

دراسة مقاومة البلى الأنزلاقي الجاف لمواد مركبة معدنية ذات أساس من سبيكة الألمنيوم-12% سيليكون مقواة بدقائق كاربيد السليكون

م.م حسين موسى حبيب
كلية الهندسة - جامعة الكوفة - النجف

الملخص

تم تحضير مواد مركبة ذات أساس من سبيكة الألمنيوم (Al – 12 % Si) مقواة بدقائق كاربيد السليكون بنسبة وزنية (5%) وبطريقتين السباكه بالجاذبية والسباكه بالعصر تحت تأثير ضغط كبس (38MPa) وتسخين أولى للقلب عند درجة حرارة 200 م[°]. أجريت اختبارات الفحص المجهرى والصلادة للمواد المركبة المنتجة وكذلك أجري اختبار البلى الأنزلاقي الجاف نوع المسمار على القرص (pin – on – Disc) مع تغير الحمل المسلط وثبتت صلادة القرص (35 HRC) وسرعة الأنزلاق (2.7 m / sec) وزمن الأنزلاق (20 min). وتم التوصيل إلى إن السبيكة الأساس (Al – 12% Si) والمواد المركبة المنتجة بطريقه السباكه بالعصر ذات مقاومة بلى أعلى مما هو عليه في حالة السبيكة الأساس والمواد المركبة المنتجة بالسباكة بالجاذبية.

STUDY OF DRY SLIDING WEAR RESISTANCE OF COMPOSITE MATERIALS OF AN ALLOY (AL – 12 % SI) REINFORCED WITH SIC PARTICLES

Husein M. H , University of Kuffa.-Najaff

Abstract

In this study, composite materials of an aluminum alloy (Al – 12 % Si) matrix reinforced with 5wt% SiC particles were prepared by gravity die casting and squeeze casting under casting pressure of (38MPa) and mold preheating at temperature (200 °C).

Microstructure and hardness for prepared base alloy and composite materials were carried ou. Dry sliding wear type (pin-on-Disc) with variation in applied load was carried out under a constant steel hardness (35 HRC), sliding speed (2.7 m / sec) and sliding time (20 min).

It has been found that prepared base alloy (Al – 12 % Si) and composite materials produced by squeeze casting have wear resistance better than that of base alloy and composite materials produced by gravity die casting.

Keywords: composite materials, wear, **Al – Si** alloys, squeeze casting

المقدمة Introduction

تعرف المادة المركبة بأنها المادة المتكونة من مادتين أو أكثر والتي تعطى مواصفات أفضل لا تتوفر في أي من المادتين كل على أنفراد، وتعد المواد المركبة ذات الأرضية المعدنية من الألمنيوم أو سبيكة الألمنيوم ($Al - Si$) واحدة من أهم أصناف المواد الهندسية المتطورة والتي تعطي مميزات أفضل من السبائك التقليدية، مثل انخفاض الكثافة، الاستقرار الحراري، متانه عالية، مقاومة تآكل جيدة مع صلابه ومقاومة بلى عاليتين [1, 2]. وتستعمل المواد المركبة المعدنية في مجالات كثيرة منها مركبات الاحتراق الداخلي وعدد القياس ذات الحساسية العالية، وفي مجالات الفضاء والطائرات وغيرها [3].

وقد ظهرت طرائق عديدة لإنتاج المواد المركبة المعدنية منها السباكة بالصب الدوامي (Vortex Casting) أي السباكة بالخلط (Stir) والسباكة بالترشيح (Infiltration) والسباكة بالعصر (Squeeze) وغيرها. وتعتبر السباكة بالعصر هي عملية اقتصادية وذات كفاءة في استغلال المواد الداخلة ولا تحتاج إلى عمل مغذيات ومجاري لدخول المعدن المنصهر إلى جوف القالب وعلى هذا الأساس فإن هذه الطريقة تجمع بين طريقه السباكة بالضغط (Pressure die casting) وعملية الطرق (Forging). وتتلخص السباكة بالعصر بأستعمال قالب معدني يحتوي على تجويف يمثل شكل الجزء المراد أنتاجه ويتكون القالب من جزئين وعند أنطباقهما لايسمحان بخروج المعدن المنصهر أثناء عملية تسليط الضغط ويتم أبقاء الضغط حتى نهاية التجمد [4]. وتتميز عملية السباكة بالعصر عن طرق السباكة الأخرى هي في بنيتها البلورية الناعمة نتيجة لسرعة عملية التبريد وبالتالي تعطي خواص جيدة للمسبوكات الناتجة علاوة على أنها تمتاز بأنهاء سطحي جيد وعملية التشغيل تكون فيها قليلة جداً.

وقد تم أنتاج دولاب (Wheel) من سبائك الألمنيوم بطريقة السباكة بالعصر من قبل شركة تويوتا اليابانية (Toyota Motor Company) عام 1979 [5].

عام 1994 أستبدلت أجزاء ذراع السيطرة (Control arms) المصنعة من الفولاذ بمسبوكات من سبيكة ألمنيوم محضرة بطريقة العصر [5]. وقد قام الباحث (Davidson) وجماعته عام 2004 [6] بدراسة خواص الكلال لمسبوكات مصنعة بطريقة السباكة بالعصر وسباكة (semi solid) والسباكة بالجاذبية. وقد توصلوا على الرغم من أختلاف البنية المجهرية للمسبوكات الثلاث والعيوب المتكونه فيها أن خواص الكلال كانت متشابهه في المسبوكات الثلاثة.

وفي عام 2006 قام الباحث Basavarajappa وجماعته [7] بدراسة سلوك البلى الأنزلاقي الجاف لمواد مركبة من سبيكة الألمنيوم - نحاس نوع (2219) مقواة بدقائق SIC

بنسب (0-15)%. وأجري اختبار البلى تحت أحمال متغيرة من (0-60) نيوتن وعند سرع مختلفة ومسافة أنزلاق ثابتة (5000) متر. وقد توصلوا إلى إن معدل البلى للمواد المركبة كان أقل مما هو عليه في حالة السبيكة الأساس.

ويهدف البحث الحالي الى دراسة سلوك البلى الأنزلاقي الجاف لمواد مركبة محضرة بطريقتي السبابة بالجاذبية والسبابة بالعصر. والمادة المركبة هي ذات أرضيه من سبيكة (Al Si 12 % - مقواة بدقائق كاربيد السليكون (SiC 5%).

2- الجزء العملي

1-2 المواد المستعملة

(أ) تم استعمال سبيكة الالمنيوم -12% سليكون حسب المواصفه القياسيه (DIN 1725) وتم اختيار سبيكة (Al-12% Si) وذلك لاستخدامها في العديد من الاجزاء الاحتكاكية المهمة كالمكابس ورؤوس الاسطوانات [8]. والجدول (1) يمثل تحليل التركيب الكيميائي لها والذي تم اجراءه في وزارة العلوم والتكنولوجيا.

(ب) دقائق كاربيد السليكون (SiC) بحجم حبيبي من 53-75µm

2-2 تحضير السبيكة الاساس والماده المركبة بطريقة السبابة بالجاذبية

تم تحضير السبيكة الاساس (Al-12% Si) وذلك بتقطيع المصبوبه المستلمه الى قطع صغيره وكان الوزن الكلي للقطع 200 غرام اذ تم صهر السبيكة الاساس بوضع القطع في بودقه من الالومينا ثم ادخلت البودقه الى فرن الصهر الكهربائي عند درجة حرارة 700°C وبعد انصهارها تم صب المعدن المنصهر في قالب الصب الذي سخن الى درجة 200°C وتركها لتتجمد وتبرد. ولغرض تحضير الماده المركبه تم اجراء نفس الخطوه السابقه اذ اخرجت البودقه من الفرن وتم اضافة دقائق SiC 5% الى منصهر سبيكة (Al-12%Si) علما بأنه تم تجفيف دقائق SiC في درجة حرارة 300°C لمدة ساعه وتم تغليفها برقائق من الالمنيوم النقي. ثم اجريت عملية الخلط الميكانيكي للمنصهر بطريقة الدوامه (Vortex) بأستعمال خلاط كهربائي وكانت مدة الخلط (5 min) وتم اخراج البودقه مره اخرى واجريت عملية الخلط قبل الصب لضمان الحصول على توزيع متجانس لدقائق SiC في المنصهر بعد ذلك تم صب الخليط في قالب الصب المسخن مسبقا الى درجة حرارة 200°C بعدها تم اخراج المصبوبه لغرض اجراء الفحوصات عليها.

2-3 تحضير السبيكة الاساس والماده المركبة بطريقة السبابة بالعصر

تتكون منظومة السباكه بالعصر من مكبس هيدروليكي عمودي (الماني الصنع) يتكون من (Ram) ذو قطر (70 mm) يقوم بتسليط الضغط وعصر المعدن المنصهر في قالب السباكه وتكون سعة الضغط للمكبس ($1-70 \text{ Kg/cm}^2$) مع سرعه ثابتة (25 cm/min) وقد تم تصميم المكبس والقالب (Punch & Die) من الفولاذ السبائكي المنخفض وكما موضح في جدول (2).

اما بالنسبة لتحضير السبيكه الاساس والماده المركبة تجري نفس الخطوات المتبعة في فقرة (2) ولكن بعد اخراج البودقة الحاوية على المنصهر من الفرن. ويتم صب المنصهر للسبيكه الاساس (Al-12% Si) او الخليط المنصهر (من سبيكة الالمنيوم ودقائق SiC 5%) في حالة تحضير الماده المركبه في قالب الصب المسخن مسبقا الى درجة حرارة 200°C وهي درجة حراره القالب عند الصب وبعد ان تصل درجة حرارة المنصهر الى 600°C يتم كبسه بواسطة المكبس الهيدروليكي عند ضغط عصر 38 MPa ولمدة نصف دقيقه وبعد التجميد يتم اخراج المصبوبة من القالب لغرض اجراء الفحوصات عليها.

3- الفحوصات والاختبارات

1- الفحص المجهرى Microstructure test

تم تحضير العينات من السبيكه الاساس والمواد المركبه المحضره بطريقتي السباكه بالجاذبيه والسباكه بالعصر حيث تم قطع عينات اسطوانيه بقطر (10mm) وطول (5mm) لكل صبة لغرض اجراء الفحص المجهرى والصلاده. ثم اجري عليها التتعيم الرطب بالماء بأستعمال اوراق تتعيم من SiC بدرجات نعومه مختلفه (1000,500,320) على التوالي. ثم اجريت عملية الصقل بأستعمال قماش صقل خاص ومحلول الالومنيا ذو حجم حبيبي ($5\mu\text{m}$). ثم غسلت العينات بالماء والكحول وجففت بالهواء. واخيرا تمت عملية اظهار العينات بأستعمال محلول يتكون من ($1\% \text{ HF} + 99\% \text{ H}_2\text{O}$).

2- قياس الصلادة

تم استخدام طريقة فيكرز لقياس الصلاده واستخدام جهاز فيكرز نوع (Einsingenbei U/M Mode 2323) بأستعمال حمل مسلط (300 gm) لمدة 10 sec وكان عدد القراءات من (3-5) قراءه ثم اخذ المعدل وتم حساب الصلاده.

3- اختبار البلى

استخدم جهاز البلى نوع المسمار على القرص (Pin – on Disk) طبقا الى مواصفات (ASTM) D2625 -83 [9]. وجرى الاختبار على عينات اسطوانيه بقطر

(10mm) وطول (20mm). وقد تم تحضير سطح واحد من عينة البلى وبنفس الخطوات المتبعة في الفقرة (1).

يتكون جهاز البلى من محرك كهربائي يدور بسرعة دورانية ثابتة (940 rpm) ثم يتم نقل الحركة من المحرك الى القرص الفولاذي حيث تكون سرعة دوران القرص (510 rpm) كما يحتوي الجهاز على ذراع مستطيل المقطع توضع في نهايته ائقال الموازنه فضلا عن وجود عمود تثبت فيه العينه المراد فحصها بواسطة ماسك. وفي هذا البحث تم تحديد اربعة احمال هي (5,10,15,20 N) وسرعة انزلاق ثابتة 2.7 m/sec وصلادة القرص هي 35HRC وزمن الاختبار 20min .

ويتم حساب معدل البلى للعينات بأستخدام الطريقة الوزنية [10] من المعادله الآتية:

$$\text{Wear rate (w. r)} = \frac{\Delta W}{DtN} \dots\dots\dots 1$$

$$\Delta W = W_0 - W_1 \dots\dots\dots 2$$

$$D=7 \text{ cm}$$

$$t=20 \text{ min}$$

$$N=510 \text{ rpm}$$

حيث ان:

$$WR = \text{معدل البلى (gm/cm)}$$

$$\Delta W = \text{الوزن المفقود (gm)}$$

$$W_0, W_1 = \text{وزن العينه قبل وبعد الاختبار}$$

$$D = \text{قطر مركز الدوران للقرص الفولاذي}$$

$$t = \text{زمن الانزلاق (min)}$$

$$N = \text{عدد دورات القرص الفولاذي}$$

4- النتائج والمناقشة Result and Discussion

1- نتائج البنية المجهرية:

يلاحظ من الشكل (1) البنية المجهرية لسبيكة Al-12%Si بعد عملية السباكة بالجاذبية والسباكة بالعصر تتكون من طورين رئيسيين يظهران في ارضية السبيكة والتي تتمثل بطور الألمنيوم (α) وطور اليوتكتك (Si-Al). اضافة الى وجود طور السيليكون الاولي والذي يظهر على شكل مكعبات (Cuboids) كما في شكل (1-A1). ويمكن ملاحظة هذه الاطوار في حالة السبيكة المحضرة بطريقة السباكة بالعصر ولكن يحدث تحويل وتنعيم لطور اليوتكتك مع الاختفاء طور السليكون الاولي كذلك ظهور البنية الشجرية لطور الألمنيوم (α) كما في

شكل (A2-1). اما المادة المركبة المتكونة من السبيكة الأساس (Al-12% Si) ودقائق 5%SiC ونتيجة كفاءة عملية الخلط في تحضير المادة المركبة تتوزع دقائق SiC بانتظام تقريبا في ارضية البيوتكتك كما في الشكل (1-(B1,B2)

2- نتائج اختبار الصلادة والبلى:

تؤثر البنية المجهرية والاطوار في ارضية السبيكة على خصائص البلى ومعدل البلى وكذلك الصلادة ، ويمكن زيادة الصلادة ومقاومة البلى للسبيكة المحضرة بالسبائك بالعصر كون ان الصلادة تعتمد على التركيب المجهرى للارضية مقارنة بالتركيب المجهرى للسبيكة المحضرة بالسبائك بالجاذبية ، اذ ان زيادة الصلادة تؤدي الى انخفاض معدل البلى [11] وهذه النتائج تتوافق مع نتائج باحثين اخرين [12]. والجدول (3) يبين نتائج الصلادة للسبيكة للاساس والمواد المركبة .

ومن الشكل (2) الذي يبين العلاقة بين الحمل المسلط ومعدل البلى للسبيكة الاساس والمواد المركبة المنتجة بطريقتي السبائك بالعصر والسبائك بالجاذبية يلاحظ ان السبائك تمر بمراحل مختلفة من البلى وهي مرحلة البلى الطري (الأكسدي) والبلى الانتقالي والبلى المعدني (الشديد) اما المواد المركبة المنتجة بطريقة السبائك بالعصر فتسلك سلوك مختلف عن السبيكة الاساس ويكون التغير في معدل البلى تدريجياً وبمعدل بلى اقل عما في حالة السبيكة الاساس عند الحمل (20N). وهذا يعود الى البنية المجهرية الناعمة التي تكونت خلال عملية الكبس على المعدن المنصهر وهو داخل القالب وهو في مرحلة التجمد مما ادى الى تكوين حبيبات ناعمة من طور الالمنيوم (Al) والسيلكون (Si) وهذا بدوره يؤدي الى انخفاض معدل البلى وزيادة الصلادة . وهذه النتائج تتوافق مع نتائج باحثين اخرين [13]. ومن الشكل السابق يلاحظ ان معدل البلى للمادة المركبة المنتجة بطريقة الدوامة اعلى مما هو عليه للمادة المركبة المنتجة بالعصر وعند جميع الاحمال المستعملة. وهذا يعزى الى ان في حالة السبائك بالعصر فان ضغط الكبس المسلط على المعدن المنصهر داخل القالب وهو لايزال في مرحلة التجمد سوف يساعد على تحسين قابلية الترطيب لدقائق SiC في ارضية السبيكة وسوف يمنع من تكثف دقائق السيلكون (SiC) وبالتالي يساعد على زيادة استبقاء دقائق SiC في الارضية وهذا يؤدي الى زيادة الصلادة ومقاومة البلى للمادة المركبة.

يوضح الشكل (3) الصور الفوتوغرافية لاسطح البلى للسبيكة الأساس والمواد المركبة المنتجة بطريقتي السبائك بالجاذبية والسبائك بالعصر عند تسليط حمل مقداره (20N) وسرعة انزلاق ثابتة (2.7 m/sec) بعد مرور (20) دقيقة. ويلاحظ خطوط واثار البلى عند سطح البلى اذ تكون خطوط البلى عريضة وعميقة وحدوث شقوق كبيرة وصغيرة وحفر (Grooves)

وظهور بعض حطام البلى على سطح البلى لسبيكة الألمنيوم-12%سليكون كما موضح في الشكل (3-A1).

اما في حالة سبيكة الألمنيوم-12%سليكون المحضرة بطريقة السباكة بالعصر فيلاحظ ان خطوط البلى دقيقة ورفيعة وغير عميقة بسبب وجود طوري الأيوتكتيك والألمنيوم (α) وكذلك نعومة هذه الأطوار والتي تعمل على تقليل معدل البلى وبالتالي يؤدي الى تكوين حطام بلى ناعم وبكميات قليلة كما موضح في الشكل (3-A2). اما بالنسبة للمواد المركبة المحضرة بطريقتي السباكة بالجاذبية والسباكة بالعصر فتكون خطوط البلى دقيقة ورفيعة مما يؤدي الى نعومة سطح البلى. وهذا يعود الى وجود دقائق كاربيد السليكون الصلدة في أرضية السبيكة وزيادة صلادة الطبقة السطحية مما يؤدي الى تقليل معدل البلى بالإضافة الى البنية المجهرية الناعمة لطوري السليكون والألمنيوم مما تؤدي الى زيادة صلادة السبيكة والتي بدورها تقلل الاحتكاك والبلى [14] لاحظ الشكل (3-B1,B2) .

5- الاستنتاجات

1. مقاومة البلى للسبيكة الاساس المحضرة بطريقة السباكة بالجاذبية اقل مما هو عليه في حالة السباكة بالعصر.
2. مقاومة البلى للمادة المركبة المنتجة بالسباكة بالعصر اعلى مما هو في حالة السباكة بالجاذبية.
3. السبيكة الاساس والمواد المركبة المنتجة بالسباكة بالعصر تمتلك صلادة اعلى وبنية مجهرية اكثر نعومة مما هو عليه في حالة السبيكة المحضرة بالسباكة بالعصر.

REFERENCES

1. S. Elomari, R. Boukhili, C. San Marchi, A. Mortensen and D. J. Lloyd, "Thermal Expansion Responses of Pressure Infiltrated SiC/Al Metal Matrix Composites", Journal of Materials Science, Vol.32, 1997, PP,2131-2140.
2. S. F Mustafa., "Wear and Wear Mechanisms of Al-22% Si-203 Composite", Wear Journal., Vol. 185, 1995, P.189.
3. M.Takagi, H. Ohta., T. Imura, V. Kawamura, and M. Inoue, "Wear Properties of NonCrystalline Aluminum Alloys and Their Composites". Scripta Materials, Vol. 44, 2001, P.2145.
4. J.R. Davis, "Casting Metals Handbooks", 2nd edition, Part 3, 1998.
5. I. J. Polmear, "Light Metals", Edward Arnold, London, 1989.
6. C. J. Davidson, J. R. Griffiths and A. Zanda, "Fatigue Properties of Squeeze, Semi Solid and Gravity Die Cast Al-Si-Mg Alloy", SIF 2004, Structural Integrity and Fracture.

7. S. Basararjappa, G. Chandramohan, R. Subramanian and A. Choudrasakar, "Dry Sliding Wear Behavior of Al-2219/ SiC Metal Matrix Composites", Materials Science, Poland, Vol. No. 21, 2006.
8. T. S. Eyer, "Wear Characteristic of Casting Used in Internal Combustion Engines", Met. Techno., 1984".
9. ASTM, "Metals Test Method and Analytical", Vol. 05.02, 1989.
10. T.S. Eyer, "Wear Characteristic of Metals", British Foundryman Vol.70, No.2, 1977, P.349.
11. W. Bolten, "Engineering Material Technology". Butter Worth-Heinemann, London, 1988.
12. S. A. Najeib, "A Study on Squeeze Casting Parameters Effects on Improving the Metallurgical and Mechanical Properties of Aluminum Alloys", PhD Thesis, University of Technology, 2007.
13. Muna K. Abbass, " Study of Dry sliding Wear Behavior of Al-12% Si alloy produced by Squeeze Casting", The Iraqi journal for Mechanical Materials Engineering, Babylon University, College of Engineering ,No.3, Vol.9, 2009.
- 14-Mikell P. Groover, "Fundamentals of Modern Manufacturing Materials Processes and Systems", John Wiley and sons Inc., 1999.

جدول (1) يبين التركيب الكيميائي للسبيكة الاساس

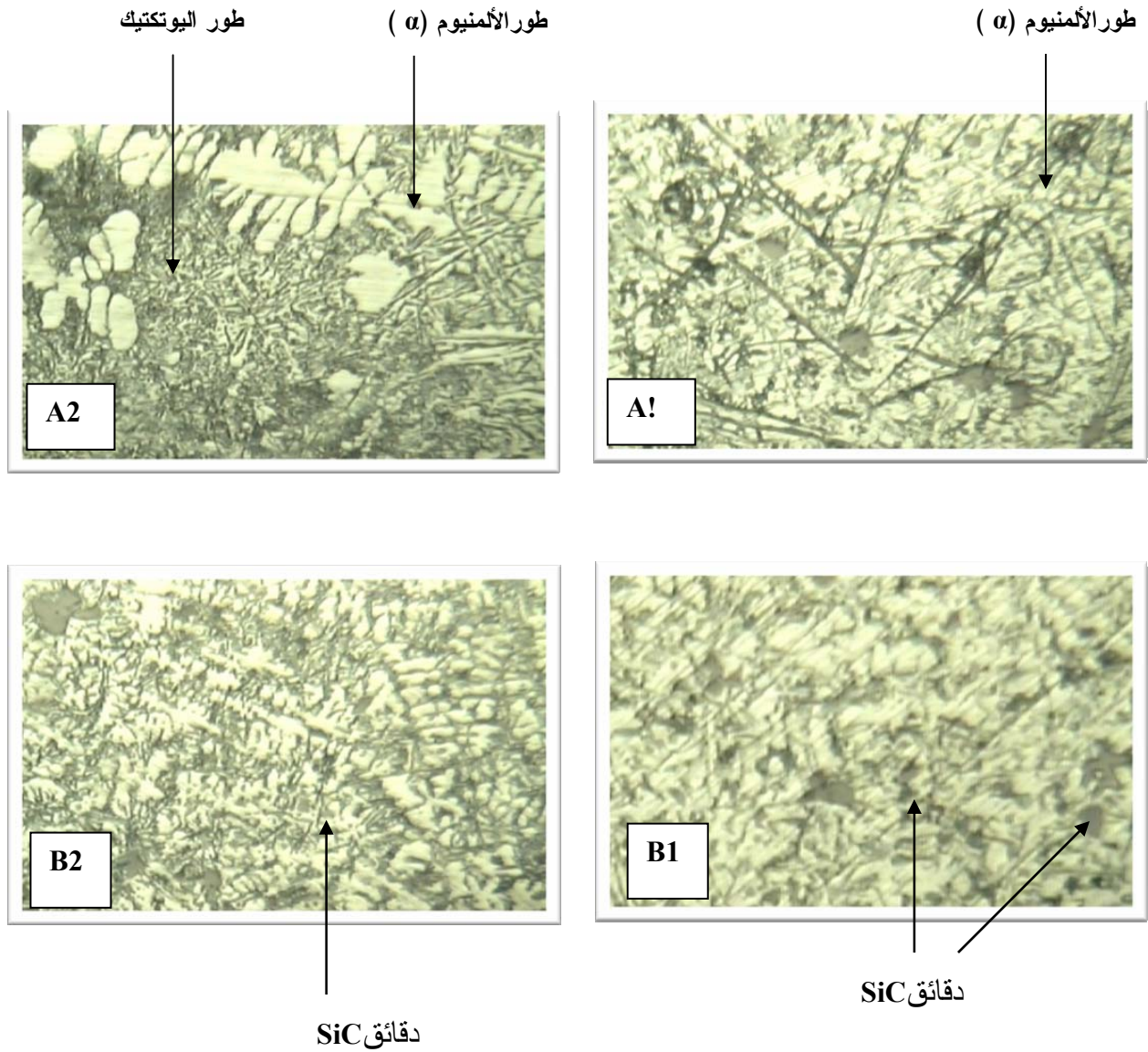
Element Wt%	Si	Fe	Cu	Mn	Mg	Zn	Ti	Al
	12.1	0.65	0.83	0.2	0.27	0.45	0.02	Rem

جدول (2) يبين التركيب الكيميائي للمكبس والقالب

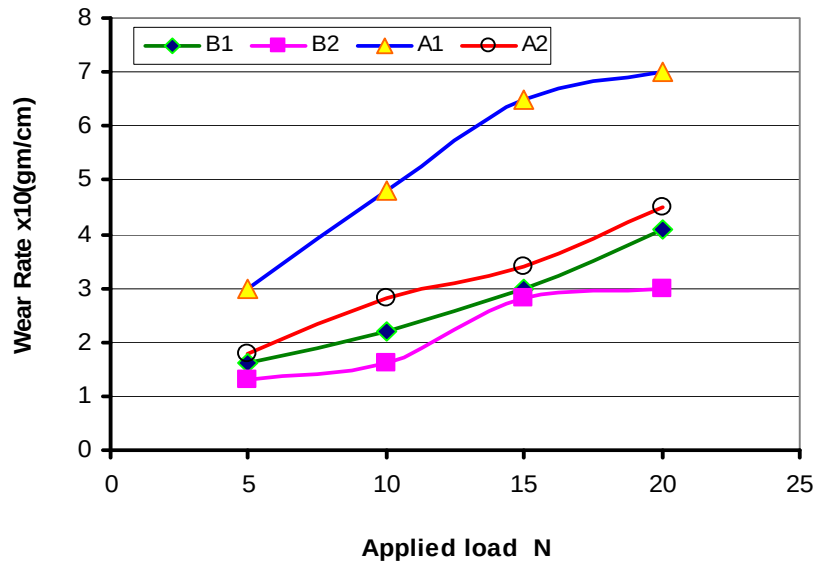
Element Wt%	C	Cr	Ni	Si	Mg	Cu	Co	Nb	Ti	V	Fe
	1.0	2.84	0.936	0.227	0.383	0.585	0.02	0.01	0.02	0.02	Rem

جدول (3) يبين صلادة العينات للسبيكة الاساس والمواد المركبة

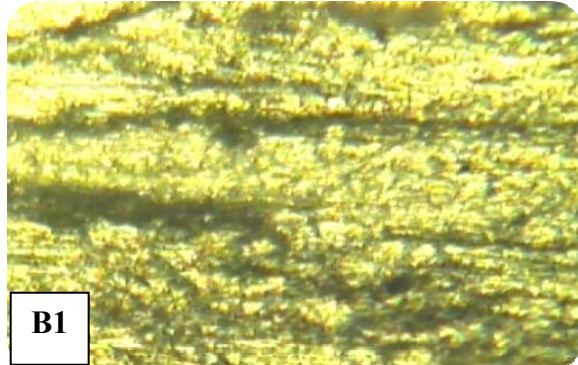
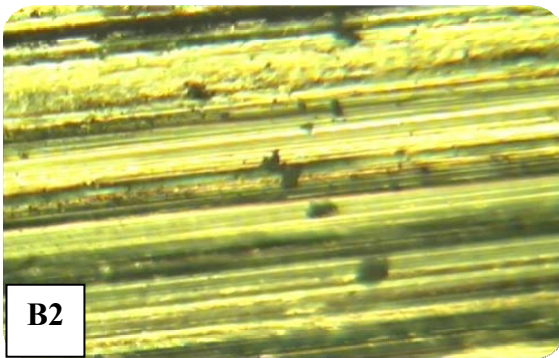
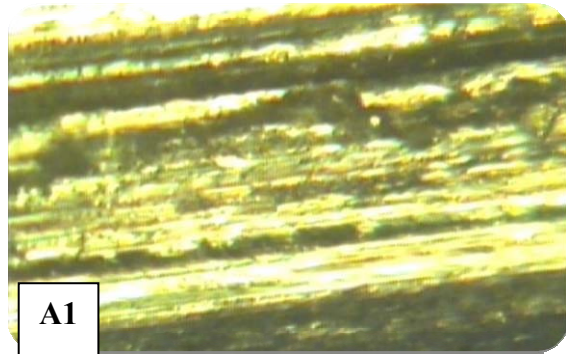
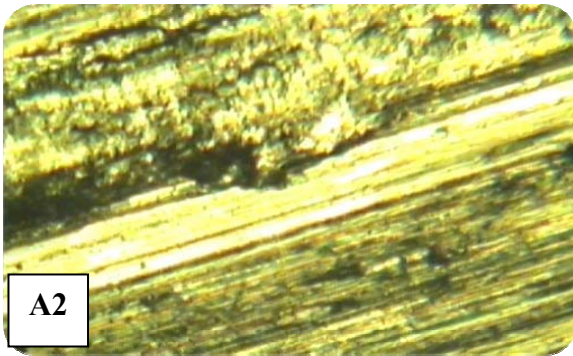
Sample symbol	Material composition	Casting condition	HV Kg/mm ²
A ₁	Base alloy (Al-12% Si)	Gravity casting	64
A ₂	Base alloy(Al-12% Si)	Squeeze casting	100
B ₁	Composite(Al-12% Si+5%SiC)	Vortex casting	80
B ₂	Composite(Al-12% Si+5%SiC)	Squeeze casting	118



شكل (1) البنية المجهرية للسبيكة الأساس (Al-12%Si) والمواد المركبة المحضرة بطريقتي السبائك بالاجاذبية والسبائك
بالعصر، قوة التكبير 125X



شكل (2) العلاقة بين الحمل المسلط ومعدل البلى للسبيكة الأساس والمواد المركبة المنتجة بطريقتي السباكة بالعصر والسباكة بالجاذبية عند سرعة الأنزلاق (2.7 m / sec) وزمن الأنزلاق (20 min).



شكل (3) سطح البلى للسبيكة الأساس والمواد المركبة المنتجة بطريقتي السباكة بالعصر والسباكة بالجاذبية عند حمل مسلط (20 N) وسرعة انزلاق (2.7 m/sec) وزمن انزلاق (20 min)، قوة التكبير 125X