



مجلة جامعة الملك خالد

لعلوم الطبيعية، والطبية، والتكنولوجية

علمية - نصف سنوية - مجلدة

KING KHALID UNIVERSITY

المجلد الثاني - العدد الثالث

٢٠٠٦ - هـ ١٤٢٧

The Mechanical Properties of Si₃N₄ Ceramic Material Treated by
Pulsed Laser Nd-YAG

By

A. Y. Majeed
King Khalid University
College of Engineering

E. Y. EL-Kady
King Khalid University
College of Engineering

Abstract:

The structure and mechanical properties of ceramic materials were investigated through a specimen fabricated from Si₃N₄ material and treated under different conditions using pulsed laser Nd-YAG. Mechanical properties such as, hardness, bending stress, and stress intensity factor were used to investigate the effect of pulsed laser treatment. The experimental work was extended also to study the effect of the annealing process on the behavior of ceramic specimens.

The obtained results indicated that the microhardness, the bending stress, and the stress intensity factor of treated specimens using pulsed laser were decreased relative to the untreated specimens' results. It also indicated that the bending stress is related to the depth of machined layer and the changes of microhardness values through the distance from the treated surface. The annealing process for the specimens, fabricated by sintering process and treated by laser, improved the tested mechanical properties. This is due to the fact that the annealing process produces a liquid phase on the grain boundaries which closes the micro cracks and refines grains structure.

KEYWORDS: laser treatment, ceramic materials, mechanical properties, sintering and annealing.

الخواص الميكانيكية لخامات تبريد السيلكون
المعالجة بأشعة الليزر النبضي Nd-YAG

د. عبد الله يوسف مجید*

أستاذ مساعد في كلية الهندسة الميكانيكية و الكهربائية - جامعة دمشق - الجمهورية العربية السورية، و المuar حالياً لكلية الهندسة - جامعة الملك خالد - المملكة العربية السعودية.

د. السيد يوسف القاضي**

أستاذ بقسم الهندسة الميكانيكية - كلية الهندسة بشبرا - جامعة بنها - جمهورية مصر العربية، و المuar حالياً لكلية الهندسة - جامعة الملك خالد - المملكة العربية السعودية.

ملخص البحث:

البنية البلورية و الخواص الميكانيكية لخامات السيراميك تم دراستها من خلال عينات مصنعة من تبريد السيلكون المعالج باستخدام أشعة الليزر النبضي Nd-YAG . الخواص الميكانيكية مثل الصلادة و إجهاد الانحناء ومعامل تركيز الإجهادات (K_{IC}) استخدمت لدراسة تأثير المعالجة باستخدام أشعة الليزر. كذلك تأثير عملية التلدين على سلوك عينات السيراميك. وقد أظهرت نتائج البحث أن الصلادة الميكروية و إجهاد الانحناء و معامل تركيز الإجهادات للعينات المعالجة بأشعة الليزر قد انخفض بالمقارنة بالعينات غير المعالجة بأشعة الليزر. كما أظهرت تلك النتائج أن إجهاد الانحناء يعتمد على عمق الطبقة المزالة و التغير في قيمة الصلادة الميكروية خلال المسافة من السطح المعالج. أما عملية التلدين للعينات المصنعة بطريقة ميتالورجيا المساحيق و المعالجة بأشعة الليزر أظهرت تحسن في الخواص الميكانيكية، حيث أن عملية التلدين تنتج الطور السائل على حدود الحبيبات، و بالتالي تقلل الشقوق الميكروية و تعم البنية.

مقدمة:

إن التطور العلمي المائل في الحالات الهندسية هو في حاجة كبيرة جداً لوجود مواد هندسية ذات خواص ميكانيكية وترابولوجية وفزيائية تناسب مع هذا التطور الكبير. وهذا فلن استخدام المواد السيراميكية في أحجام الماكينات وعدد القطع هو أحد الاتجاهات التي يجب دراستها بغية توفير مواد هندسية ذات خواص تتوافق مع متطلبات التطور الهندسي. وتعتبر علاقة بنية المواد السيراميكية بخواصها من أهم المشاكل التي يتناولها علم المواد الحديث، حيث أن مقاومة ومتانة المواد السيراميكية **Ceramic Materials** يعتمد على تحديد الخواص الميكانيكية **Mechanical Properties** والبنية **Microstructure** للمادة [١].

يتميز استخدام المواد السيراميكية كمواد إنشائية أو عدوية بشكل كبير عن الخلاطات المعدنية المقاومة حيث تؤمن هذه المواد ارتفاعاً كبيراً في المستوى التقني لأداء الآلات و جذو اقتصادية عالية من حيث التكلفة و فعالية الأنظمة الكهربائية و التقنية، و علاوة على ذلك أن المواد الأولية التي تصنع منها هذه المواد هي مواد متوفرة في الطبيعة و أن عمليات إنتاجها ذات أنظمة ملائمة للبيئة [٢].

ويرتبط تطور علم بناء الآلات بارتفاع مستمر في درجة حرارة الأحجام العاملة و خاصة بالنسبة لتصميم المركبات، وفي الوقت الحاضر و بشكل أساسي يتم التغلب على ارتفاع درجة الحرارة باستخدام أنظمة تبريد مختلفة، و حيث أن كفاءة المركبات و التوربينات تعتمد على درجة الحرارة داخل غرفة الاحتراق حيث أن الكفاءة تزداد بزيادة درجة الحرارة داخل غرفة الاحتراق. لذلك فإن استخدام عمليات التبريد يقلل من كفاءة المركبات و التوربينات، و الحل الأمثل لرفع مستوى أداء هذه المعدات و زيادة اقتصاديتها هو استخدام مواد يمكن بواسطتها الاستعاضة عن الخلاطات التقليدية المقاومة للحرارة بموجات أخرى مثل المواد السيراميكية. لقد تطورت في الآونة الأخيرة تكنولوجيا معالجة المواد السيراميكية على أساس استخدام التركيز الكبير للطاقة مثل التفريغ الكهربائي و البلازما و الحزم الإلكترونية و الأشعة الليزرية، حيث تعمد هذه الطرق على تأثير الطاقة بشكل أو باخر على المادة من أجل تشكيل عناصر ذات خواص فزيائية و ميكانيكية محددة.

لقد أصبح اهتمام العلماء في مجال بناء الآلات باستخدام الليزر لمعالجة المواد السيراميكية كبيرة جداً بسبب الإمكانيات الكبيرة لهذه التقنية، و لقد أتى في الوقت الحاضر العديد من الأبحاث في هذا المجال و التي لها نتائج عملية في استخدام هذه التقنية في معالجة المواد السيراميكية [٣,٤] . ولكن لم تلق آلية تغير بنية المادة عند تأثيرها بالحرارة الليزرية شرحًا كافيًا إلى الآن، و لهذا يهدف هذا البحث إلى دراسة تأثير

المعالجة بأشعة الليزر النبضي Nd-YAG على الخواص الميكانيكية و البنية البلورية للمواد السيراميكية، وقد تم اختيار تبريد السيلكون لإجراء هذا البحث لأنه يعتبر من المواد السيراميكية شائعة الاستخدام في التطبيقات الهندسية.

تبريد السيلكون :

إن تبريد السيلكون Silicon Nitride هو مادة ذات ارتباط تكافهي قوي و مقاومة عالية للحرارة و Heat Resistance و التآكل Wear و قساوة كبيرة Hardness و كذلك ينتمي منخفضة التحرّكات الإلخالعية Dislocation و العمليات الانتشارية Diffusion [5]. يوجد في نظام سيلكون - آزوت فقط نموذج واحد من تبريد السيلكون هو Si_3N_4 الذي يتواجد على شكل طورين: α - Si_3N_4 عند درجات الحرارة المنخفضة و الثاني β - Si_3N_4 عند درجات الحرارة المرتفعة. و تملك التحولات الطورية $\alpha \leftrightarrow \beta$ التي تحدث عند درجة حرارة حوالي 1500°C أهمية خاصة في الحصول على مادة السيراميك ذات الأساس تبريد السيلكون و ذلك عند عمليات تكتيفها، كما ولا توجد درجة حرارة محددة و دقيقة لانصهار هذا التبريد و التي من الصعب الوصول إليها بسبب الاستقرار الحراري المنخفض للروابط عند درجة حرارة أعلى من 1600°C حيث يتفكك هذا التبريد إلى Si و N_2 [6]. و يبين الجدول (١) خواص تبريد السيلكون الإنساني.

جدول رقم (١) الخواص الميكانيكية و الفيزيائية لتبريد السيلكون . [7] Si_3N_4

الخواص الميكانيكية و الفيزيائية	الكتافة g/cm ³	المسامية المفترضة P %	إجهاد الاختلاء، MPa	معامل بونغ E, GPa	معامل ترکيز الإجهادات، K_{Ic} , MPa.m ^{1/2}	القصاؤة السطحية، MPa	معامل التقليد الحراري، $^{\circ}\text{C}$	مقاومة الرغف، σ_p , MPa	درجة حرارة الانصهار، $^{\circ}\text{C}$	أعلى درجة حرارة استخدام، $^{\circ}\text{C}$
الكتافة g/cm ³	2.76	3.18	3.04							
المسامية المفترضة P %	١٥	٢	.							
إجهاد الاختلاء، MPa	296	845	650				٢٥ $^{\circ}\text{C}$			
إجهاد الاختلاء، MPa	300	680	460				١٠٠٠ $^{\circ}\text{C}$			
معامل بونغ E, GPa	160	310	230							
معامل ترکيز الإجهادات، K_{Ic} , MPa.m ^{1/2}	3.6	5.0	5.3							
القصاؤة السطحية، MPa	10000	22000	-							
معامل التقليد الحراري، $^{\circ}\text{C}$	$3.0 * 10^6$	$3.28 * 10^6$	$3.3 * 10^6$							
مقاومة الرغف، σ_p , MPa	290 (1000h, 1000 $^{\circ}\text{C}$)	-	280 (1000h, 1000 $^{\circ}\text{C}$)							
درجة حرارة استخدام، $^{\circ}\text{C}$	1900	1900	1900							
أعلى درجة حرارة استخدام، $^{\circ}\text{C}$	1500	1500	1400							

شروط التجارب:

في هذا البحث تم استخدام عينات من مساحيق تزريز السيلكون الدقيقة الحجم $10 \times 10 \times 5 \text{ mm}$ مشكلة على الساخن بواسطة المكبس الهيدروليكي بضغط نوعي يصل إلى 30 MPa وذلك لتأمين مسامية (3-4%)، حيث تم تعبئة الحاويات بطريقة حرة وكانت العينات ذات أبعاد نظامية بالنسبة لاختبار الانحناء $55 \times 10 \times 5 \text{ mm}$ ، وعينات أخرى عبارة عن صفائح أسطوانية الشكل بسمك 3mm وقطر 30mm لبقية الاختبارات، وزنت العينات في الميزان التحليلي ذو دقة 0.01 وأجريت عليها عملية التلييد الحراري Sintering مفترضة مع عملية الكبس أي التشكيل على الساخن في فرن تحريري في قالب من الغرافيت عند درجة حرارة $(1700 \pm 20)^\circ\text{C}$ خلال فترة زمنية 2h في وسط خامل ثم نظفت العينات بواسطة غاز خامل. ونتيجة للتشكيل على الساخن في قالب من الغرافيت حصلنا على عينات عالية الكثافة، حيث بدأ انكماس العينات أثناء عملية التشكيل على الساخن عند درجة حرارة 1450°C وانتهى عند 1700°C ، ووصلت نسبة الفقدان في الكلة إلى 18%， إن فقدان الكلة عند عملية التلييد الحراري للمساحيق الدقيقة الحجم تتوافق مع ما تم الحصول عليه في الدراسات السابقة [8]. أما عملية المعالجة بأشعة الليزر فتمت باستخدام ليزر نيوديميوم Nd-YAG حيث كانت طاقة النبضة (1.5mJ) وكتافة الطاقة (3.55 J/m^3) و زمن تأثير النبضة 4 ms طول الموجة μm . و كان توزيع كثافة شعاع الليزر في مقطع الحزمة الليزرية "متجانساً" ضرورة الحصول على حقل حراري متناوب بواسطة معايرة العدسة Focus من أجل الحصول على حزمة منشورة Spot ذات قطر للحزمة 2mm ، و تتحرك العينة بالنسبة للحزمة الليزرية بسرعة 50 mm/min و ضغط الهواء $6 \times 10^5 \text{ Pa}$ وقد ثبتت دراسة البنية المجهريّة Microstructure وسماكة منطقة الانصهار والقساوة الميكروية Micromet بواسطة المغير الضوئي من صنع شركة Buehler ماركة Microhardness والمزود بجهاز رقمي لقياس القساوة الميكروية بواسطة مقياس فيكرز عند حمولة $N = 0.98$. أما قياس معامل تركيز الإجهاد K_{Ic} فتم على نفس الجهاز وذلك بدراسة تغير الحمولة من 0.98N حتى لحظة ظهور التشققات الميكروية على العينة. أما الاختبارات الميكانيكية فقد أجريت على آلة الاختبارات العامة ماركة Instron.

النتائج و المناقشة:

بالفحص المجهري للعينات لوحظ الآتي:

التغير في بنية المواد السيراميكية عند المعالجة بأشعة الليزر يرتبط بالالية اختيار المادة عند تأثيرها بالحرارة الليزرية ويمكن ملاحظة ثلاثة مناطق في البنية عند استخدام شعاع الليزر في معالجة المواد السيراميكية وهي:

- المنطقة الأولى عبارة عن بنية منصهرة لا بلورية Amorphous تقع عند سطح المادة المعالجة مباشرة.

- المنطقة الثانية عبارة عن سيلكون بلوري Crystal Silicon with Oxides مع أكسيد مركب وهذه الطبقة تلي الأولى وتقرب من منتصف العينة.

- والمنطقة الثالثة هي عبارة عن الطور β - تزريز السيلكون وتظهر هذه المنطقة في أسفل العينة كما هو مبين في الشكل (١) وهذه النتائج تتفق مع العديد من الأبحاث في هذا المجال [٤,٩]، التي أثبتت وجود تغير في بنية المادة حتى عمق $70 - 100 \mu\text{m}$ عن السطح المعالج وعلى شكل تكتيف للمادة في هذه الطبقة وتعيم حبيبات المادة السيراميكية وزياحة انتظام وتنسيق وضع الحبيبات. وبين الفحص المجهري للبنية أن طوراً "زجاجياً" Glassy يخرج عند حدود أطوار تزريز السيلكون Si_3N_4 وعلى حدود الحبيبات وأن المنطقة الإنتشارية على الحدود الفاصلة بين الأطوار متعددة.

الشكل (١) البنية المجهريّة للمنطقة المعالجة بأشعة الليزر X250

وحيث أن درجة إففاء ونظافة السطح المعالج تعتمد على الغاز المساعد المستخدم لإزالة الناتج من المعالجة بأشعة الليزر، حيث يؤثر استخدام الغاز المساعد على شدة التغيرات أي على نعومة السطح وعلى التركيب الكيميائي للمنطقة السطحية حيث أن وجود الغاز المساعد يمنع أو يحد من التفاعلات الكيميائية بين البورات المنصهرة وألوxite بعملية المعالجة. كذلك معدل تدفق الغاز وانتظامه ومقدار ضغط الغاز يؤثر على استواء الطبقة المنصهرة من سطح العينة وبالتالي على درجة خشونة السطح، ويلاحظ على السطح المعالج بشكل خاص عند استخدام الهواء أو الأكسجين.

كفارات مساعدة لإزالة نواتج المعالجة وجود كميات كبيرة من نقاط الأكسيد. إن وجود بعض أكسيد المعادن في البنية تستخدم كإضافات أو عناصر تسبيك عند الحصول على المواد السيراميكية المختلفة لتحسين خواصها الميكانيكية [10].

تغير البنية عند الطبقات السطحية و نوعية السطح المعالج يؤثران على تغير الخواص الميكانيكية لمادة تترد السيلكون والتي تكون في نهاية الأمر محددة بحسب طبيعة التشغيل و قدرها على العمل. و لتحديد معايير الخواص الميكانيكية تم اختبار بعض الخواص مثل القساوة الميكروية Stress و إجهاد الانهاء Microhardness و معامل تركيز الإجهادات Intensity Factor و التي تقييم باغطاء تقييم كاف حول استخدام هذه المادة في الظروف الطبيعية لاستخدامها.

يتألف السطح الناتج عن المعالجة بالليزر النبضي Nd-YAG من بقعة من الأكسيد التي تكون بدورها كبيرة و أخرى صغيرة حيث تؤثر هذه الأكسيد المترسبة من الحت الليزري Erosion و التي تكون متمسكة بالمادة الأم على الخواص الميكانيكية المختلفة.

يبين الجدول (٢) تغير إجهاد الانهاء Bending Stress و القساوة الميكروية Microhardness لترد السيلكون المشكل بالكس على الساخن، و ذلك قبل وبعد إجراء المعالجة بأشعة الليزر على المادة المختلفة.

جدول رقم (٢): قيم القساوة الميكروية و إجهاد الانهاء قبل و بعد المعالجة بأشعة الليزر.

القساوة الميكروية Hv, [MPa]	إجهاد الانهاء σ_b , [MPa]	المادة السيراميكية Si_3N_4
11800	370	قبل المعالجة بالليزر
9300	270	بعد المعالجة بالليزر

لقد أظهرت النتائج أنه تنشأ هشاشة لسطح العينات المعالجة بالليزر، و تناقض في قيم إجهاد الانهاء σ_b كما هو مبين في الشكل (2,a) و الذي يعطي صورة عن علاقة إجهاد الانهاء بعمق الطبقة المعالجة و التي تصل إلى $70 \mu m$. إن سبب نقصان إجهاد الانهاء بعد المعالجة بأشعة الليزر يعود إلى احتمال تكون شقوق ميكروية Micro-Crack نتيجة عن تأثير الصدم الحراري [5]. كما هو مبين من خلال تحويل البنية الملوثة للمعدن كما في الشكل (2-a).

و حيث أن درجة إلهاء و نظافة السطح المعالج تعتمد على الغاز المساعد المستخدم لإزالة الناتج من المعالجة بأشعة الليزر، حيث يؤثر استخدام الغاز المساعد على شدة شكل التغيرات أي على نعومة السطح و على التركيب الكيميائي للمنطقة السطحية حيث أن وجود الغاز المساعد يمنع أو يحد من التفاعلات الكيميائية بين البليورات المنصهرة والجلو الحفظ بعملية المعالجة. كذلك معدل تدفق الغاز وانتظامه ومقدار ضغط الغاز يؤثر على استواء الطبقات المنصهرة من سطح العينة وبالتالي على درجة خشونة السطح، و يلاحظ على السطح المعالج بشكل خاص عند استخدام الهواء أو الأكسجين كغارمات مساعدة لإزالة نواتج المعالجة وجود كميات كبيرة من نقاط الأكسيد. إن وجود بعض أكسايد المعادن في البنية تستخدم كإضافات أو عناصر تسبیک عند الحصول على المواد السيراميكية المختلفة لتحسين خواصها الميكانيكية [10].

تتغير البنية عند الطبقات السطحية و نوعية السطح المعالج يؤثران على تغير الخواص الميكانيكية لمادة تترید السيلكون والتي تكون في نهاية الأمر محددة بحسب طبيعة التشغيل و قدرتها على العمل. و لتحديد معايير الخواص الميكانيكية تم اختيار بعض الخواص مثل القساوة الميكروية Bending Stress و Microhardness و إجهاد الانحناء Stress Intensity Factor و معامل تركيز الإجهادات والتي تفيد بإعطاء تقدير كاف حول استخدام هذه المادة في الظروف الطبيعية لاستخدامها.

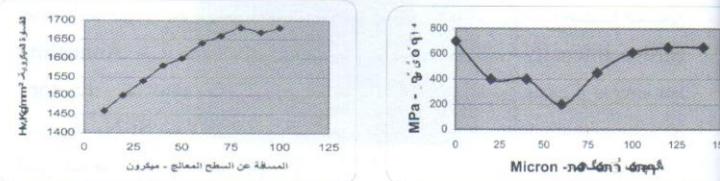
يتالف السطح الناتج عن المعالجة بالليزر النبضي Nd-YAG من بقعة من الأكسايد التي تكون بلوراتها كبيرة و أخرى صغيرة حيث تؤثر هذه الأكسايد المنكوبة من الحت الليزري Erosion و التي تكون متamasكة بالمادة الأم على الخواص الميكانيكية المختلفة. بين الجدول (2) تغير إجهاد الانحناء Bending Stress و القساوة الميكروية Microhardness لتترید السيلكون المشكل بالكبس على الساخن، و ذلك قبل وبعد إجراء المعالجة بأشعة الليزر على المادة المختبرة.

جدول رقم (2): قيم القساوة الميكروية و إجهاد الانحناء قبل و بعد المعالجة بأشعة الليزر.

القساوة الميكروية Hv, [MPa]	إجهاد الانحناء σ_b , [MPa]	المادة السيراميكية Si ₃ N ₄
11800	370	قبل المعالجة بالليزر
9300	270	بعد المعالجة بالليزر

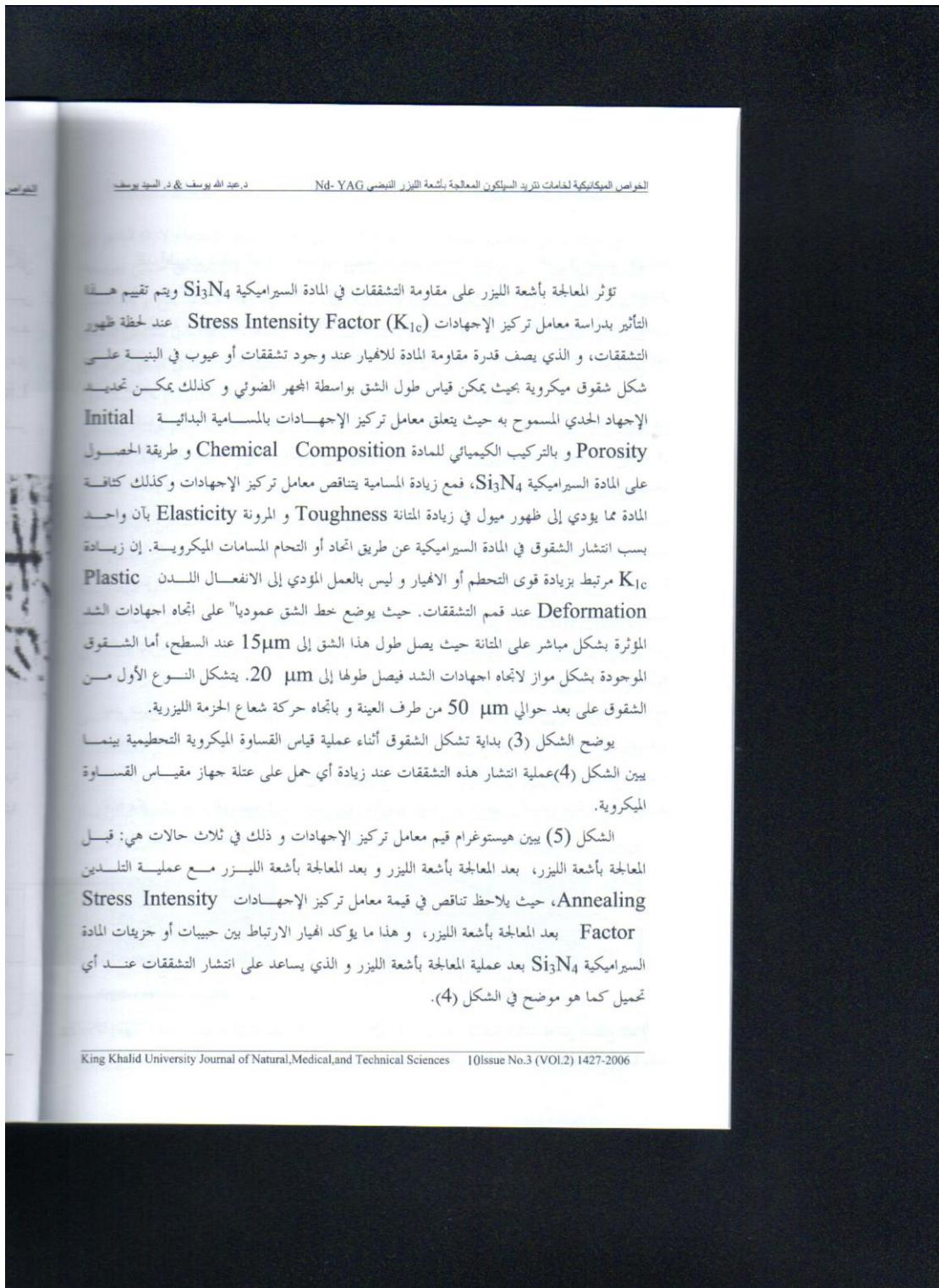
لقد أظهرت النتائج أنه تتشا هشاشة لسطح العينات المعالجة بالليزر، و تناقص في قسم إجهاد الاختلاء σ_b كما هو مبين في الشكل (2,a) و الذي يعطي صورة عن علاقة إجهاد الاختلاء بعمق الطبقة المعالجة والتي تصل إلى μm 70. إن سبب نقصان إجهاد الاختلاء بعد المعالجة بأشعة الليزر يعود إلى احتمال تكون شقوق ميكروي Micro-Cracks ناجمة عن تأثير الصدم الحراري [5]. كما هو مبين من خلال تحليل البنية البلورية للمعدن كما في الشكل (2-a).

كما أجريت اختبارات مقارنة على القساوة الميكروية في الطبقة الملاصقة تماماً لسطح المعالج مع المادة الأساسية المصنعة بالطرق التقليدية، حيث أظهرت نتائج البحث إلى وجود ثبات أو استقرار في قيم القساوة الميكروية على كامل السطح، كما هو مبين في الجدول (2). حيث أن النتائج الموضحة في الجدول (2) تشير إلى انخفاض في قيم القساوة الميكروية في هذه الطبقة مقارنة مع المادة الأساسية قبل المعالجة بأشعة الليزر. وعلى هذا الأساس يمكن استخلاص النتيجة التالية وهي انه في هذه الحالة قد حصل انخفاض في قوى الارتباط بين حبيبات المادة، حيث أنه عند الحصول على الحبيبات بطريقة الطحن لم تكن الظروف كافية من أجل عملية التلبيد الحراري و بالتالي يكون التماسك بين هذه الحبيبات ضعيفاً عمما هو عليه بعد عملية التلبيد الحراري Sintering أو عند التشكيل بالكبس على الساخن. كذلك قياس القساوة الميكروية يشير إلى وجود اجهادات متبقية على سطح المادة السيراميكية بعد عملية المعالجة بأشعة الليزر، كما هو مبين في الشكل (2,b) و الذي يوضح بقاء قيمة القساوة الميكروية ثابتة تقريباً حتى عمق μm 70 عن السطح، ولكن تنخفض قيمة القساوة الميكروية و بشكل خطى عند الاقرابة من السطح ليصبح قيمتها 14600 MPa على عمق μm 10، و هذا يمكن شرحه بوجود تغير في تركيب البنية الميكروية للطبقة، و تناقص القساوة الميكروية عند الاتساع كثيراً عن السطح المعالج نتيجة وقوعها تحت تأثير اجهادات شد متبقية.



(a) علاقة إجهاد الاختلاء بمسافة عن السطح المعالج
(b) علاقة القساوة السطحية بمسافة عن السطح المعالج

King Khalid University Journal of Natural,Medical, and Technical Sciences 9 Issue No.3 (VOL.2) 1427-2006



تأثير المعالجة بأشعة الليزر على مقاومة الشقوقات في المادة السيراميكية Si_3N_4 ويتم تقييم هذا التأثير بدراسة معامل تركيز الإجهاد (K_{IC}) عند لحظة ظهور الشقوقات، والذي يصف قدرة مقاومة المادة للأفيار عند وجود شقوقات أو عيوب في البنية على شكل شقوق ميكروية بحيث يمكن قياس طول الشق بواسطه المتر الضوئي و كذلك يمكن تحديد الإجهاد الحدي المسموح به حيث يتعلق معامل تركيز الإجهاد بالمسامية البلاستيكية Initial Porosity و بالتركيب الكيميائي للمادة Chemical Composition و طريقة الحصول على المادة السيراميكية Si_3N_4 ، فمع زيادة المسامية يتناقص معامل تركيز الإجهاد و كذلك كافية المادة مما يؤدي إلى ظهور ميول في زيادة المثانة Elasticity و المرونة Toughness باذ واحد بسبب انتشار الشقوق في المادة السيراميكية عن طريق اتخاذ أو التحام المسامات الميكروية. إن زيادة K_{IC} مرتبطة بزيادة قوى التحطّم أو الأفيار وليس بالعمل المودي إلى الانفعال اللدن Plastic Deformation عند قمم الشقوقات. حيث يوضع خط الشق عمودياً على اتجاه اجهادات الشد المؤثرة بشكل مباشر على المثانة حيث يصل طول هذا الشق إلى 15 μm عند السطح، أما الشقوق الموجودة بشكل مواز لاتجاه اجهادات الشد فوصل طولها إلى 20 μm. يشكل النسخ الأول من الشقوق على بعد حوالي 50 μm من طرف العينة و باتجاه حركة شعاع الحرمة الليزرية.

يوضح الشكل (3) بداية تشكيل الشقوق أثناء عملية قياس القساوة الميكروية التحطّمية بينما يبين الشكل (4) عملية انتشار هذه الشقوقات عند زيادة أي حمل على عتلة جهاز قياس القساوة الميكروية.

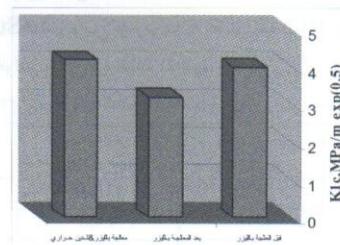
الشكل (5) يبين هيستوغرام قيم معامل تركيز الإجهادات و ذلك في ثلاث حالات هي: قبل المعالجة بأشعة الليزر، بعد المعالجة بأشعة الليزر و بعد المعالجة بأشعة الليزر مع عملية التلدين Stress Intensity Annealing Factor بعد المعالجة بأشعة الليزر، وهذا ما يؤكد الأ Hariar الارتباط بين حبيبات أو جزيئات المادة السيراميكية Si_3N_4 بعد عملية المعالجة بأشعة الليزر و الذي يساعد على انتشار الشقوقات عند أي تحميل كما هو موضح في الشكل (4).



الشكل (3) بداية ظهور التشققات أثناء قياس القساوة الميكروية X400



الشكل (4) انتشار التشققات والانفصال X400



الشكل (5) هيستوغرام بين قيم معامل تركيز الإجهادات

تأثير عملية التلدين على الخواص الميكانيكية

إن تراجع الخواص الميكانيكية لتزيد السلكون بعد عملية المعالجة بأشعة الليزر متعلق بشكل أساسي بالتشققات الميكروية **Micro – crack** و اختلال الروابط بين حبيبات المادة، لذلك من الضروري القيام بعملية التلدين **Annealing** للمادة السيراميكية بعد عملية المعالجة بأشعة الليزر عند درجات حرارة تسمح بتشكل الطور السائل **Liquid Phase** على حدود الحبيبات. حيث تؤدي عملية التلدين مع تشكيل الطور السائل إلى عملية تلييد حراري ذات طور سائل **Liquid Phase Sintering** تسمح بتنعيم الحبيبات و تعويم قمم التشققات الميكروية التي تكون عبارة عن مراكز لتركيز الإجهادات.

أجريت عملية التلدين الحراري عند درجات حرارة عالية نسبياً ($20 \pm 20^{\circ}\text{C}$) في جو من الأزوت و زمن الإبقاء الحراري (2h). إن تلك العوامل **Parameters** تسمح بزيادة قوى الترابط بين الحبيبات بشكل جيد من دون غواها و ازدياد حجمها. وبين الجدول (٣) تأثير عملية التلدين على الخواص الميكانيكية بعد عملية المعالجة بأشعة الليزر، و كما هو واضح من الجدول فإن عملية التلدين تسمح بزيادة مستوى الخواص الميكانيكية، حيث تزداد القساوة الميكروية بالقرب من السطح بشكل ملحوظ، يؤدي الوسط الأزوتى عند عملية التلدين إلى تغيير في صفات العيوب السطحية الحاصلة، و تعويم التشققات الحاصلة من جراء المعالجة بالليزر وهذا يؤدي إلى زيادة في قيم معامل تركيز الإجهادات K_{Ic} بالمقارنة مع العينات المعالجة بأشعة الليزر و لم تخضع لعملية التلدين الحراري. أي أن افتراق عملية المعالجة بأشعة الليزر مع عملية التلدين الحراري **Annealing** عند درجات حرارة عالية يؤدي إلى تلدين الطبقه المثلثة **Brittle Surface Defects** ذات التشوّهات و العيوب السطحية لحفظ مستوى الخواص الميكانيكية للمادة المختبرة.

جدول رقم(٣): تأثير عملية التلدين بعد المعالجة بالليزر على الخواص الميكانيكية.

معامل تركيز الإجهادات K_{Ic} , MPa.m ^{1/2}	إجهاد الاختبار σ_b , MPa	القساوة الميكروية Hv, MPa	الخواص الميكانيكية
4.0	370	11800	قبل المعالجة بالليزر
3.2	270	9300	بعد المعالجة بالليزر
4.2	430	12500	معالجة بالليزر + تلدين

الخلاصة :

من النتائج السابقة يمكن استخلاص النقاط التالية:

١. تغير بنية المادة السيراميكية Si_3N_4 عند معالجتها بالليزر، و بالفحص المجهري قد أمكن تقسيمها إلى ثلاث مناطق وهي: أ- بنية منصهرة لا بلورية، ب - سيلكون بلوري، ج - الطور $\beta - \text{Si}_3\text{N}_4$.
٢. يؤدي تغير بنية الطبقات السطحية إلى انخفاض في الخواص الميكانيكية بعد المعالجة بأشعة الليزر و خاصة إجهاد الانهاء و القساوة الميكروية.
٣. تؤدي المعالجة بأشعة الليزر إلى تناقص في قيم معامل تركيز الإجهادات K_{Ic} وذلك بسبب انتشار التشوهات الميكروية و التحامها مع بعضها البعض و كذلك احتلال الروابط بين حبيبات المادة.
٤. عملية التلدين الحراري للمادة السيراميكية بعد المعالجة بأشعة الليزر تحسن الخواص الميكانيكية المختلفة مثل القساوة الميكروية و إجهاد الانهاء و معامل تركيز الإجهادات و ذلك تكون طور سائل على حدود الحبيبات و هنا يؤدي إلى صغر حجم الحبيبات و ملئ التشوهات الميكروية. و عليه نوصي بإجراء عملية التلدين الحراري بعد عملية المعالجة بأشعة الليزر للمواد السيراميكية المصنعة بطريقة ميتالورجيا المساحيق.