



## تأثير اضافة الكروم على الصفات الميكانيكية للمادة المركبة ذات الاساس شبه المعدني (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)

Dr.Kahtan AL-Khazraji\*

Dr.Haydar A.Hussain \*\*

Ahmed Mudhaffer Hashim\*\*

\*University of Technology  
Materials Eng. Dept.

\*\* Babylon University, Materials  
Eng. Dept. , College of Eng.

### ABSTRACT

In this investigation NiAl-based composites containing a dispersion of Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> particles are prepared by sintering technique at 1350°C for 90 min. in an argon atmosphere. Intermetallic compound NiAl was prepared from a mixture of nickel and aluminum powders by using reactive sintering technique at 600°C for 12 Hrs. in an argon atmosphere. To improve the ductility of NiAl three weight percents of Cr (3.5, 4, 4.5 wt %) were added to the composite (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>). Series of experiments showed that:

- adding of (Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) to (NiAl) leads to increase its compressive strength and its hardness but with a decrease in its ductility;
- adding Cr to the intrmetallic composite (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) leads to increase its compressive strength and its hardness with an ability to improve its ductility. An addition of (4.5 wt% Cr) to the composite containing (10wt%Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) led to improve the compressive strength by (25%), hardness by (9%) and ductility by (94%) in comparison with that containing no Cr.

**Key words:** Composite Material, Mechanical Properties, Chrome

### الخلاصة:

في البحث الحالي تم تحضير المادة المركبة ذات الأساس من ألومينايد النيكل NiAl والمقواة بدقائق أكسيد الألومنيوم Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> بواسطة تقنية التلبيد عند درجة حرارة 1350°C لمدة ساعة ونصف تحت جو من غاز الأرجون وقد حضر المركب شبه المعدني NiAl بواسطة التلبيد التفاعلي لمسحوق السبك الرئيسيين النيكل والألمنيوم عند درجة حرارة 600°C لمدة 12 ساعة. اضيفت ثلاث نسب وزنية من الكروم هي (3.5, 4, 4.5wt%) إلى المركب (NiAl). اظهرت الاختبارات بان إضافة نسب من اوكسيد الالمنيوم إلى ألومينايد النيكل NiAl تؤدي إلى زيادة مقاومة الانضغاط والصلادة ولكن مع انخفاض في المطيلية، وان إضافة الكروم إلى المادة المركبة (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) تؤثر باتجاه زيادة مقاومتها للانضغاط وزيادة صلابتها مع امكانية الحصول على مطيلية اعلى. ان افضل النتائج التي تم الحصول عليها كانت عند اضافة كروم نسبة (4.5wt%) الى المادة المركبة (90NiAl-10Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) حيث ازدادت مقاومة الانضغاط بنسبة (25%) والصلادة بنسبة (9%) والمطيلية بنسبة (94%) بالمقارنة مع قيمها للمادة الخالية من الكروم.

### المقدمة:

لقد أدت متطلبات الصناعة الحديثة إلى الحاجة لمواد جديدة تتصف بالجساءة العالية وبخفة الوزن وإنخفاض الكلفة وعمر الخدمة الطويل والإحتفاظ بالخواص عند درجات الحرارة العالية والأوساط القاسية. مثل هذه المتطلبات وغيرها يمكن الحصول عليها من المركبات شبه المعدنية.

تعتبر ألومينايدات المعادن الإنتقالية ذات البنية البلورية B2 أحد أهم مجاميع المركبات شبه المعدنية وهي تشمل: ألومينايدات الكوبالت والومينايدات النيكل والومينايدات الحديد، وهذه البنية مشتقة من البنية البلورية المكعبة المتمركزة الجسم (bcc) إذ ان وحدة الخلية لهذه البنية تحتوي على ذرتين وهو العدد نفسه الموجود في بنية (bcc)، وهي تتألف من خليتين مكعبيتين أوليتين متداخلتين إذ تحتل ذرات الألومنيوم إحدى زوايا وحدتي الخليتين المتداخلتين، بينما تحتل ذرات النيكل أو الكوبالت أو الحديد زوايا المكعب لوحدة الخلية الثانية. ويعد ألومينايد النيكل NiAl أبرز هذه الألومينايدات والطور الأكثر أهمية في نظام النيكل – ألومنيوم (الشكل 1) وذلك بسبب الخواص الميكانيكية والفيزيائية الفريدة التي يمتلكها والتي جعلته يصبح منافساً وبديلاً للسبائك التقليدية ذات الأساس نيكل المستعملة في أوساط درجات الحرارة العالية والأوساط القاسية، وعلى الرغم من ذلك إلا أن هنالك محددات في تطبيقات ألومينايد النيكل NiAl وهي مطيلته المنخفضة وهشاشيته العالية عند درجة حرارة الغرفة وذلك بسبب سلوك الفشل بالكسر الهش ما بين البلورات ( Intergranular Fracture )

ومقاومة الكسر الضعيفة للتشقق ومتانة كسره المنخفضة. لمعالجة هذه العيوب يتم إضافة أكسيد الألمنيوم إلى أرضية المركب NiAl لتكوين المادة المركبة ذات الأساس شبه المعدني (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) [1]. إن الدراسات التي تطرقت إلى إنتاج المادة المركبة (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) تعد قليلة وحديثة العهد ففي عام 1997م تمت دراسة تأثير إضافة دقائق الألومينا على الحجم الحبيبي لدقائق ألومينايد النيكل NiAl وعلى خواصه الميكانيكية [2]، كذلك درست الخواص الميكانيكية للمادة المركبة ذات الأساس من ألومينايد النيكل NiAl والمحتوية على دقائق مشتتة من نتريد الألمنيوم AlN وألياف مشتتة من الألومينا [3]. عام 2000م درست إمكانية تحسين خواص الربط للمادة المركبة ذات أساس من ألومينايد النيكل NiAl والمقواة بألياف الألومينا عن طريق طلاء أسطح ألياف الألومينا بنتريد البورون [4]. عام 2001م بحث إنتاج مسحوق المادة المركبة ذات الأساس شبه المعدني (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) بتقنية التسيك الميكانيكي لمسحوق أكسيد النيكل (NiO) والألمنيوم [5]. عام 2003م تم تحضير ودراسة الخواص الميكانيكية للمادة المركبة (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) عن طريق أكسدة مسحوق ألومينايد النيكل NiAl في الهواء لمدة ساعتين عند درجات حرارة مختلفة لتكوين أكسيد الألمنيوم Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> ضمن الأرضية ذات الأساس NiAl [1] حيث تم التوصل إلى أن Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> يحد من النمو الحبيبي لدقائق المركب NiAl.

يتضمن البحث الحالي تحضير المركب شبه المعدني ألومينايد النيكل NiAl بتقنية التليد التفاعلي لمسحوق النيكل والألمنيوم ، ومن ثم إنتاج المادة المركبة ذات الأساس من هذا المركب والمقواة بدقائق الألومينا (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) ودراسة تحسين الخواص الميكانيكية للمادة المركبة ذات الأساس شبه المعدني (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) بإضافة الكروم بنسب وزنية مختلفة إلى هذا المركب شبه المعدني.

### الجانب العملي:

#### إنتاج المركب شبه المعدني ألومينايد النيكل NiAl:

لتصنيع النماذج المستخدمة في البحث استخدمت المساحيق المبينة في جدول ( 1 ). أما النماذج الأساسية من ألومينايد النيكل NiAl فقد تشكلت من (68wt% Ni) لجميع النماذج والباقي من الألمنيوم ونسب إضافة (3.5,4,4.5wt% Cr). تم وزن النماذج باستخدام ميزان نوع ( L220S-\*\*D ) بدقة ( ± 0.001 ) ، مصنع من قبل:

( Sartorius GMBH Göttingen-GERMANY ).

تم إجراء المزج الرطب للمساحيق المكونة لخلطة كل نموذج ( بعد إضافة الاسيتون ) لمدة ثلاث ساعات و بواسطة طاحونة الكرات الكوكبية نوع ( O5.102 ) مع كرات طحن مصنوعة من الألومينا بعدها تم التجفيف عند درجة حرارة ( 63°C ) في فرن تجفيف كهربائي نوع ( Prodit ) ، مصنع من قبل ( Prodit s.a.s. ) ( Torino-ITALY ). أجريت عملية تفتيت المزيج وتشكيله بضغط كبس ثابت مقداره 3 طن ( 191MPa ) باستخدام قالب كبس فولاذي ثنائي التأثير مع بقاء الضغط مسلطاً لمدة ( 15 ) ثانية للحصول على نماذج خضراء بقطر ( 14 mm ) وسمك ( 8 mm ) . لقد تم إجراء العديد من التجارب الأولية لتثبيت ظروف التشكيل واختيار الضغط المناسب ومدة التثبيت للضغط المسلط من خلال الفحص البصري والمجهري للنماذج بعد عملية الكبس مباشرة للتأكد من عدم وجود أية تشققات أو تشوهات.

أجريت عملية تليد للنماذج الخضراء عند درجة حرارة ( 600°C ) لمدة تتراوح ما بين ( 10-12 ) ساعة في جو من غاز الأركون ، حيث يحدث تفاعل تكوين المركب شبه المعدني NiAl. بعدها تم التبريد البطيء إلى درجة حرارة الغرفة. بعد عملية التليد التفاعلي وإخراج العينات ، تم طحن النماذج بطاحونة الكرات الكوكبية لمدة ساعتين للحصول على مسحوق المركب. وللتأكد من مكونات مسحوق المركب الناتج أجري فحص حيود الأشعة السينية (X-Ray Diffraction, XRD).

#### تحضير المادة المركبة (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>):

أُخْبِرَتْ أربع نسب إضافة من الألومينا هي ( 10,20,30,40wt% ) لجميع النماذج كما في الجدول (2). أجريت عملية المزج الرطب لمكونات المزيج بإضافة الاسيتون وبلاستعانة بطاحونة الكرات الكوكبية ولمدة خمس ساعات. بعد تجفيف المزيج و تفتيته تم تشكيله في قالب ثنائي التأثير بضغط كبس ثابت مقداره 7 طن ( 774.4 MPa ) للحصول على نماذج خضراء أسطوانية الشكل بقطر ( 10 mm ) وإرتفاع ( 20 mm ) لغرض إجراء اختبار الانضغاط ونماذج أخرى بشكل اقراص بقطر (14 mm) وسمك (5 mm) لاختبار الصلادة المايكروية. بعدها تم إجراء التليد للنماذج عند درجة حرارة 1350°C لمدة ساعة ونصف وتحت جو من غاز الأركون. اعتمد معدل تسخين ( 6°C /min. ) من درجة حرارة 25°C لغاية درجة حرارة 800°C و ( 25°C /min. ) من درجة حرارة 800°C لغاية درجة حرارة 1350°C [1].

**اختبارات النماذج المشكلة:****- الكثافة والمسامية الخضراء ( Green porosity and density ) :**

تم حساب قيمة الكثافة الخضراء ( $\rho_g$  g/cm<sup>3</sup>) باعتماد أبعاد النماذج المشكلة ووزانها ، أما حساب المسامية الخضراء للنماذج فقد تمت بالاستعانة بالمعادلة ( $P_g = 1 - (\rho_g / \rho_{th})$ ) حيث أن : ( $P_g$ ) المسامية الخضراء و ( $\rho_{th}$ ) الكثافة النظرية للمزيج ( $\rho_{th}$  g/cm<sup>3</sup>) أي مسحوق ألومينايد النيكل NiAl المضاف إليه الكروم بالإضافة الى مسحوق الألومينا. إن إيجاد قيمة الكثافة النظرية لمزيج مسحوق NiAl ومسحوق الألومينا يتم من خلال معرفة النسب الوزنية المثوية لكل منهما وكما يلي [6]:

$$\rho_{th} = \frac{100 \rho_1 \rho_2}{X_1 \rho_2 + X_2 \rho_1}$$

حيث أن : ( $\rho_1, \rho_2$ ) الكثافة النظرية لألومينايد النيكل NiAl ( $5.86 \text{ g/cm}^3$ ) والكثافة النظرية للألومينا ( $3.99 \text{ g/cm}^3$  على التوالي [7] و ( $X_1, X_2$ ) النسب الوزنية لهما.

**- الكثافة والمسامية النهائية ( Final density and porosity ) :**

تم تحديد قيمة الكثافة والمسامية النهائية للنماذج باستخدام قاعدة أرخميدس وباعتماد ما تم الإشارة إليه مع الأخذ بنظر الاعتبار قيم المتغيرات للحالة النهائية.

**- الاختبارات الميكانيكية للنماذج المصنعة:**

1- اختبار الإنضغاط ( Compression Test ) : تم إجراء اختبار الإنضغاط للعينات الأسطوانية المحضرة بموجب المواصفة ( ASTM C773 ) من المادة المركبة ( NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> ) لحساب مقاومة الإنضغاط ( $\sigma$ ) وانفعال الإنضغاط ( $\epsilon_c$ ). تم الاختبار بالاستعانة بجهاز الاختبارات العام وكان نوع ( 15Ic – Ic – 1981 ) مصنع من قبل ( Tonirindustrie Prüftechnik GmbH Berlin – GERMANY ) .

2- اختبار الصلادة ( Hardness Test ) : تم قياس الصلادة المايكروية بطريقة فيكرز Vickers بالاستعانة بالجهاز نوع ( BROOKS MAJ24 ERBV ) ، مصنع من ( BROOKS Inspection Equipment Ltd., Colchester-ENGLAND ) .

**النتائج والمناقشة:****نتائج فحص حيود الأشعة السينية :**

يلاحظ من مخطط الإتران الحراري للنيكل والألومنيوم الشكل (1) بأنه يضم خمسة مركبات من ألومينايدات النيكل تتداخل مع بعضها البعض هي ( NiAl, Ni<sub>3</sub>Al<sub>5</sub>, Ni<sub>2</sub>Al<sub>3</sub>, NiAl<sub>3</sub>, Ni<sub>3</sub>Al<sub>5</sub> ) وعليه فلقد أجريت العديد من التجارب الأولية لمعرفة أفضل الظروف التي تؤدي إلى الحصول على المركب NiAl لوحده وبنسبة عالية بينت التجارب بأنه بزيادة زمن التبليد إلى 12 ساعة يتم الحصول على طور NiAl لوحده حيث أن زيادة زمن التبليد تعطي الوقت الكافي لذرات النيكل لكي تنتشر وبالتالي تتفاعل كل ذرة منها مع ذرة ألومنيوم واحدة لتكوين ألومينايد النيكل NiAl [8]. بمقارنة مخطط حيود الأشعة السينية الشكل (2) مع مخطط حيود الأشعة السينية القياسي لألومينايد النيكل NiAl [9] ، وكذلك مع مخطط حيود الأشعة السينية لألومينايد النيكل NiAl الناتج بتقنية التبليد التفاعلي وتقنية التسييك الميكانيكي [10] ، وتقنية الدرجات الحرارية العالية المحفزة ذاتياً [11] نجد أننا قد حققنا كافة القمم الخاصة بألومينايد النيكل NiAl ( المسافة بين مستويين ( d ) ) وكما مبينة في جدول (3). هذه النتائج تم اعتمادها في تحضير النماذج النهائية من المادة ( NiAl- Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> ).

**تأثير إضافة الكروم على الكثافة والمسامية الخضراء للمادة المركبة ( NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> ) :**

بينت النتائج الموضحة في الشكلين (3) و (4) أن زيادة نسبة الكروم المضاف تؤدي إلى زيادة قيمة الكثافة الخضراء وانخفاض قيمة المسامية الخضراء للمادة المركبة ( NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> ). إن سبب الزيادة الحاصلة في قيمة الكثافة الخضراء يعزى إلى الكثافة العالية للكروم المضاف والبالغة (  $7.19 \text{ g/cm}^3$  ) أما انخفاض قيم المسامية الخضراء فيعزى إلى إشغال دقائق الكروم للفراغات الموجودة في المادة المركبة ( NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> ) وبالتالي زيادة كثافة التراص.

**تأثير إضافة الكروم على الكثافة والمسامية النهائية للمادة المركبة (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) :**  
 الشكل (5) يبين أن للكروم المضاف تأثيراً قليلاً على الكثافة النهائية للمادة (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) والتي تقترب من كثافتها النظرية بزيادة نسبة الكروم حيث تبلغ (5.13 g/cm<sup>3</sup>) أي (91.2 %) من الكثافة النظرية للمادة المركبة (90NiAl-10Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) بإضافة (3.5 wt% Cr) و تزداد إلى (5.29 g/cm<sup>3</sup>) أي (93.9 %) من كثافتها النظرية عند زيادة نسبة الكروم المضاف إلى (4.5 wt% Cr). أما بالنسبة للمسامية النهائية فإن إضافة الكروم تؤدي إلى انخفاض طفيف في قيم المسامية النهائية للمادة (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) ، حيث تنخفض من (8.4 %) إلى (8.24 %) للمادة المركبة (90NiAl-10Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) بإضافة (3.5 wt% Cr) وتنخفض إلى (6.03 %) بإضافة (4.5 wt% Cr) وكما هو موضح في الشكل (6).

**تأثير إضافة الكروم على مطيلية ومقاومة المادة المركبة (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) :**  
 يبين الشكل (7) أن للكروم تأثير كبير على مقاومة NiAl حيث إن إضافة (3.5 wt% Cr) تؤدي إلى زيادة في مقاومة المادة المركبة (90NiAl-10Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) من (318.75 MPa) إلى (371.26 MPa) و تزداد إلى (396.61 MPa) عند إضافة (4.5 wt% Cr) بينما تؤدي إضافة (4.5 wt% Cr) إلى المادة المركبة (60NiAl-40Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) إلى الحصول على أقصى مقاومة إنضغاط (485.6 MPa). إن سبب الزيادة الكبيرة في المقاومة نتيجة إضافة الكروم يعزى إلى الاصلاد بالمحلول الجامد عن طريق تكوينه يوتكتك مع ألومينايد النيكل NiAl حيث تعتبر قابلية ذوبان الكروم بألومينايد النيكل NiAl منخفضة عند درجة حرارة الغرفة (1.5 wt% Cr) [12,11]. والسبب الآخر هو بسبب تنعيم البنية المجهرية [11]. أما بالنسبة لانفعال الانضغاط فيلاحظ من الشكل (8) أن إضافة (3.5 wt% Cr) تؤدي إلى زيادة انفعال انضغاط المادة المركبة (90NiAl-10Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) من (11.93 %) إلى (14.1 %) وتصبح (29.15 %) عند إضافة (4.5 wt% Cr) أن إضافة الكروم إلى ألومينايد النيكل NiAl تعمل على زيادة قوة التماسك ما بين البلورات (الحدود البلورية) وزيادة الانفعال اللدن وبالتالي زيادة المطيلية [13].

**تأثير إضافة الكروم على صلادة المادة (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) :**  
 أن إضافة الكروم تؤدي إلى زيادة ليست بالكبيرة في صلادة المادة المركبة (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) كما هو مبين في الشكل (9). ويعزى السبب في زيادة الصلادة إلى زيادة مقاومة المادة المركبة (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) بشكل كبير عند إضافة الكروم بفعل آلية الاصلاد بالمحلول الجامد ، وكذلك بسبب الكثافة النهائية العالية والمسامية الواطئة التي تمتلكها النماذج النهائية.

#### الاستنتاجات:

- 1- يمكن تحضير المركب شبه المعدني ألومينايد النيكل NiAl بتقنية التليد التفاعلي لمسحوقي النيكل والألمنيوم عند درجة حرارة 600°C لمدة 12 ساعة وتحت جو من غاز الأرجون. حيث أن زيادة زمن التليد التفاعلي عن 10 ساعات ، تؤدي إلى زيادة إمكانية الحصول على طور NiAl لوحده.
- 2- تؤثر زيادة نسبة الألومينا المضافة لوحدها باتجاه زيادة مقاومة الانضغاط وكذلك صلادة المادة المركبة ولكن على حساب مطيليتها، فعند زيادة نسبة اضافة الألومينا من (10wt%) إلى (40wt%) فإن مقاومة انضغاط المادة المركبة تزداد بنسبة (20%) وتزداد صلادتها بنسبة (33%) اما انفعال الانضغاط فيقل بنسبة (50%).
- 3- ان إضافة الكروم إلى المادة المركبة (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) تؤثر باتجاه زيادة مقاومتها للانضغاط وزيادة صلادتها وكذلك مطيليتها وتختلف مقادير هذه الزيادات باختلاف نسبة الألومينا الداخلة في تكوين المادة المركبة. ان افضل النتائج باتجاه زيادة مقاومة الانضغاط والصلادة والمطيلية معا تم الحصول عليها عند اضافة كروم نسبة (4.5wt%) إلى المادة المركبة (90NiAl-10Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) حيث ازدادت مقاومة الانضغاط بنسبة (25%) والصلادة بنسبة (9%) والمطيلية بنسبة (94%) بالمقارنة مع قيمها للمادة الخالية من الكروم.

#### المصادر:

- 1- Chii Shyang Hwang and Dong Lin Coo, Fabrication and Mechanical Properties of Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> Reinforced NiAl Composites, Engineering Materials Vol.249 (2003) pp. 223-226.
- 2- Kiyotaka Matsuura and Masayuki Kudoh, Grain Refinement of Combustion-Synthesized NiAl by Addition of Ceramic Particles, Materials Science and Engineering A 239-240 (1997) 625-632.

- 3- Hahn Choo, Philip Nash and Marek Dollar, Mechanical Properties of NiAl-AlN-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> Composites, Materials Science and Engineering A239-240 (1997) 464-471.
- 4-. Hu W, and others, Investigation on Interface Structure and Chemical Stability in a Composite of NiAl/Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>-Fiber coated with BN, Nanobereichs analytische mittels EELS und EF TEM, 18.bis.20. September (2000), Graz, Austria.
- 5-Olszak D., Mechanically Alloyed Nanocrystalline NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> Composite Powders, Risø National Laboratory, Roskilde, Denmark (2001).
- 6- يرماكوف فيازنيكوف ، استعمال منتجات ميتالورجيا المساحيق في الصناعة ، دار مير للطباعة والنشر ، روسيا ، ( 1988 ).
- 7- Tuan W. H., Chang S. T.and others, Effect of Iron Addition on the Mechanical Properties of Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>-NiAl CMMCs, Engineering Materials Vols. 127-131 (1997) pp. 447-454.
- 8- Zhou L. Z., Guo J. T. and Fan G. J., Synthesis of NiAl-TiC Nanocomposite by Mechanical Alloying Elemental Powders, Materials Science and Engineering A249 (1998) 103-108.
- 9- Baker, I., Thayer School of Eng., Dartmouth College, Hanover, New Hampshire, USA, ICDD Grant-in-Aid, (1992).
- 10- Eckert J. and Börner I., Nanostructure Formation and Properties of ball-milled NiAl Intermetallic Compound, Materials Science and Engineering A239-240 (1997) 619-624.
- 11- Walston W. S., Darolia R. and Demania D. A., Impact Resistance of NiAl Alloys, Materials Science and Engineering 239-240 (1997) 353-361.
- 12- Johan Angenete, Aluminide Diffusion for Ni Based Superalloys Coating and Oxide Microstructure, Thesis of Doctor, Göteborg University, Göteborg, Sweden (2002).
- 13- Jarnes E. Reynolds, John R. Smith, G. L. Zhao and David J. Srolovitz, Adhesion in NiAl-Cr From First Principles, Physical Review B, Vol. 33, No. 20, 15 May (1996)-II.

جدول (1) يوضح المساحيق الأساسية المعتمدة في الدراسة الحالية

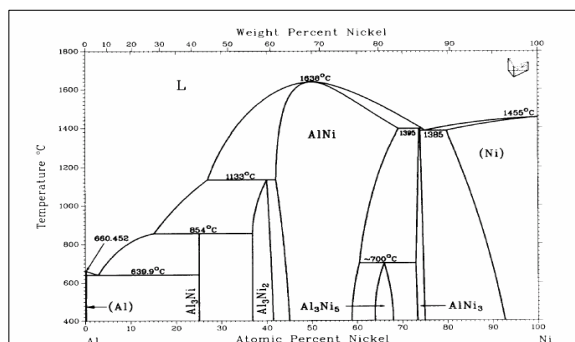
| powder          | Average particle size<br>μm | Origin                      |
|-----------------|-----------------------------|-----------------------------|
| Nickel powder   | 50                          | Buchs Fluka AG co.-GERMANY  |
| Aluminum powder | 64                          | Benda-Lutzwerke co.-AUSTRIA |
| Chromium powder | 30                          | Merck co.-GERMANY           |
| Alumina powder  | ( 35-40 )                   | Merck co.-GERMANY           |

جدول (2) يوضح المساحيق الداخلة في تركيب النماذج الأساسية للمادة المركبة (NiAl – Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) ونسب الإضافة منها.

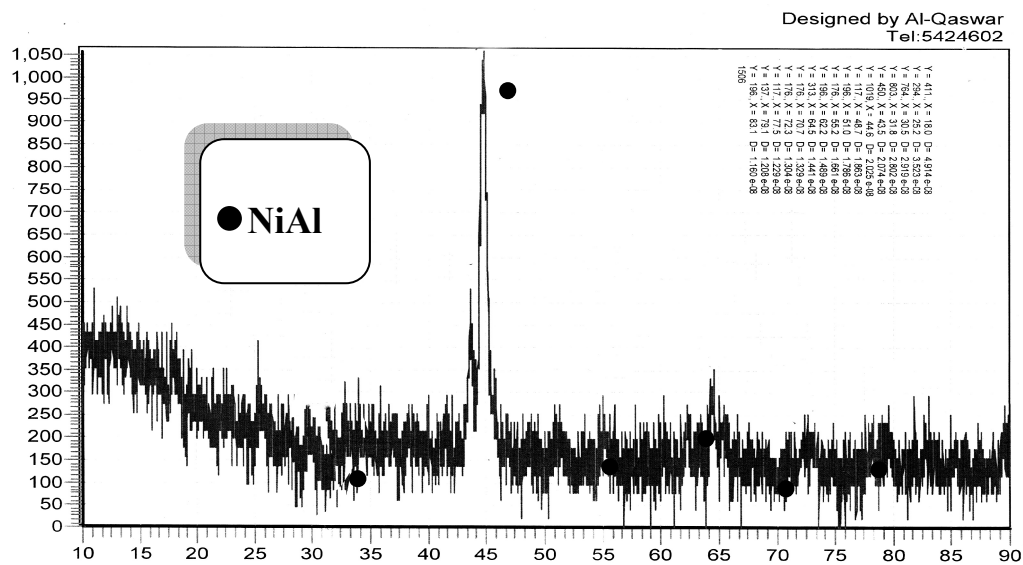
| Group | Sample | Composition                                       | Weight Percentage (wt%)                               |
|-------|--------|---------------------------------------------------|-------------------------------------------------------|
| 1st   | 1      | NiAl – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>             | 90NiAl - 10Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>             |
|       | 2      | NiAl – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>             | 80NiAl - 20Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>             |
|       | 3      | NiAl – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>             | 70NiAl - 30Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>             |
|       | 4      | NiAl – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>             | 60NiAl - 40Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>             |
| 2nd   | 5      | (NiAl – 3.5Cr) – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>   | 90( NiAl – 3.5Cr ) – 10Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> |
|       | 6      | ( NiAl – 3.5Cr ) – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> | 80( NiAl – 3.5Cr ) – 20Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> |
|       | 7      | ( NiAl – 3.5Cr ) – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> | 70( NiAl – 3.5Cr ) – 30Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> |
|       | 8      | ( NiAl – 3.5Cr ) – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> | 60( NiAl – 3.5Cr ) – 40Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> |
| 3rd   | 9      | ( NiAl – 4Cr ) – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>   | 90( NiAl – 4Cr ) – 10Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>   |
|       | 10     | ( NiAl – 4Cr ) – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>   | 80( NiAl – 4Cr ) – 20Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>   |
|       | 11     | ( NiAl – 4Cr ) – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>   | 70( NiAl – 4Cr ) – 30Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>   |
|       | 12     | ( NiAl – 4Cr ) – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>   | 60( NiAl – 4Cr ) – 40Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>   |
| 4th   | 13     | ( NiAl – 4.5Cr ) – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> | 90( NiAl – 4.5Cr ) – 10Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> |
|       | 14     | ( NiAl – 4.5Cr ) – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> | 80( NiAl – 4.5Cr ) – 20Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> |
|       | 15     | ( NiAl – 4.5Cr ) – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> | 70( NiAl – 4.5Cr ) – 30Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> |
|       | 16     | ( NiAl – 4.5Cr ) – Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> | 60( NiAl – 4.5Cr ) – 40Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> |

جدول (3) يبين نتائج فحص حيود الأشعة السينية ( XRD ) العائدة للشكل (2)

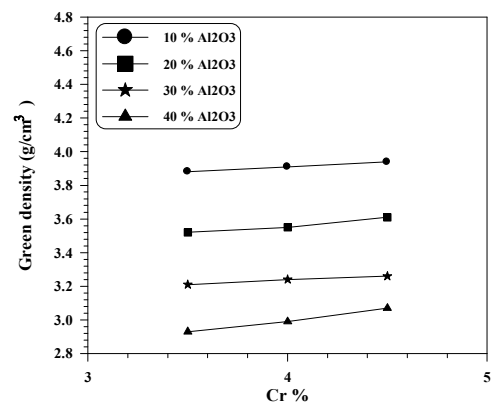
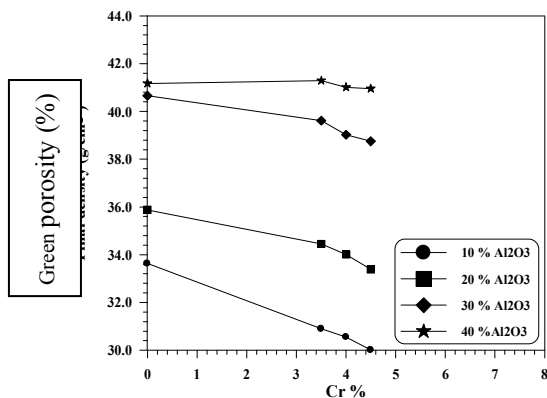
| 2θ   | d    |
|------|------|
| 30.5 | 2.91 |
| 44.6 | 2.02 |
| 55.2 | 1.66 |
| 64.5 | 1.44 |
| 72.3 | 1.28 |
| 83.1 | 1.17 |



شكل (1) مخطط اتران النيكل – ألمنيوم [1].

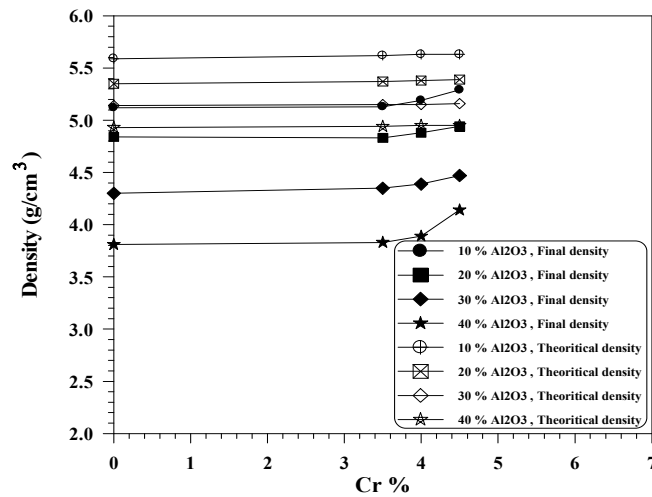


شكل (2) مخطط حيود الأشعة السينية ( XRD ) لألومينايد النيكل المنتج بتقنية التلبيد التفاعلي عند درجة حرارة 600°C لمدة 12 ساعة

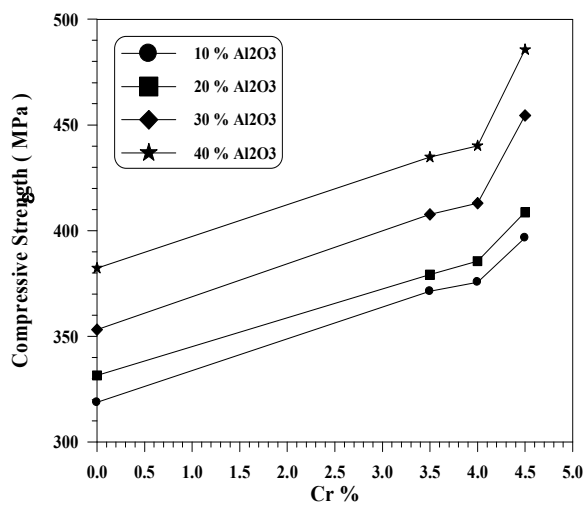


شكل (4) تأثير اضافة الكروم على المسامية الخضراء للمادة ( NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> )

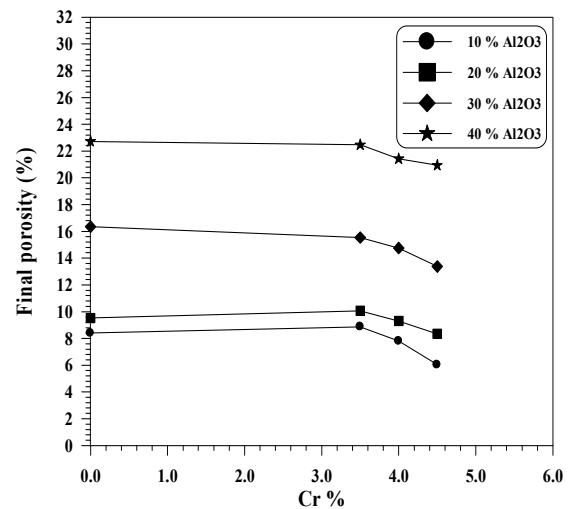
شكل (3) تأثير اضافة الكروم على الكثافة الخضراء للمادة ( NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> )



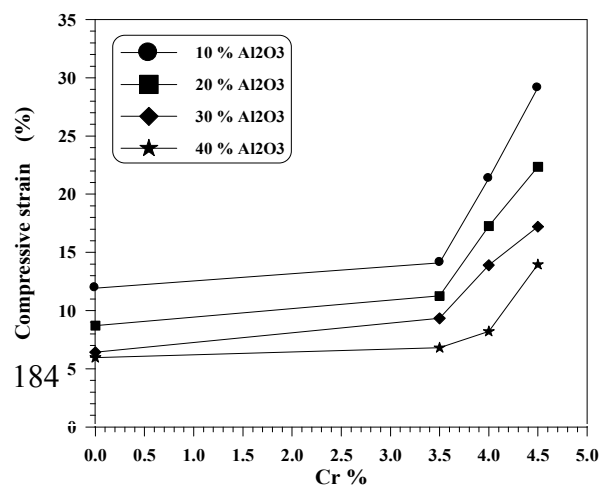
شكل (5) العلاقة بين النسبة الوزنية المئوية للكروم والكثافة الحقيقية للمادة المركبة (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>) عملياً ونظرياً.

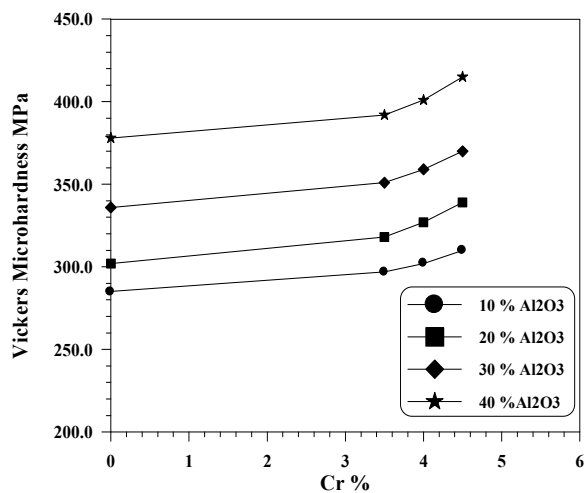


شكل (7) تأثير إضافة الكروم على مقاومة إنضغاط المادة المركبة (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>).



شكل (6) تأثير إضافة الكروم على المسامية النهائية للمادة المركبة (NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)





شكل (8) تأثير اضافة الكروم على مقاومة  
 شكل (9) تأثير اضافة الكروم على صلادة  
 انضغاط المادة المركبة ( NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> )  
 المادة المركبة ( NiAl-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> )