطط تجمع الطاقة الهندسي ومقدار الانحراف البؤري. ثم دراسة تأثير مجال الرؤية في المخرجات السابقة (عمل المنظومة) بدرجة حرارة المختبر .

الكلمات المفتاحية ; Beam expander , الكلمات المفتاحية ;

المقدمة:

نظرا لأهمية منظومات الارسال الليزرية وما أظهرت الأجهزة الحديثة من استعمالات متعددة لمنظومات الارسال الليزرية ومنها مسح المحيطات (Oceanography)[2,1]، والتخطيط الزلزالي (Seismology) [2,1]، و المسوحات الجغرافية [2,1] (Cartography)، وتعين مدارات التوابع الارضية [2,1](Satellite orbits)، و الزحف القاري و [3,2](Continental shifts) و التحركات الجليدية في القطب Arctic)[3,2] (movement، فضلا عن سلسلة واسعة النطاق في مجال الأسلحة[3,2]. إن تصميم منظومات الليزر يختلف باختلاف نوع الليزر (الطول ألموجي)، و طاقته واستعماله. اذ استعمل ليزر الياقوت (Ruby Laser) العامل بالطول ألموجى μm (0.693) في تصنيع منظومة إرسال ليزرية ، إلا إن محدودية استعماله بمعدل تكرارية عالية وإشعاعه المرئى حددت من إمكانية استعماله لقياس المدى أو تأشير الأهداف بدقة) .[4,3]Designator)

بعد ذلك تم استعمال ليزر النديميوم- ياك (Nd:YAG) بالطول ألموجي μm(1.06) كبديل ملائم في تصنيع منظومات الإرسال الليزرية وذلك لقابليته على العمل بمعدل تكرارية عال و لانبعاثه بمديات الأطوال الموجية تحت الحمراء القريبة غير المرئية والتي جعلته مناسبا من الناحية التعبوية لاستعماله في تقدير المدى. و في حقبة الثمانينيات قامت فيزياء الأشعة تحت الحمراء بالكشف عن مدى واسع من التطبيقات الفيزيائية في الفضاء، إذ ان من الممكن بناء منظومة الأشعة تحت الحمراء ان من الممكن بناء منظومة الأشعة تحت الممراء عند أطوال موجبة لأشعة تحت الحمراء [6,5] ، ونتيجة لذلك وصلت تقنية تصميم منظومات

الإرسال مراحل النضج و تطوير التقنية باتجاه الحجم الصغير و التكلفة المعتدلة.

وتسمى النبائط الليزرية المستعملة في قياس المسافات القصيرة معينات المدى. ويستعمل المساحون هذه النبائط للحصول على المعلومات المطلوبة لتصميم الخرائط، كما يستعملها العسكريون لحساب المسافات المؤدية إلى الأهداف العسكرية، ومن الاستعمالات العسكرية الأخرى لليزرات استعمالها في نبيطة توجيه تسمى معينة الأهداف. وفي هذا الاستعمال تُوجَّه حزمة ليزرية من النبيطة إلى الهدف. وتتبع الصواريخ وقذائف المدفعية والمتفجرات المزودة بكاشفات الأحزمة الليزرية الحزمة المنعكسة، وتضبط اتجاهاتها لضرب النقطة التي تشير إليها الحزمة [6].

يستعمل العاملون في مجال المباني أحزمة الليزر- باعتبارها خيوطًا عديمة الوزن - لرص جدران وأسقف المباني ومد أنابيب المياه والمجاري. وتستعمل أجهزة تسمى الجيروسكوبات الليزرية أحزمة الليزر لتقصي التغيرات التي تطرأ على الاتجاهات.

تستعمل الليزرات في قياس المسافات، اذ يمكن تحديد بُعد أي جسم بقياس الزمن الذي تستغرقه نبضة من ضوء الليزر للوصول إلى الجسم والانعكاس عنه عائدة إلى مصدرها.

وفي عامي 1969 و 1971م، وضع الرواد الأمريكيون نبائط مزودة بمرايا، تسمى العاكسات الليزرية، على سطح القمر. وباستعمال ليزر مدفوع بقدرة عالية، قاس العلماء المسافة بين الأرض والقمر - أكثر من333,000 كم - بهامش خطأ قدره 5 سنتميترات. وقد أجروا القياس بتسليط ضوء الليزر من تلسكوب على الأرض إلى العاكسات

*كلية العلوم للبنات – قسم الفيزياء

على القمر. وبإمكان حزمة الليزر الموجهة عبر مسافات بعيدة الكشف عن الحركات الأرضية الصغيرة، اذ يساعد ذلك الجيولوجيون المعنيون بنظم الإنذار الزلزالية [7].



شكل(1) الية قياس المسافة بين الارض والقمر[7]

اذ نلحظ من الشكل (1) كيف يتم قياس المسافة إلى القمر، اذ يمكن قياسها بدقة باستعمال حزمة ليزر ترسل من الأرض، ثم ترتد (تنعكس) الحزمة عن عاكس ليزري موضوع على القمر، وتعود إلى الأرض حيث لا يزيد هامش الخطأ عن 5سم.

وفي اغلب منظومات الإرسال يستعمل موسع الحزمة للحصول على حزمة متوازية بانفراجية قليلة و لمسافات بعيدة لذلك يعد ضروريا في الكثير من التطبيقات الصناعية والعسكرية خصوصا في قياس المسافات والمديات البعيدة للمحافظة على شدة اضاءة مقبولة [8, 9] ، وفقا للمعادلة [6]:-

λ=θ\π d₁
زاوية الانفراجية ، d₁ : عرض الحزمة
الاولى عند التخصر ، λ : الطول الموجى.

و في حالات عدم إمكانية تغير عرض الحزمة الخارجة من المرنان الليزري نتيجة الوضع الهندسي له، هذا يعني إذا أخذنا التخصر الاولي d الخارج من الليزر و أسقطناه على موسع الحزمة فسوف نحصل على عرض حزمة مقداره d2 على وفق المعادلة الآتية :

 $d_2 = d_1 (f_2/f_1)$ (2)

d₁ : عرض الحزمة الاولي عند التخصر، : d₂ عرض الحزمة عند الهدف

f : البعد البؤري، f : البعد البؤري للعدسة الأولى ، f : البعد البؤري للعدسة الثانية .

وعلى وفق الفرض $f_2 > f_2$ ، نستطيع في النهاية الحصول على d_2 اكبر من d_1 ، عند استعمال موسع الحزمة مع العدسة نستطيع تركيز الحزمة الليزرية في بقعة صغيرة جدا وذات شدة عالية على مساحة الهدف للحصول على انعكاسية ذات شدة عالية و خصوصا في الليزرات النبضية و بذلك يمكن زيادة موسع الحزمة بوصفه مرشحا لطاقة النبضة من موسع الحزمة بوصفه مرشحا لطاقة النبضة من أكثر انتظاما ويطلق عليه في هذه الحالة بالمرشح أكثر انتظاما ويطلق عليه في هذه الحالة بالمرشح والمواد التي تصنع منها اعتمادا على الطول الموجي وقدرة الليزر المستعمالة في منظومة الرسال، كذلك يجب معرفة نفاذية و انعكاسية مادة العدسة مادة





و يوجد أكثر من نوع لتصميم موسعات الحزمة يتم فيها توظيف عدسات أو مرايا وهي تستعمل لتغطية اغلب التطبيقات و التصاميم على وفق نوع التطبيق. و في بحثنا هذا تم استعمال موسع الحزمة نوع غاليلو الذي يتكون من عدستين الأولى شيئية موجبة و الأخرى عدسة عينية سالبة، لأنه يكون اقصر من تصميم كبلر بسبب استعماله لعدسات سالبة علما إن قوة التكبير لهما هي نفسها. ويبحسب معامل التكبير M من المعادلة الاتية [12] :

.....(3)

$$M = \frac{D_{out}}{D_{in}} = \frac{f_{out}}{f_{in}} = \frac{\theta_{out}}{\theta_{in}}$$

اذ إن:-D_{in} قطر الحزمة الداخلة ، D_{out} : قطر الحزمة الخارجة f_{in} : البعد البؤري لعدسة الدخول ، f_{out}: البعد البؤري للعدسة الخارجية O_{in} : انفراجية الحزمة الداخلة ، O_{out} : انفراجية الحزمة الخارجة

وإذا تطلب الأمر استعمال عدسات مفردة في مثل هذه المنظومات فان أفضل تصميم لمثل هذه المكونات هي العدسات الهلالية لتقليل الزيغ الكروي الناتج [12]، و أيضا هذا ما استندنا عليه خلال عملية التصميم البصري للمنظومة.

المواد و طرائق العمل: تصميم مرسل الحزمة الليزرية (μm) 1.06)

ان المرسلة المصممة نوع غاليلو و بعدستين نوع Borosilicate Crown Glass) BK7)، وبمسافة فاصلة بينهماmm 250، قبل البدء

بالعملية التصميمية أو تحليل النتائج تم إدخال البيانات الأساسية للتصميم هي: 1- فتحة الإدخال Entrances Pupil اذ 2- الطول الموجي Wavelength اذ استعمل ليزر النديميوم ياك ذي الطول mμ 1.06 ليزر النديميوم ياك ذي الطول Field of View اذ كانت زاوية 3- مجال الرؤية صفر درجة للمنظومة الرئيسة مجال الرؤية صفر درجة للمنظومة الرئيسة 4- نوع الزجاج المستعمل (Borosilicate Crown Glass)Glass 5- نوع السطح Surface Type قياسي) 5- نوع السطح Paraxial)، او مرايا او عدسات او غير ذلك وبحسب متطلبات التصميم، كما في الجدول(1).

جدول(1) المدخلات

| Surf: Type | | Radius | Thickness | Glas s | Semi- Diameter | |
|------------|----------|------------|-------------|-----------|-------------------|--|
| OBJ | Standard | Infinity | Infinity | | Infinity | |
| STO | Standard | Infinity v | 10.000000 | BK7 | Infinity | |
| 2 | Standard | Infinity v | 250. 000000 | | Infinity | |
| 3 | Standard | Infinity | 5.000000 | BK7 | Infinity | |
| 4 | Standard | Infinity v | 10. 000000 | | Infinity | |
| 5 | Paraxial | | 25.000000 | | Infinity | |
| IMA | Standard | Infinity | | | Infinity | |

النتائج والمناقشة

و بوساطة الحزمة البصرية (ZEMAX) سنعرض المخرجات و نناقشها، لاختبار عمل المنظومة. اذ تم الحصول على تكبير مقداره 5X، وبأبعاد اصغر للمنظومة، وتكلفة اقل ، وكفاءة اعلى. وعند مقارنة مخرجات المنظومة من جدول المخرجات النهائي بعد اجراء عملية المثالية (optimization) وكما موضح بالجدول الاتي:

| | Surf:Type Radiu | | us | | Tł | Thickness | | Glass | | Semi-Diameter | | |
|--------------|---|------|--|--|----|-----------|------------|---------|-----|---------------|-----------|------|
| OBJ | Stand | lard | Inf | finity | | Infinity | nfinity | | | 0.000 | 0000 | |
| STO | Stand | lard | 203.6 | 587911 | v | | 10.000000 | | BK7 | | 50.000 | 0000 |
| 2 | Stand | lard | -1215.7 | 719715 V | | : | 250.000000 | | | | 49.767577 | |
| 3 | Stand | lard | Inf | finity | | | 5.000000 | | BK7 | | 12.219082 | |
| 4 | Stand | lard | 42.2 | 203382 | v | | 10.000000 | | | | 11.566 | 5329 |
| 5 | Parax | ial | | | | | 25.000000 | | | | 11.519 | 9240 |
| IMA | IMA Standard Infi | | | finity | | | | | | | 0.140 | 0413 |
| () M | Merit Function Editor: 2.016416E+000 | | | | | | | | | | | |
| <u>E</u> dit | <u>T</u> ools <u>H</u> elp | | | | | | | | | | | |
| | Oper # | | Wav# | | # | Hx | | Hy | | Рх | - | |
| | 1 (REAY) 5 | | | 1 0.0000 | | | 000 | 0.00000 | | 0.000000 | | |
| | 2 (DMFS) | | | | | | | | | | | |
| | 3 (BLNK) Start of default merit function. | | | | | | | | | | | |
| | 4 (BLNK) | | No default air thickness boundary constraints. | | | | | | | | | |
| | 5 (BLNK) | | | No default glass thickness boundary constraints. | | | | | | | | |
| | 6 (BLNK) Operands for field 1. | | | | | | | | | | | |



شكل (3) مخطط (Layout) لمنظومة الارسال (μm) 1.06 μm) بدرجة حرارة المختبر

نلحظ من الجدول 2 العامود الخامس والشكل (3) ان التكبير الحاصل على قطر الحزمة الليزرية هو (X5) مع الحفاظ على الانفراجة القليلة.



شكل (4) حجم البقعة المضيئة لمنظومة الارسال بدرجة حرارة المختبر

نلحظ من الشكل(4) ان حجم البقعة المضيئة مقدار ها(79.465 μm)



شكل (5) مخطط الاشعة لمنظومة الارسال بدرجة حرارة المختبر

نلحظ من الشكل(5) عدم وجود خطا بؤري في المنظومة المصممة، ذلك لأستعمالنا Paraxial في الادخال.



شكل(6) مقدار الطاقة المتجمعة في البقعة المضيئة لمنظومة الارسال بدرجة حرارة المختبر

اذ ان الشكل (6) يمثل مخططا لمقدار الطاقة المتجمعة في مستوى الصورة من التصميم البصري فكلما يكون ميل المنحني صغيرا(أي ان نصف القطر صغير عند 80% من الطاقة الكلية) فهذا يعني ان المنظومة قد ركزت كمية اكبر من

الطاقة التي استلمتها و بذلك يكون التشتت اقل ما يمكن. واذ نلحظ من الشكل (6) ان منحني الطاقة صغير و ان نصف قطر عند 80% من الطاقة الكلية تكون قيمته (μm 77).



شكل (7) مقدار الانحراف البؤري للمنظومة بدرجة حرارة المختبر

نجد من الشكل (7) مقدار الازاحة البؤرية لمنظومة الارسال بدرجة حرارة المختبر (μm 1.1231) **الاستنتاجات :**

من خلال النتائج السابقة يتضح ان التصميم قد حقق متطلبات المصمم، اذ ان مقدار حجم البقعة المضيئة اصبح (79.465μm) اي ان الحزمة الليزرية قد توسعت بمقدار X5 مع الحفاظ على الانفراجة القليلة ، كما انه لا يوجد خطأ بؤري، كما اصبحت الطاقة المتجمعة عند 80% من نصف القطر بمقدار (77μm) مما يدل على جودة

التصميم، اما مقدار الانحراف البصري (الازاحة البؤرية) فكان مقداره (1.1231 µm). تأثير مجال الرؤية على المنظومة (الارسال) لليزر

النديميوم 1.06 مايكرومتر بدرجة حرارة المختبر وبعد ذلك سندرس تأثيرات مجال الرؤية على

المنظومة المصممة و ذلك من خلال تقسيم مجال الرؤية الى قيم مختلفة، اذ ستكون المدخلات ثابتة فقط سنقوم بادخال القيم الاتية لمجال الرؤية ,0) (0.5, 0.5, 0.75, 1, 1.25, 1.5, 1.75, 2 درجة حرارة المختبر. وسنعرض وندرس المخرجات اللاتي ستتأثر بمجال الرؤية فقط و نناقشها

| 🚯 2: Spot Diagram | | | | | | | | | | | |
|--|--|---|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
| <u>U</u> pdate <u>S</u> ettings <u>P</u> rint <u>V</u> | <u> V</u> indow <u>I</u> ext <u>A</u> nnotate <u>Z</u> oom | | | | | | | | | | |
| Q87: 0.0380 DEC | 087: 0.0250 082 | D87: 0.6000 DBC | | | | | | | | | |
| WI C | ۲ | • | | | | | | | | | |
| LINA: G.GBD NN | INA: 0.045 NM | INA: G.899 NM | | | | | | | | | |
| 087: 0.7580 DEG | 087: 1.0000 0EG | 087: 1.2500 DBG | | | | | | | | | |
| ٠ | • | • | | | | | | | | | |
| IMR: 1.353 MN | INA: 1.814 NN | INA: 2.282 NM | | | | | | | | | |
| 0871 1.6380 DEG | 087) L.7680 DEG | 087 (2.8000 DEG | | | | | | | | | |
| • | • | • | | | | | | | | | |
| SURFACE: 108: 2.761 MM | INR: 3.252 NM SPOT DIRGRAM | INA: 3.760 NM | | | | | | | | | |
| LENS HAS NO TITLE. NED SEP 19 2007 UNITS ARE MICA FIELD : 1 RNS RADIUS : 79.445 79. GED RADIUS : 190.413 143.2 SCRLE BAR : 2000 | 70145. 2 3 4 5 140 78.266 79.577 86.781 183.65 218 178.213 183.229 179.171 185.95 REFERENCE : CHILEF RRY | 6 7 8 9 2 132.874 175.525 232.672 7 278.661 392.859 555.869 | | | | | | | | | |

تلخيص الرسم السابق بإدراج قيم هذه الحجوم مع قيم مجال الرؤية بالجدول ألاتي:

حجم البقعة المضيئة Spot Diagram شكل(8) حجم البقعة المضيئة بوجود مجال الرؤية لمنظومة الارسال بدرجة حرارة المختبر ويمكن

| | - <u>-</u> | ہ مبان آ |) میر ب | للبيات الح | | یے جب ز | (د) مير | جون | |
|------------------------------|---|----------|---------|------------|--------|---------|---------|---------|---------|
| Filed of View (degree) | 0 | 0.25 | 0.5 | 0.75 | 1 | 1.25 | 1.5 | 1.75 | 2 |
| RMS (μm) | 79.465 | 79.460 | 78.266 | 79.577 | 86.701 | 103.652 | 132.894 | 175.525 | 232.672 |

جدول (3) تغير قيم حجم البقعة المضيئة مع تغير قيم مجال الرؤية

ويمكن توضيح الجدول السابق برسم هذه القيم برسم بياني توضيحي:



شكل (9) تغير قيم حجم البقعة المضيئة مع تغير مجال الرؤية لمنظومة الارسال بدرجة حرارة المختبر

نلحظ من الشكل (9) ان التغير في حجم البقعة المضيئة يبقى تقريبا ثابت ضمن المدى (0-0.50) درجة، و يزداد زيادة واضحة بزيادة مجال الرؤية ضمن المدى(1-2) درجة ،اذ يبدأ تأثير المجال واضحا في اداء المنظومة لانها خارج التصميم . هذا يعني ان مدى عمل المنظومة من دون اي تصحيح ضمن المدى (0-0.50) درجة.



شكل (10) مخطط الاشعة بوجود مجال الرؤية لمنظومة الارسال بدرجة حرارة المختبر

ونلحظ من الشكل(10) زيادة الزيغ بزيادة مجال الرؤية، وهذا يعني ان المنظومة المصممة تعمل بصورة جيدة ضمن المدى(0 الى 1) درجة، اما

في المدى (1.25 الى 2) درجة تحتاج المنظومة الى اعادة تصحيح بؤري.



شكل (11) مخطط الاشعة بوجود مجال الرؤية لمنظومة الارسال

نلحظ من الشكل (11) تباين منحني الطاقة بزيادة مجال الرؤية و ان نصف القطر عند 80% من

الطاقة الكلية يتباين مع قيم مجال الرؤية المختلفة، ويمكن توضيح هذه القيم بالجدول الاتي:

جدول(4) تغير قيم نصف القطر عند 80% من قيمة الطاقة الكلية في البورة مع تغير قيم مجال الرؤية لمنظومة الارسال

| | | | | | | | | | • |
|---------------------|------|------|------|------|------|------|-----|-------|-----|
| F.O.V. (degree) | 0 | 0.25 | 0.5 | 0.75 | 1 | 1.25 | 1.5 | 1.75 | 2 |
| R80% (μm) | 75.5 | 70 | 62.2 | 62.2 | 75.5 | 99.4 | 134 | 179.3 | 231 |

و يمكن رسم قيم الجدول السابق برسم بياني توضيحي :



شكل(12) علاقة مجال الرؤية(F.O.V.) مع R_{80%} لمنظومة الارسال بدرجة حرارة المختبر

نلحظ من الشكل (12) والجدول ان نصف القطر يقل ضمن المدى(0 الى 0.75) درجة، ثم يرجع الى قيمته الاصلية (75.5 μm) عند درجة

(1). هذا يعني ان المنظومة ضمن المدى (0 الى 1) درجة لا تحتاج الى تصحيح وتعمل بصورة جيدة، ثم يبدأ بالزيادة بزيادة مجال الرؤية ضمن المدى (1.25 الى 2)، مما يدل على ان المنظومة تحتاج الى اعادة تصحيح بؤري. اما مقدار الازاحة البؤرية (µm 1.1231) فثابت ولم يتغير بتأثير مجال الرؤية.

الاستنتاجات:

عند ادخال مجال الرؤية على التصميم البصري:

قياس البقعة المضيئة يبقى ثابتا تقريبا ضمن المدى (0 الى7.5) درجة ثم يبدأ بالزيادة مع زيادة مجال الرؤية، هذا يعني ان المنظومة تعمل ضمن المدى (0 الى7.5) بصورة جيدة. وتعمل المنظومة بصورة جيدة وبدون زيغ ضمن المدى (0 الى 1) درجة، ثم يزداد الزيغ بزيادة مجال الرؤية. ان نصف قطر البقعة المضيئة عند 80% من الطاقة الكلية يقل ثم الى (1) درجة، ثم يزداد مع زيادة مجال الرؤية، هذا يعني ان المنظومة صممت وعيرت ضمن هذا المدى فهي تعمل بصورة جيدة ISSN1054-660X 19(6) : 1201 - 1206.

- Paul H. Merritt and John R. Albertine .2012.Beam control for high-energy laser devices, Opt. Eng. 52(2): 021005.
- 8. Katzman M.1987. "Laser Satellite Communications", Englewood cliffs, Prentice - Hall Inc., New Jersey, 239.
- **9.** Chun-Hao Li and Ming-Jong Tsai .2009. 3D laser trimming technology for regulating embedded thick – film carbon on a random access memory module, Mater. Process. Tech. 209: 2057-2067.
- **10.** Oispd. 1996. "The Photonics Design and Applications Hand Book", Laurin Publishing co., Inc., Forty – second ,306.
- 11. Carlos J. Zapata-Rodriguez and Miguel A. Porras .2008. focused laser beams with a dispersive beam expander, Opt. Exp. 16 (26) : 22090 - 22098.
- 12. Smith W. J. 1966. "Modern Optical Engineering", McGraw-Hill Book, third edition, New York, 603.

و دون تصحيح ميكانيكي او كهربائي. الازاحة البؤرية ثابتة بوجود وبزيادة مجال الرؤية .

المصادر:

- محمد علي عامر .2012 . علم الجيوفيزياء، وزارة النفط والمعدن، هيئة المساحة والجولجية والثروات المعدنية،1-2 .
- Al-Shymari A. H. .2001. "Design and Construction of a Laser Range-Finder at 10.6 μm" Ph.D. Thesis, School of Applied Science, Technology University, Baghdad, Iraq.
- **3.** Sasani M. Ghamsari .2007. A simple approach to designation of the intracavity resonator for second harmonic Nd: YAG laser, Opt. Laser Technol. 39: 225-230.
- **4.** Corcoran V. F. .1980. "CO₂ Laser Devices and Applications", SPIE 227: 54 -66.
- Lee T.J. 1985. "A Camera for Infrared Astronomy and it is Performance on the 3.8M UKIR Telescope", Infrared Phys. 29 (2-4): 175 - 184.
- 6. Chun-Hao Li and Ming-Jong Tsai .2009. "Implementation of a Diode-Pumped Nd:YAG Laser",

Design and study for transmitter system of laser Nd-YAG (1.06 µm)

Tasneem H. Mahmood*

*University of Baghdad, College of Science for Women, Department of Physics.

Abstract:

In this research , design and study a (beam expander) for the Nd – YAG laser with (1.06 μ m) Wavelength has been studied at 5X zoom with narrow diversion in the room temperature. by using (ZEMAX) to study the system. Evaluate its performance via (ZEMAX) outputs, as bright Spot Diagram via (RMS), Ray Fan Plot, Geometric Encircled Energy and the value of Focal shift. Then study the effect of field of view on the outputs in the room temperature.