مجلة ابن الهيثم للعلوم الصرفة والتطبيقية

حساب القدرة التحليلية للعدسات المغناطيسية الثنائية القطب المتناظرة

باستعمال دوال تحليلية محددة مسبقا

محمد جواد ياسين ، حسين صالح حسن قسم الفيزياء ، كلية التربية ، الجامعة المستنصرية فرع الفيزياء ،قسم الفسلجة ، كلية الطب ، جامعة النهرين

الخلاصة

في هذا البحث النظري وبالاستفادة من طريقة التوليف الأمثل للعدسات الالكترونية المغناطيسية، أجريت دراسة نظرية لحساب القدرة التحليلية للعدسات المغناطيسية الثنائية القطب المتناظرة، غير المشبعة مغناطيسيا، مشغلة بنمط التشغيل ألمرقبي، عن طريق استعمال مجال مغناطيسي متناظر لبعض الدوال التحليلية المعروفة في بصريات الإلكترون، مثل: (أنموذج كلازر، أنموذج كرفت-لنز، أنموذج مجال كاوس و أنموذج مجال الظل الزائدي).

إن أهمية البحث تكمن في إمكانية تعميم الدراسة الحالية لنفس للدوال التحليلية المستعملة نفسها ولكن تحت شروط التشبع المغناطيسي وعند شروط تشغيل مختلفة، وكذلك استعمال دوال تحليلية أخرى مجالها المغناطيسي متناظر وغير متناظر تحت شروط انعدام التشبع المغناطيسي وعند التشبع المغناطيسي ولشروط تشغيل مختلفة.

المقدمة

تتميز العدسات أو المجاهر الالكترونية بخاصية معينة تعرف بقدرة التحليل (Resolving Power) وتعرف على أنها قابلية العدسة أو المجهر الالكتروني في تكوين صورتين منفصلتين لنقطتين متجاورتين على الانموذج، اذ كان الاعتقاد السائد بأنه من الممكن رؤية أدق التفاصيل في البناء الداخلي للمادة باستخدام المجهر إذا ما أحسن صنع عدسات مثالية وذا تكبير عال، إلا أن العالم (Abbe) استنتج أن القدرة التحليلية تكون محددة بظاهرة الحيود. وإن أي نوع من العدسات أو المجاهر لا يتمكن من تكوين صورة منفصلة لنقطتين متجاورتين على الانموذج إذا كان انفصالهم عن بعضيهما اقل من حدود التحليل الآتية: الآتية:

إذ ان: δ : حدود التحليل (المسافة الحرجة)، λ : الطول ألموجي (Wave Length)، $n \le n \le n \le n$: الفتحة العددية (الشيئية) و θ زاوية نصف مخروط الحزمة (Numerical Aperture)، n معامل انكسار الوسط بين الانموذج والعدسة (الشيئية) و θ زاوية نصف مخروط الحزمة الضوئية، k :ثابت تعتمد قيمته على شكل الفتحة وللفتحة الدائري يساوي (0.61) (1). فإذا كان المطلوب هو الحصول على مجهر ذي قدرة تحليلية عالية، ملئت الفسحة بين الجسم والعدسة الشيئية بزيت معين. ولهذه العملية فائدتان أولاهما تقليل الخسارة في الحسول في أن الخسارة في قدرة تحليلية عالية، مائت الفسحة بين الجسم والعدسة الشيئية بزيت معين. ولهذه العملية فائدتان أولاهما تقليل الخسارة في الخسارة في الضوء في الحديثة في المعالية فائدتان أولاهما تقليل الخسارة في الخسوء نتيجة اللائعكاس عن سطح العدسة واخرهما زيادة قدرة المجهر التحليلية . (2)

وقد اشتقت المعادلة [1] على وفق مقياس رايلي (Rayleigh Criterion)، إذ ان نقصان الطول الموجى وزيادة الفتحة العددية يساهمان بزيادة القدرة التحليلية، ولكن هناك حدود لزيادة الفتحة العددية بسبب ظهور الزيغ الكروي (Spherical Ultra) (3) (Aberration) و لتقليل الطول الموجى (λ) لا يمكن تجاوز ها وهي اقرب طول موجى للأشعة فوق البنفسجية (Violet). وهذا يعنى أن الطول الموجى والفتحة العددية هما العاملان اللذان يحددان القدرة التحليلية للمجهر الالكتروني. ونلاحظ أيضا أن اكبر قيمة للمقام هي واحد عندما تكون $(\theta = 90^\circ)$ ، أي أن الوسيلة الوحيدة لتقليل قيمة (δ) هي تقليل قيمة (δ) الطول الموجى (λ) (4) ، وعليه يمكن كتابة المعادلة [1] بالصيغة الآتية: (5)

إن قدرة التحليل في المجهر الالكتروني عالية جدا مقارنة بالمجهر الضوئي وذلك بسبب صغر قيمة $(\lambda)، \,$ ويمكن الحصول على قدرة تحليل أفضل عن طريق تقليل قيمة (λ) وذلك بزيادة فولتية التعجيل المصححة نسبيا ، اذ يرتبط الطول الموجى مقاسا بالنانومتر (nm) بفولتية التعجيل المصححة نسبيا (V) مقاسة بالفولت (Volt) بالمعادلة الآتية:

$$\lambda(nm) = \sqrt{\frac{1.5}{V_r}} \quad \dots \qquad [3]$$

وتحسب فولتية التعجيل المصححة نسبيا (٧) من العلاقة الأتية:

$$V_r = V(1 + 0.978 x 10^{-6} V)$$
 [4]
اذ ان: (V) هي فولتية التعجيل مقاسة بالفولت (Volt)، فمثلا عندما تكون فولتية التعجيل المصححة نسبيا تساوي (60kv)
فأن الطول الموجي للحزمة الالكترونية يساوي ($\lambda = 0.005$ nm)، أي اقل من معدل الطول ألموجي للضوء المرئي الذي
يبلغ حوالي ($\lambda = 500$ nm) بمقدار (10^5) مرة (6) وهذا ما يجعل بالا مكان رؤية وتفحص التراكيب في المستوى الذري عند
الفولتيات العالية. وعند إدخال تأثير الزيغ الكروي على حدود التحليل(δ) فان المعادلة [2] تكتب بالصيغة الآتية:

E 43

$$\delta = 0.7 \left(C_s \lambda^3 \right)^{1/4} \quad \dots \qquad [5]$$

ي عامل الزيغ الكروي (Spherical Abbreviation Coefficient) للعدسة. وعند الأخذ بنظر الاعتبار اختلاف مسار $C_{\rm c}$ الموجة الذي يجب أن لا يزيد عن(4/ 8) فان المعادلة [5] يمكن كتابتها بالشكل الآتي:

$$\delta = 0.61 (C_s \lambda^3)^{1/4}$$
 [7] [7] [7] إن اختلاف مسار (λ) عمليا يمكن قياسه لذلك المعادلة [6] تكتب على النحو الآتي : (5)

$$\delta = 0.43 \left(C_s \lambda^3 \right)^{1/4} \qquad \dots \qquad [^{\mathsf{V}}]$$

و تعطى المعادلة [7] أفضل قدرة تحليل في العدسات أو المجهر الالكتروني.

لقد قام الباحثُ (7) بتصميم منظومة بصرية معناطيسية ثلاثية وخماسية العدسات مستخدما طريقة التوليف وحصل على قدرة تحليل متساوية للمنظومتين وتساوي (δ =0.06nm)، بينما كانت قيمة الزيغ الكروي واللونى للمنظومة الثلاثية $((C_{c})_{T} = 1.79mm, (C_{s})_{T} = 1.36mm)$ والمنظومة الخماسية $((C_{c})_{T} = 1.20mm, (C_{s})_{T} = 0.91mm)$ على التوالى ، بينما حسبت قدرة التحليل للعدسات المصممة بالطرائق التحليلية (التقليدية) من مجموعة كبيرة من الباحثين، فقد قام (8) بتصميم عدسة ثنائية القطب المخروطي المقطع، وحصل على (C =1.20mm) عند (V =2MV)وكانت القدرة التحليلية لتلك العدسة عند قيمة الزيغ الكروى المذكور تساوى (δ =0.11nm)، يبين الجدول (١) أفضل خواص بؤرية وقدرة تحليل لعدسات مغناطيسية مشبعة لمجموعة من الباحثين (9) .

الدوال التحليلية

اذ

في هذا البحث درست القدرة التحليلية لأربعة نماذج رياضية معروفة في بصريات الإلكترون توزيع مجالها المغناطيسي المحور ي متناظر على امتداد المدة $z_{
m s} \leq z_{
m s}$ اذ ان $z_{
m s} = z_{
m s}$ هي إحداثيات بداية ونهاية المحور البصري على التوالي، والنماذج الرياضية هي: (10)

$$B_{z} = \frac{B_{m}}{1 + \left(\frac{2z}{W}\right)^{2}}$$
Glaser Bell-Shape Model
$$\frac{B_{m}}{2.624 \left(\frac{z}{W}\right)}$$
Grivet-Lenz Model [9]
$$\left[-\left(\frac{2z}{W}\right)^{2} Ln2\right]$$
Gaussian Field Model [10]

$$B_{z} = \frac{B_{m}}{\cosh^{2}(2.270\left(\frac{z}{W}\right))}$$

 $B_{,} = ----$

 $B_z = B_m Exp$

cosh (

Hyperbolic Tangent Field Model [1¹]

اذ ان (B_z) كثافة الفيض المغناطيسي المحوري ، (B_m) القيمة العظمى لكثافة الفيض المغناطيسي المحوري، (z) المسافة على المحور الأفقي (البصري) مقاسة من موقع القيمة العظمى لكثافة الفيض المغناطيسي المحوري و (W) عرض النصف للمجال المغناطيسي المحوري.

إن السبب في استعمال هذه النماذج هو الشبه الكبير بين توزيع المجال المغناطيسي المحوري للعدسات المغناطيسية الثنائية القطب المتناظرة ومنحني هذه النماذج وكذلك احتواء البنية الرياضية لهذه النماذج على متغيرات أمثلية من ضمن المعلمات الهندسية والفيزيائية الضرورية والأساسية للعدسة. في هذا البحث تم حساب قدرة التحليل عند تثبيت قيمة (Bm=1T)، وطول العدسة (L=100mm) وتغيير قيمة عرض نصف المجال المغناطيسي إلى القيم (L=1,2,3,4,5mm) والسبب في ذلك وكما أثبتته الدراسات السابقة انه العامل الأهم الذي يسبب تغييرا في الخواص البؤرية الشيئية عندما يتم تغييره، انظر على سبيل المثال (11),(11).

النتائج والمناقشة

[8]

يوضح شكل (١) توزيعات كثافة الفيض المغناطيسي المحوري (B_z) وأشكال الأقطاب لأنموذجي كلازر وكرفت-لنز عند (W) القيم (Pizzi (W) توزيعات كثافة الفيض المغناطيسي المحوري (B) بالنسبة الى انموذج كلازر انه عند زيادة قيمة (W) تزداد المساحة تحت المحني أي أن تهيج العدسة (NI) يزداد ونتيجة لذلك فان خطوط الفيض المغناطيسي التي تخترق الدائرة المغناطيسية والفجوة الهوائية (S) (Air Gap) لوحدة المساحة تكون متزايدة العدد (10) . ويعد أنموذج كلازر من النماذج المعناطيسية والفجوة الهوائية (S) (Air Gap) لوحدة المساحة تكون متزايدة العدد (10) . ويعد أنموذج كلازر من النماذج الرياضية التي يكون توزيع مجالها المغناطيسي المحوري بطيء الانحدار ويمتد إلى المالانهاية (11) ، لذلك حسب توزيع كثافة الفيض المغناطيسي المحوري عند (X) المغناطيسي المحوري بطيء الانحدار ويمتد إلى المالانهاية (11) ، لذلك حسب توزيع كثافة الفيض المغناطيسي المحوري بطيء الانحدار ويمتد إلى المالانهاية (11) ، لذلك حسب توزيع لليافية المحوري عند (X) المقطاب فتمثل ربع القطب العلوي الأيسر للعدسات الثنائية القطب المتناطرة لكل من قيم (X) المتغيرة، ويتضح من الشكال الأقطاب فتمثل ربع القطب العلوي الأيسر للعدسات الثنائية القطب المتناظرة لكل من قيم (X) المتغيرة، ويتضح من الشكال أن زيادة قيم (X) تؤدي إلى زيادة في كل من قطر فتحة (10)، وعرض الفجوة الهوائية (S)، وذلك للسماح للمجال المغناطيسي بالامتداد إلى مناطق ابعد عن مركز التناظر القطب المتناطرة لكل من قيم (X) المتغيرة، ويتضح من الشكان أن زيادة قيم (X)، ورحين القل العد عن مركز التناظر القطب المتالي العدي (D)، وربيعا يكون توزيع كثافة الفيض المغناطيسي المحوري لأنموذج كرفت-لنز شديد الانحدار إذ ان (23) تصل إلى الصفر (10). بينما يكون توزيع كثافة الفيض المغناطيسي المحوري لأنموذج كرفت-لنز شديد الانحدار إلى المور (X)، وركان المعناطيسي المحوري لامور (X)، وركان المغنا إلى الصفر إلى المفر المغنا المغنا إلى المفر (20) و (20) و (20) من المغالي إلى المفر وتورع كثافة الفيض المغليسي المحوري لأمموذج كرفت-لنز شديد (20)، ورحم عال إلى الصفر (20) و (20) معند (20) من المور المغري و (20) معن (20) و (20) معن (20) من ملي إلى المفر وتورع كشافة الفيض المغناطيسي المحوري لأمموذج كرفت-لنز شديد الاندار إلى ال مع مال إلى المفر و (20) معن (20) معن (20) معن (20) معن (20) معن (

يوضح الشكل (2) توزيعات كثافة الفيض المغناطيسي المحوري (B_z) وأشكال الأقطاب لأنموذجي مجال الظل الزائدي و مجال كاوس عند القيم (2) توزيعات كثافة (W=1,2,3,4,5mm, L=100mm, B_m=1T, NI/V_r^{1/2}=20). نلاحظ من الشكل أن توزيع كثافة الفيض المغناطيسي المحوري لأنموذج مجال الظل الزائدي شديد الانحدار إذ ان (B_z) تصل إلى الصفر عند (muzte (2) و (W=4mm)) (W=1mm)) (W=3mm) و (W=2mm)) (W=2mm) و (W=4mm)) و (W=4mm) عند (T.6mm)) و (z=±14.1mm)، أي لا توجد خسارة في الأمبير-لفة (NI). و أن هذا الأنموذج أكثر انحدارا من أنموذجي كلازر و كرفت-لنز، وأشكال الأقطاب تمثل ربع القطب العلوي الأيسر للعدسات المتناظرة لكل قيم (W) المتغيرة، إذ يلاحظ من أشكال أقطاب هذا الأنموذج مجال كاوس فيمثل توزيعات المجال المغناطيسي لعدسة رقيقة (11). أما توزيع كثافة الفيض المغناطيسي المحوري لأنموذج مجال كاوس فيمثل توزيعات المجال المغناطيسي لعدسة رقيقة (11).

أن توزيع مجاله المغناطيسي المحوري يكون أكثر تمركزا (أكثر شدة انحدار) من توزيعات المجال المغناطيسي المحوري للنماذج السابقة (11) ، و تصل (B_z) إلى الصفر عند (x=±2.3mm) و (W=1mm)، (W=2mm) و (W=2mm) (z=±6.9mm) و (z=±6.9mm)، (W=3mm) و عند (W=11.5mm) و عند (W=5mm)، أي لا توجد خسارة في الأمبير لفة (NI). وأشكال الأقطاب تمثل ربع القطب العلوي الأيسر للعدسات المتناظرة لكل قيم (W) المتغيرة، إذ يلاحظ من أشكال أقطاب هذا الأنموذج أن الامتداد المحوري للقطب يزداد كلما ازداد عرض النصف (11) .

القدرة التحليلية

توضح الأشكال (٣)، (٤)، (٥)، (٦)، (٧)، (٨) قدرة التحليل (δ) المحسوبة من المعادلات [5], [6] و [7] والطول ألموجي (λ) للحزمة الالكترونية الداخلة مجال العدسات الثنائية القطب المتناظرة للنماذج الأربعة المحسوب من المعادلة [3] دالة لعرض نصف المجال المغناطيسي المحوري (W)، تهيج العدسة (NI)، فولتية التعجيل المصححة نسبيا (٧)، البعد (W=1,2,3,4,5mm, L=100mm, B_m=1T, فولتية القوني (C_s) و الزيغ اللوني (C_s) و الزيغ الكروي (F₀)، البعد البؤري الشيئي (F₀)، الزيغ الكروي (C_s) و الزيغ اللوني (C_s) عند القيم , NI/V_r^{1/2}=20 (NI/V_r^{1/2}=20)، نلاحظ من جميع الأشكال أن الطول الموجي وقدرة تحليل العدسات الناتجة من النماذج الأربعة نقل أسيا مع زيادة قيم كل من (N ، NI ، NI/V_r ، (C_c)، لان زيادة قيم (W) تؤدي إلى زيادة قيم كل من (N ، الاي يمكن زيادة قيم كل من (Y)، وهذا يتفق مع النتيجة التي توصل إليها (14), (14) وعلى هذا الأساس نستنتج انه بتقليل قيم (W) يمكن الحصول على عدسات مغناطيسية ذي خواص بصرية جيدة (زيوغ قليلة) وقدرة تحليل عالية الأساس نستنتج انه بتقليل قيم (W) يمكن

إن قيم قدرة التحليل (δ) لأنموذج كلازر أقل (أفضل قدرة تحليلية) من بقية النماذج، بالرغم من إن قيم معامل الزيغ الكروي (Cs) لهذا الأنموذج هي الأكبر بالمقارنة مع قيم بقية النماذج وهذا يعود إلى قلة قيم الطول الموجي (λ) بسبب زيادة قيم فولتية التعجيل المصححة نسبيا (Vr) لهذا الأنموذج انظر الجدول (٢).

الاستنتاج

إن الدراسة الحالية يمكن أن تعمم لتشمل دوالا" تحليلية أخرى توزيع مجالها المغناطيسي المحوري متناظر أو غير متناظر لحساب قدرتها التحليلية عند أنماط تشغيل مختلفة و تحت شروط انعدام التشبع المغناطيسي أو تحت شروط التشبع المغناطيسي، كما أن هذه الدراسة أثبتت أن قدرة تحليل العدسة المغناطيسية الثنائية القطب المتناظرة لأنموذج كلازر أفضل من قدرة التحليل للعدسات الثنائية القطب الناتجة من النماذج الأخرى، غير أن زيوغ هذه العدسة غير جيدة بسبب زيادة عرض نصف المجال المغناطيسي المحوري الذي يؤدي إلى زيادة قطر فتحة القطب المحوري وعرض الفجوة الهوائية.

المصادر

1. Grundy, P.J. (1976), "Electron Microscopy in the Study of Materials", (Edwared Arnold,London.

۲. يعقوب، يعقوب عزيز و حسون، عباس محمد، (۱۹۷۹)، البصريات، كلية العلوم /جامعة بغداد، ص ۱۱۷. 3. Goodhew, P. J. (1975), Electron Microcopy and Analysis, Wykeham Science Series.

¹. Agar, A.W, Alderson, R.H and Chesco, D., (1974), Principles and Practice of Electron Microscope Operation(North Holland)".

٧. الشافعي، طالب محسن عباس، (٢٠٠٧)، دراسة حاسوبية في تصميم عدسات المجهر الالكتروني النفاذ، أطروحة

٤. ياسين، محمد جواد، (١٩٩٥)، دراسة حاسوبية لعدسة الكترونية لا تقليدية ذات مجالين مغناطيسيين متعاكسين، أطروحة دكتوراه / كلية التربية/ الجامعة المستنصرية.

^{°.} Benjamin, M. and Siegel, (1964), Modern Developments in Electron Microscopy, (Academic Press: New York and London).

مجلة ابن الهيثم للعلوم الصرفة والتطبيقية

،كلية التربية، الجامعة المستنصرية.

^A. Cleaver, J.R.A. (1980), Optik <u>57</u>: 9-34.

٩. الجبوري، وسن جواد كاظم، (١٩٩٥)، تصميم العدسة الشيئية الثنائية القطب اللامتناظرة المشبعة مغناطيسيا لمسار الأشعة ألمرقبي، أطروحة دكتوراه، كلية التربية، الجامعة المستنصرية. 10. دريقان، سامي جمعان سالمين، (٢٠٠١)، توليف العدسات الالكترونية بمساعدة الحاسوب باستخدام دوال تحليلية محددة مسبقا أطروحة ماجستير، كلية التربية، الجامعة المستنصرية. 11. البطاط، على هادي ، (١٩٩٦)، التصميم العكسي للعدسات المغناطيسية باستخدام مجال مغناطيسي محدد ، أطروحة ما معني ماجستير، كلية التربية، الجامعة المستنصرية.

- 1[°]. Szilagyi, M. (1988) Electron and Ion optics, Plenum Press: New York.
- Al-Obaidi, H. N., (1999), Journal of Education College, Al-Mustansririyah University, <u>3</u>: 35-46.
- 1[£]. Knell, G. and Plies, E.(1999), Nucl. Instr. And Meth. <u>A427</u>: 99-103.

B _z (T)	F₀(mm)	C _s (mm)	C _c (mm)	δ (nm)	نوع العدسة	
`	2.7	1.7	1.9	0.12	العدسة الحلقية	
5	7	2.4	4.4	0.13	العدسة ثنائية القطب المخروطي المقطع المتناظرة	
1.78	13	2.9	7.3	0.14	خالية من الحديد	
2.5	7.6	1.85	4.3	0.13	أحادية القطب المخروطي بوجه كروي	
٣,٦	٤,٠٥	۲,٦	7,20	•,1 ٤	ثنائية القطب المخروطي بوجه كروي	
0	٢	١,٦	٣,٥	۰,۱۲	أحادية القطب الكروي ذو ملفين	
٥,٧	٤,٧	۲,۳	٣,٣	١,١٣	ثنائية القطب الكروي اللامتناظرة	
٣,٧	٤,٢٨	٣,١	۲,٨٤	•,1 ٤	ثنائية القطب الكروي المتناظرة	
٤,١٤	١,١٢	۰,٦٥	٠,٩	•,1•	ثنائية القطب الكروي اللامتناظرة	

جدول (١): أفضل خواص بؤرية شيئية وقدرة تحليل لعدسات مشبعة لمجموعة من الباحثين

جدول (٢): الخواص البؤرية الشيئية (F₀,C_s,C_c) ، تهيج العدسة NI، فولتية التعجيل المصححة نسبيا ،V_r الطول الموجى للحزمة الالكترونية المحسوب من المعادلة [3] وقدرة تحليل العدسات المغناطيسية الثنائية القطب المتناظرة المحسوبة من المعادلات [5], [6] و [7] للنماذج الأربعة عند القيم (W=1,2,3,4,5mm, L=100mm, B_m=1T, NI/V_r^{1/2}=20).

Glaser Bell-Shaped Model													
W(mm)	V _r x10 ⁵ (Volt)	$V_r x 10^5 (Volt)$ NIx10 ⁴ (A.t)		C _s (mm)	C _c (mm)	$\lambda x 10^{-2} (nm)$	δ(nm)Eq.(5)	δ(nm)Eq.(6)	δ(nm)Eq.(7				
1	0.152297	0.2468175	1.11	0.49	0.73	0.9924	0.5823	0.5075	0.3577				
2	0.5935907	0.4872743	2.19	0.95	1.43	0.5027	0.4126	0.3595	0.2534				
3	1.3009957	0.7213863	3.26	1.39	2.13	0.3396	0.3381	0.2946	0.2077				
4	2.2523499	0.9491786	4.31	1.81	2.8	0.2581	0.294	0.2562	0.1806				
5	3.4262649	1.1706861	5.34	2.21	3.46	0.2092	0.264	0.2301	0.1622				
Grivet-Lenz Model													
W(mm)	V _r x10 ⁵ (Volt)	NIx10 ⁴ (A.t)	F _o (mm)	C _s (mm)	C _c (mm)	$\lambda x 10^{-2} (nm)$	δ(nm)Eq.(5)	δ(nm)Eq.(6)	δ(nm)Eq.(7)				
1	0.022693	0.0952744	0.43	0.22	0.31	2.571	0.9734	0.8482	0.598				
2	0.0907721	0.1905488	0.84	0.39	0.58	1.2855	0.6678	0.582	0.4102				
3	0.2042372	0.2858231	1.25	0.57	0.85	0.857	0.5418	0.4721	0.3328				
4	0.3630883	0.3810975	1.66	0.76	1.13	0.6427	0.4692	0.4088	0.2882				
5	0.5673255	0.4763719	2.07	0.95	1.42	0.5142	0.4207	0.3666	0.2585				
				Hyperbolic 7	angent Field	l Model							
W(mm)	V _r x10 ⁵ (Vol t)	NIx10 ⁴ (A.t)	F _o (mm)	C _s (mm)	C _c (mm)	$\lambda x 10^{-2} (nm)$	δ(nm)Eq.(5)	δ(nm)Eq.(6)	δ(nm)Eq.(7)				
1	0.0122893	0.0701123	0.31	0.16	0.22	3.4937	1.3348	1.1632	0.8199				
2	0.0491574	0.1402246	0.6	0.29	0.41	1.7468	0.9361	0.8157	0.575				
3	0.110604	0.2103369	0.9	0.44	0.63	1.1646	0.7643	0.6661	0.4695				
4	0.1966294	0.2804492	1.19	0.58	0.83	0.8734	0.6605	0.5756	0.4058				
5	0.3072334	0.3505615	1.5	0.73	1.04	0.6987	0.592	0.5159	0.3637				
Gaussian Field Model													
W(mm)	V _r x10 ⁵ (Volt)	NIx10 ⁴ (A.t)	F _o (mm)	C _s (mm)	C _c (mm)	$\lambda x 10^{-2} (nm)$	δ(nm)Eq.(5)	δ(nm)Eq.(6)	δ(nm)Eq.(7)				
1	0.0179384	0.0847076	0.36	0.2	0.26	2.0892	1.0381	0.9046	0.6377				
2	0.0717538	0.1694152	0.72	0.39	0.51	1.4458	0.7294	0.6356	0.4481				
3	0.1614459	0.2541228	1.06	0.56	0.75	0.9639	0.5891	0.5133	0.3619				
4	0.287015	0.3388303	1.42	0.76	1	0.7229	0.5124	0.4465	0.3148				
5	0.4484609	0.4235379	1.77	0.94	1.25	0.5783	0.4571	0.3983	0.2808				



شكل (١) توزيعات كثافة الفيض المغناطيسي المحوري B_z وأشكال الأقطاب لأنموذجي كلازر وكرفت–لنز عند القيم







شكل (2) توزيعات كثافة الفيض المغناطيسي المحوري B_z وأشكال الأقطاب لأنموذجي الظل الزائدي وكاوس عند القيم





شكل (٣) قدرة التحليل المحسوبة من المعادلات [5], [6] و [7] والطول الموجي للحزمة الالكترونية

الداخلة مجال العدسات للنماذج الأربعة كدالة لعرض نصف المجال المغناطيسي المحوري W عند القيم















شكل (5) قدرة التحليل المحسوبة من المعادلات [5], [6] و [7] والطول الموجي للحزمة الالكترونية الداخلة مجال العدسات



شكل (6) قدرة التحليل المحسوبة من المعادلات [5], [6] و [7] والطول الموجي للحزمة الالكترونية الداخلة مجال





شكل (7) قدرة التحليل المحسوبة من المعادلات [5], [6] و [7] والطول الموجي للحزمة الالكترونية الداخلة مجال العدسات







Calculating the Resolving Power For Symmetrical Double Pole Piece Magnetic Lenses By Using A Preassigned Analytical Functions

M.J.Yaseen, H.S.Hasan

Department of Physics, College of Education, University of Al-Mustansiriya Department of Physics, College of Medicine, University of Al-Nahrain

Abstract

In this theoretical paper and depending on the optimization synthesis method for electron magnetic lenses a theoretical computational investigation was carried out to calculate the Resolving Power for the symmetrical double pole piece magnetic lenses, under the absence of magnetic saturation, operated by the mode of telescopic operation by using symmetrical magnetic field for some analytical functions well-known in electron optics such as Glaser's Bell-shaped model, Grivet-Lenz model, Gaussian field model and Hyperbolic tangent field model.

This work can be extended further by using the same or other models for asymmetrical or symmetrical axial magnetic field under magnetic saturation or absence of magnetic saturation, operated by other modes operation.