

دراسة تأثير شكل الزعنف على الحمل الحراري الحر

وليد محمد عبد

كلية الهندسة

جامعة الانبار

الخلاصة:

في الكثير من الدوائر الالكترونية الحديثة تكون تأثيرات الطفو المستحث حراريا غير كافية لتبريد الكثافة العالية من الأجزاء الالكترونية الدقيقة بالحمل الحر. لذلك نستخدم التقنيات الهندسية لتحسين انتقال الحرارة، مثل الجدران الحرارية (Heat sinks) حيث تستعمل لزيادة فعالية المساحة السطحية لنقل الحرارة من السطح الساخن إلى المحيط الخارجي، و تمتاز بانخفاض المقاومة الحرارية لها.

تم دراسة تأثير شكل الزعنف على الأداء الحراري للسطح المزعنف، وحساب معامل انتقال الحرارة بالحمل الحر من سطوح مزعنف بزعانف مستطيلة شاقولية وزعانف وتدنية. تم التوصل إلى أن التشتت (Dissipated) الحراري من السطوح المزعنف بزعانف مستطيلة شاقولية اكبر مما هو عليه في حالة السطوح المزعنف بزعانف وتدنية. حيث تكون المقاومة الحرارية في حالة السطوح المزعنف بزعانف وتدنية اكبر بمقدار (31%) من السطوح المزعنف بزعانف مستطيلة شاقولية.

كذلك تم التوصل إلى معادلة تجريبية لحساب معامل انتقال الحرارة بالحمل الحر من سطوح مزعنف بزعانف مستطيلة شاقولية وزعانف وتدنية. تم مقارنة المعادلة التجريبية لحساب معامل انتقال الحرارة بالحمل الحر من سطوح مزعنف بزعانف مستطيلة شاقولية مع بحوث سابقة وكان هناك تطابق جيد بينهما حيث كانت نسبة الخطأ (0.12%).

الكلمات الرئيسية: تأثير شكل الزعانف، سطوح مزعنف، الحمل الحر، تبريد الإلكترونيات

STUDY OF FINS SHAPES' EFFECT ON NATURAL THERMAL CONVECTION

Waleed Mohammad Abid
Engineering College
Anbar University

Abstract:

In many electric circuit boards thermally induced buoyancy effects are not always sufficient to adequately cool high density electronic packages found in modern circuit boards. Instances thermal enhancement techniques, such as heat sinks, must be used to increase the effective surface area for heat transfer so lower the thermal resistance between sources and sink.

Both vertical rectangular and pin finned surfaces were studied to show the shape effect and natural convection heat transfer coefficient. The thermal dissipated from vertical rectangular finned surfaces greater than pins finned surfaces. The overall thermal resistance of the pins finned surfaces greater (31%) compared with vertical rectangular finned surfaces.

An empirical equation was predicted to calculate average natural convection heat transfer coefficient from vertical rectangular and pin fins. The results show an excellent convince with the Literature review where the overall error was about (0.12%).

قائمة الرموز:

الرمز	المعنى	الرمز	المعنى
As	المساحة السطحية (m ²)	Gr	عدد كراتشوف
b	المسافة بين زعنفتين (m)	N	عدد الزعانف
C _{net}	ثابت يعتمد على مساحة السطح و انبعائية الأشعة المنعكسة من سطح إلى آخر.	Nu	عدد نسلت
D	قطر الزعنفه الوتدية (m)	P	محيط الزعنفه (m)
F	عامل الشكل	Pr	عدد براندتل
h	معدل معامل انتقال الحرارة بالحمل (W/m ² °C)	Q	كمية الحرارة المنتقلة (W)
H	طول الزعنفه (m)	Ra	عدد ريلاي
k	الموصلية الحرارية لمادة الزعنفه (W/m°C)	Ra*	عدد ريلاي المطور (المحسن)
k _f	الموصلية الحرارية للمائع (W/m°C)	T	درجة الحرارة
m	ثابت يستخدم في حسابات كفاءة الزعنفه	t	سمك الزعنفه (m)
g	التعجيل الأرضي (m ² /s)	W	عرض الصفيحة المزعنفه (m)

الرموز أدليليه السفليه

الرمز	المعنى
conv.	الحمل
rad.	الإشعاع
total	الكلية
s	السطحية
∞	المحيط

الرموز ألاتينية

الرمز	المعنى
η	كفاءة الزعنفه
β	معامل التمدد الحجمي (1/K)
v	الزوجة الكينماتية (m ² /s)
σ	ثابت ستيفن-بولتزمان
ρ	الكثافة (kg/m ³)

المقدمة

لتحسين معدل انتقال الحرارة بالحمل من أي جسم هناك طرق مختلفة منها بزيادة مساحة سطح التلامس مع المائع. يمكن زيادة سطح التلامس مع المائع بإضافة سطوح ممتدة (Extended surface) إلى السطح الساخن مكونة ما يدعى بالجدران الحرارية (Heat sinks). تدعى السطوح الممتدة بالزعانف (Fins) وتكون بأشكال وأنواع مختلفة مثل الزعانف الشاقولية (الطولية) (Vertical fins)، الزعانف الأفقية (Horizontal fins) أو الزعانف الوتدية (Pins). تستخدم تقنية السطوح الممتدة في الكثير من التطبيقات الهندسية كالمبادلات الحرارية، منظومات التبريد والتكييف و الأجهزة الكهربائية و الالكترونية المختلفة [1].

ناقشت الدراسات و البحوث السابقة في مجال انتقال الحرارة بالحمل الحر من سطح مزعنف بطرق عملية (تجريبية) لكون الحلول النظرية و العددية تكون معقدة بعض الشيء حيث من الصعوبة نمذجة السطوح المزعنفة وحل معادلات الاستمرارية و الزخم و الطاقة [2].

من أهم المعادلات التجريبية المستخدمة لحساب معامل انتقال الحرارة بالحمل الحر من سطح شاقولي مزعنف هي المعادلة التي توصل إليها الباحث (Elenbass) [3]:

$$Nu = \frac{1}{24} Ra^* \left[1 - e^{\left(\frac{-35}{Ra^*} \right)} \right]^{0.75} \quad (1)$$

حيث (Ra^*) عدد ريلاي المطور (المحسن Modified).

قدم الباحثان (Van de pol and Tiemey) [4] علاقة تجريبية لعدد نسلت مقابل تغير رقم ريلاي للتبريد بالحمل الحر للزعانف الشاقولية المربوطة (المشدودة) بصفحة مستوية ، مستندة على بيانات تجريبية سابقة (Welling and Wooldridge) [5] ضمن المدى $(0.6 < Ra < 100)$.

ادى الباحثان (Jones and Smith) [6] دراسة مماثلة على مجموعة من الزعانف الافقية المستطيلة موجهة نحو الاعلى و الاسفل فيما يتعلق بمتجه الجاذبية. توصل الباحثان إلى علاقة تجريبية ضمن حدود ريلاي $(2 \times 10^2 < Ra < 6 \times 10^5)$ بين رقم نسلت مقابل تغير رقم ريلاي لكلا الحالتين (الأعلى و الأسفل). طبق الباحثان (Garg and Velusamy) [7] حلول الطبقة المتاخمة (Boundary layer) على أساس معادلة بلاسيوس (Blasius equation) لحساب الشروط الحدية الغير منتظمة كشرط مزدوج في نموذجهم التكراري. النماذج المماثلة ليست متوفرة للتبريد بالحمل الحر أو المختلط. استخدم الباحثون (Culham et. al) [8] نموذج (META) كأداة لمحاكاة عرض انتقال الحرارة بالحمل الحر من سطوح مزعنفة بصورة شاقولية ضمن مدى واسع من رقم ريلاي $(10^3 < Ra < 10^{10})$ لغرض تحليل السلوك الحراري للدوائر الالكترونية حيث بينت النتائج توافق جيد بين النموذج المقترح (META) و النتائج العملية للباحث (Karagiozis) حيث كانت نسبة الخطأ بين النتائج (9%). كذلك توصل الباحثون (Yovanovitch et. al) [9] إلى علاقة لحساب معامل انتقال الحرارة

بالحمل الحر من سطح مزعنف بشكل شاقولي وكذلك من اسطوانة مزعنفة بزعانف حلقيية الشكل، آخذاً بنظر الاعتبار منطقة الجريان الغير تام التشكيل (Developing) و منطقة الطبقة المتاخمة للمناطق الخارجية من السطح المزعنف.

يهدف البحث الحالي إلى دراسة تأثير شكل الزعنفة على الأداء الحراري للسطح المزعنف، وحساب معامل انتقال الحرارة بالحمل الحر من سطوح مزعنفة بزعانف مستطيلة شاقولية وزعانف وتدنية.

الجهاز المستخدم في الجانب العملي

تم استخدام جهاز انتقال الحرارة بالحمل المبين في الشكل (١) لعمل التجارب المختبرية العملية حيث يتكون الجهاز من مجرى مستطيل المقطع عمودي يستند على حامل حديدي مثبت على سطح مستوي، وسطوح مزعنف بزعانف وتدنية اسطوانية وزعانف مستطيلة شاقولية متحركة، يمكن تركيبها في مجرى الهواء وإحكام تثبيتها بواسطة كلاب سريع التثبيت في جانب المجرى من الخارج، كل سطح مزعنف يحتوي على عنصر تسخين كهربائي (heater) مع حماية حرارية ضد التسخين المفرط (الزائد)، فعند الوصول إلى درجة الحرارة (100°C) يقوم المتحسس بقطع التزويد بالطاقة وتراجعها عند هبوط درجة الحرارة إلى حوالي (85°C). السطح المزعنف تحت الاختبار يمكن مشاهدته خلال فتحة مربعة الشكل في واجهه المجرى شفاف من ماده اكريليه. يمكن قياس درجة حرارة الهواء عند الدخول وعند الخروج من المجرى وكذلك درجة حرارة السطوح المزعنفة بزعانف مستطيلة شاقولية ووتدنيه من خلال مجس المزدوج الحراري (Thermocouple) وهو متصل مع مقياس رقمي للقراءة (Digital thermometer) مباشرة. كذلك يحتوي الجهاز على معدات السيطرة وتشتمل منظم قدرة للتحكم في أقدره المزودة للسطح المزعنف تحت الاختبار والمقياس الرقمي لقيمتها. السطح المزعنف متصل بمعدات السيطرة عن طريق سلك وصله ألتغذية. التزويد بالطاقة الرئيسية يتم بمصدر التيار الكهربائي في المختبر عن طريق سلك وصله التغذية المتصلة بنهاية معدات السيطرة.

طريقه إجراء التجارب العملية

تم تقسيم التجارب العملية إلى قسمين:

القسم الأول:

أجريت مجموعة تجارب عمليه باستخدام صفيحه مزعنفة (Finned Plate) (100mm×110mm) بزعانف مستطيلة شاقولية (Vertical fins) كما مبينه في الشكل رقم (٢) حيث ثبتت تسعه (٩) زعانف بشكل شاقولي إلى الصفيحة الشاقولية المصنوعة من الألمنيوم (k=201W/m°C) بالإبعاد (L=100mm,

(H=66.5mm, t=1.5mm). وتم تغيير أقطره المجهزة بالمديات (1-18 W)، تم قياس درجه حرارة الجدار المزعنف (Ts) ودرجه حرارة الهواء الخارجي (T∞) عند جميع مديات أقطره المجهزة. تم حساب كميته الحرارة المنقلة بالإشعاع كالأتي [2]:

$$Q_{rad.} = As F \sigma (Ts^4 - T\infty^4) \quad (2)$$

حيث:

F: يمثل عامل الشكل للسطح المزعنف ويحسب من المعادلة التالية [9]:

$$F = \frac{2 C_{net}}{H (b + 2L)} \quad (3)$$

حيث:

C_{net}: ثابت يعتمد على مساحة السطح وانبعائية الأشعة المنعكسة من سطح إلى آخر. كذلك يمكن حساب رقم ريلاي (Ra) كالأتي [1]:

$$Ra_b = Gr Pr = \frac{g \beta (Ts - T\infty) b^3}{\nu^2} Pr \quad (4)$$

حيث: (b) هو المسافة المحصورة بين زعنفتين (b=10mm). يتم حساب رقم ريلاي المطور (Ra* Modify Rayleigh Number) في حالة السطوح المزعنفة كالأتي [9]:

$$Ra^* = Ra_b \left(\frac{b}{L} \right) \quad (5)$$

حيث:

(b/L) هو النسبة بين المسافة المحصورة بين زعنفتين إلى طول الزعنف. (b/L=0.1). يتم حساب رقم نسلت للسطح المزعنف كما يلي:

$$Nu_b = \frac{b Q_{conv.}}{k_f As (Ts - T\infty)} \quad (6)$$

حيث:

As: المساحة السطحية للسطح المزعنف (As=2LH(N-1)).

N: عدد الزعانف (N=9) للسطح المزعنف.

كفاءة الزعنف تأخذ كعامل مؤثر في حساب معامل انتقال الحرارة بالحمل للسطح المزعنف وتحسب

كالأتي [1]:

$$\eta_{fin} = \frac{\tanh \sqrt{2Nu_b \frac{k_f}{k} \frac{H}{b} \frac{H}{t} \left(\frac{t}{L} + 1\right)}}{\sqrt{2Nu_b \frac{k_f}{k} \frac{H}{b} \frac{H}{t} \left(\frac{t}{L} + 1\right)}} \quad (7)$$

$$Nu_b^* = \eta_{fin} Nu_b \quad (8)$$

حيث: Nu_b^* رقم نسلت بعد اخذ تأثير كفاءة الزعنف.

$$Q_{total} = Q_{rad.} + Q_{conv.} \quad (9)$$

القسم الثاني:

أجريت عدة تجارب عملية باستخدام صفيحة مزعنفه بزعانف وتديية اسطوانية (Pins plat) $(100mm \times 110mm)$ كما مبينه في الشكل رقم (٣) حيث ثبتت سبعة عشر (١٧) زعنفه وتديية اسطوانية مصنوعة من الألمنيوم بالإبعاد $(D=13 \text{ mm}, H=67 \text{ mm})$ مرتبة بشكل متخالف (Staggered) تم تغيير أقدره المجهزة كما يلي $(1- 18 \text{ W})$ وبالتالي تتغير درجة حرارة الصفيحة المستوية. يتم حساب درجة حرارة الصفيحة المزعنفه (Ts) باستخدام مقياس درجة حرارة رقمي (digital thermometer) ودرجه حرارة المحيط (T_{∞}) . بعد قراءه درجه حرارة الصفيحة المزعنفه ودرجه حرارة المحيط والقدرة المجهزة يتم حساب مايلي:

$$Q_{rad.} = As \sigma F (Ts^4 - T_{\infty}^4) \quad (10)$$

كذلك يتم حساب رقم ريلاي (Ra)

$$Ra_D = Gr \cdot Pr = \frac{g \beta (Ts - T_{\infty}) D^3}{\nu^2} Pr \quad (11)$$

حيث :

أخذت خواص الهواء عند درجه الحرارة الغشائية $(Tf = (Ts + T_{\infty})/2)$ وكذلك رقم براندتل (Pr) .

يتم حساب رقم نسلت (Nu_D) كالآتي:

$$Nu_D = \frac{Q_{conv.} D}{As (Ts - T_{\infty}) k_f} \quad (12)$$

حيث:

As : المساحة السطحية للسطح المزعنف وتحسب كلاتي: $As = (WL - (N \frac{\pi}{2} D^2)) + N\pi DL$

كفاءة الزعنفه تحسب كلاتي على فرض أن الزعنفه الوددية ذات طول محدد ومعزولة من النهاية [1].

$$\eta = \frac{\tanh(mH)}{mH} \quad (13)$$

حيث :

$$m = \sqrt{\frac{4Nu_D k_f}{D^2 k}} \quad (14)$$

$$Q_{total} = Q_{rad.} + Q_{conv.} \quad (15)$$

مناقشة النتائج

الشكل (٤) يبين تغير الفرق في درجات الحرارة للصفائح المزعفة بزعانف وتدية وزعانف مستطيلة شاقولية مع القدرة المجهزة. حيث نلاحظ من الشكل أعلاه أن الفرق في درجات الحرارة للصفحة المزعفة بزعانف مستطيلة شاقولية يكون اقل من الفرق في درجات الحرارة للصفحة المزعفة بزعانف وتدية. و السبب يعود إلى المقاومة الحرارية لكلا السطحين المزعفين حيث:

$$\frac{\Delta T}{Q_{conv.}} = \frac{1}{hAs} = R_{th} \quad (16)$$

تكون المقاومة الحرارية في حالة الزعانف المستطيلة الشاقولية اقل بمقدار (31%) من المقاومة الحرارية للزعانف التدية عندما تكون المساحة السطحية متساوية في كلا السطحين المزعفين. كذلك نلاحظ من الشكل (٤) أن الفرق في درجات الحرارة يزداد بزيادة كمية الحرارة (القدرة المجهزة) في كلا السطحين المزعفين. حيث كان اقل فرق في درجات الحرارة بين السطحين المزعفين (0.7°C) عند قدرة مجهزة مقدارها (1W) واكبر فرق في درجات الحرارة بين السطحين المزعفين (6.2°C) عند قدرة مجهزة مقدارها (18W).

الشكل (٥) يبين العلاقة بين عدد نسلت وعدد ريلاي العملية لصفحة مزعفة بزعانف وتدية، نلاحظ من الشكل أن عدد نسلت يزداد بزيادة عدد ريلاي. تم التوصل إلى معادلة تجريبية لحساب معامل انتقال الحرارة بالحمل الحر من سطح مزعف بزعانف وتدية باستخدام البرنامج (Statistics V5.5) حيث كان شكل العلاقة:

$$Nu_D = 0.008 Ra_D^{0.75} \quad (17)$$

و (R²= 95%) للمعادلة ونسبة الخطأ بين المعادلة و القيم العملية هي (0.18%). أما الشكل (٦) يبين العلاقة بين عدد نسلت وعدد ريلاي العملية لصفحة مزعفة بزعانف مستطيلة شاقولية. حيث نلاحظ من الشكل أن عدد نسلت يزداد بزيادة عدد ريلاي. تم التوصل إلى معادلة تجريبية لحساب معامل انتقال الحرارة بالحمل الحر من سطح مزعف بزعانف مستطيلة شاقولية باستخدام البرنامج (Statistics V5.5) حيث كان شكل العلاقة:

$$Nu_b = 0.045 (Ra_b^*)^{0.75} \quad (18)$$

و (R²=98%) للمعادلة ونسبة الخطأ بين المعادلة و القيم العملية هي (0.08%)

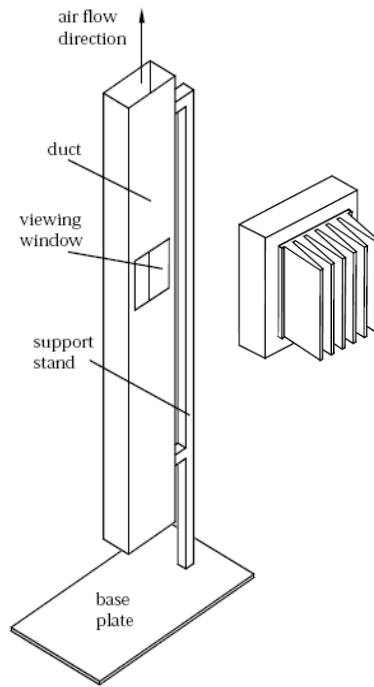
الشكل (٧) يبين العلاقة بين عدد نسلت وعدد ريلاي لصفحة بزعانف مستطيلة شاقولية. الشكل يبين مقارنة بين القيم العملية والمعادلة التجريبية التي تم التوصل إليها من القيم العملية ولكن بصيغته مشابهة لمعادلة الباحث (Elenbass) [3] التالية:

$$Nu = \frac{1}{24} Ra^* \left[1 - e^{\left(\frac{-37.3}{Ra^*} \right)} \right]^{0.75} \quad (19)$$

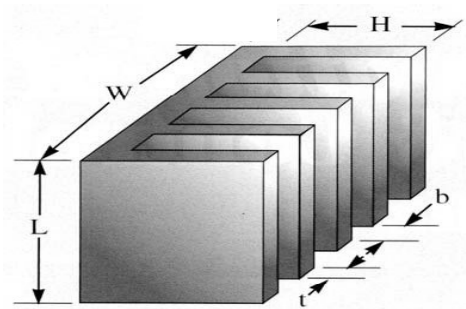
حيث كانت نسبة الخطأ بين القيم العملية و المعادلة أعلاه هي (0.31%) ونسبة الخطأ بين المعادلة التي تم التوصل إليها في الشكل (٦) و المعادلة أعلاه هي (0.12%).

المصادر:

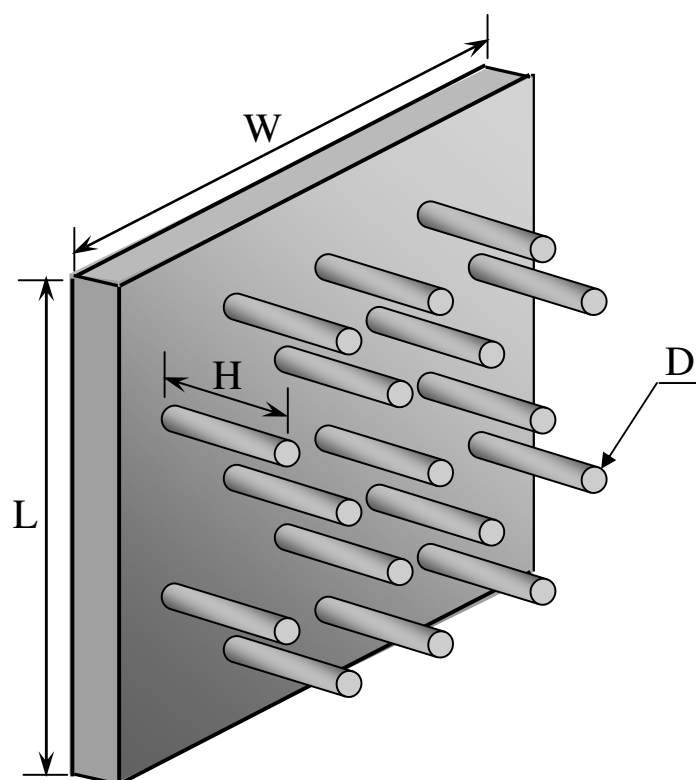
1. Cengel Y. A. 'HEAT TRANSFER A PRACTICAL APPROACH' McGraw-Hill, Int. 2001.
2. Lienhard IV J. H. and Lienhard V J. H. 'A HEAT TRANSFER TEXTBOOK' Third ed. Cambridge, MA: Phlogiston Press, 2006.
3. Elenbass W. 'HEAT DISSIPATION OF PARALLEL PLATES BY FREE CONVECTION' Physical, Vol. 9, No.1,1942.
4. Van de pol D. W. and Tiemey J. K. 'FREE CONVECTION NUSSELT NUMBER FOR VERTICAL U-SHAPED CHAMELS' J. of Heat Transfer, Vol. 95, 1973.
5. Welling J. R. and Wooldridge C. B. 'FREE CONVECTION HEAT TRANSFER COEFFICIENTS FROM RECTANGULAR VERTICAL FINS' J. of Heat Transfer, Vol. 87, 1965.
6. Jones C. D. and Smith L.F. 'OPTIMUM ARRANGEMENT OF RECTANGULAR FINS ON HORIZONTAL SURFACES FOR FREE CONVECTION HEAT TRANSFER' J. of Heat Transfer, Vol. 92, 1970.
7. Garg V. K. and Velusamy K. 'HEAT TRANSFER CHARACTERISTICS FOR A PLATE FIN' J. of Heat Transfer, Vol. 108, 1986.
8. Culham J. R. , Yovanovich M. M. and Lee S. 'THERMAL MODELLING OF ISOTHERMAL CUBOIDS AND RECTANGULAR HEAT SINKS COOLED BY NATURAL CONVECTION' IEEE Transaction on components, Packaging, and Manufacturing Technology-part A, Vol. 18, 1995.
9. Yovanovich M. M., Teertstra P., and Culham J. R. 'NATURAL CONVECTION MODELLING OF HEAT TRANSFER SINKS USING WEB-BASED TOOLS. www.electronics-coollingcom/html/2000-sep-a4.html,2004.



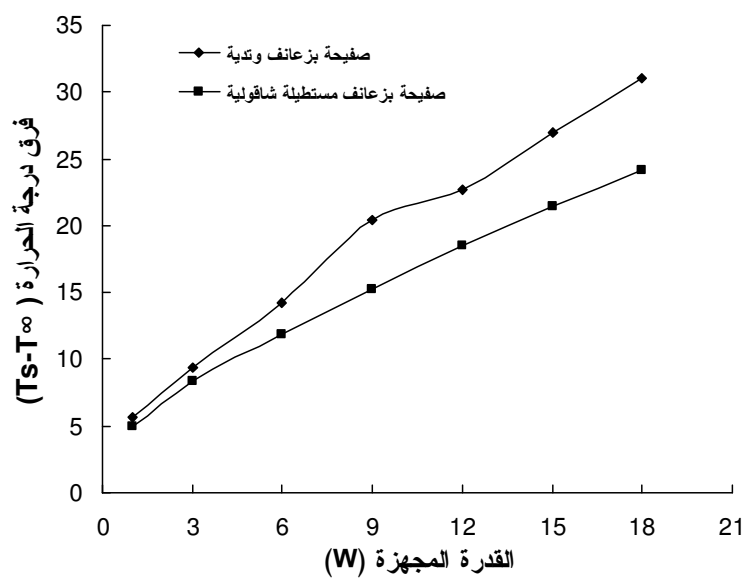
الشكل (١) جهاز انتقال الحرارة بالحمل الحر.



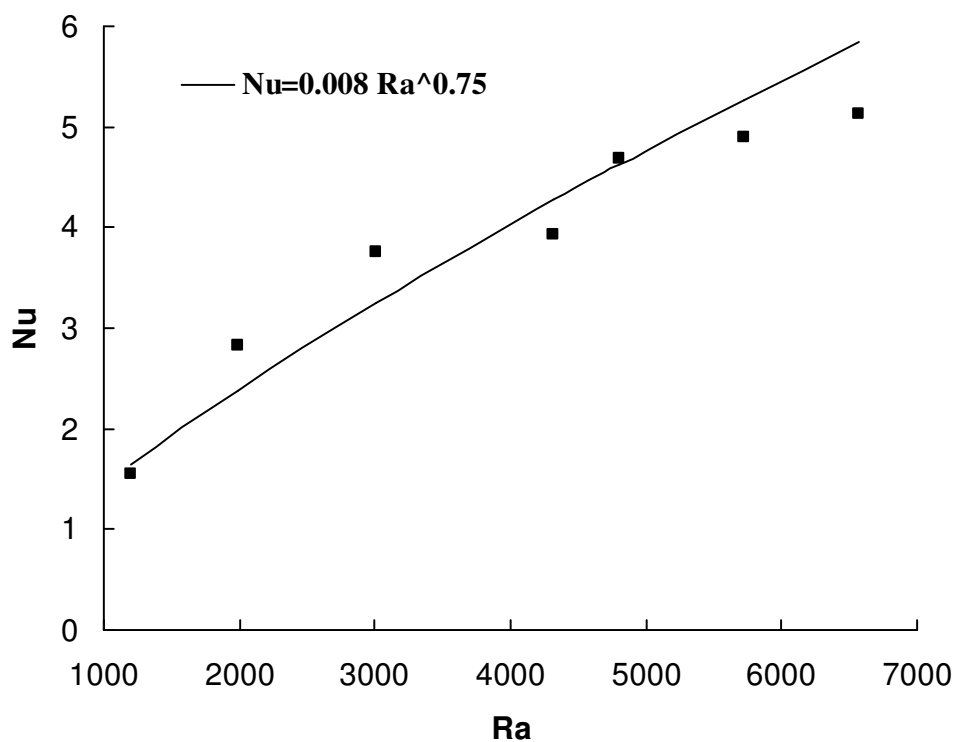
الشكل (٢) أبعاد السطح المزعنف بزعانف مستطيلة شاقولية.



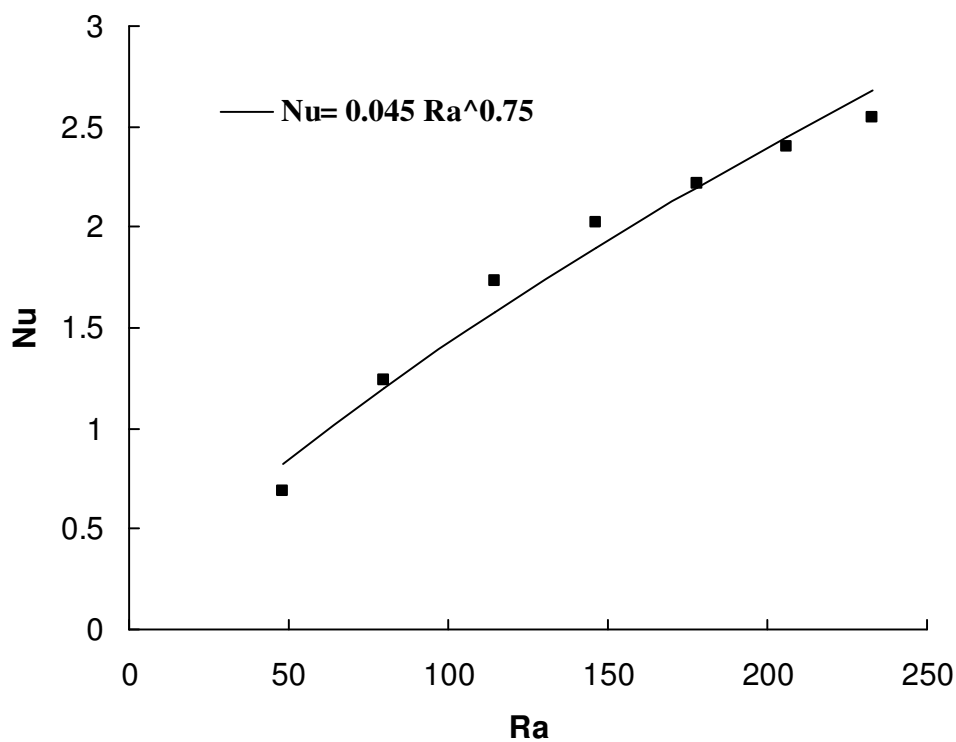
الشكل (٣) أبعاد السطح المزعنف بزعانف وتدنية.



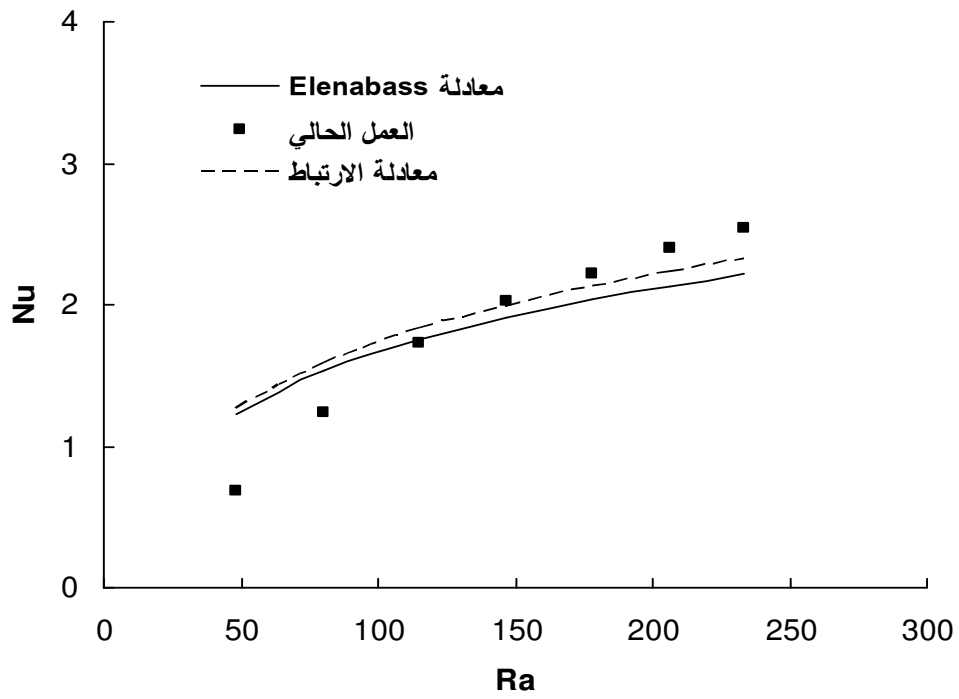
الشكل (٤) يبين تغير الفرق في درجات الحرارة للصفحة المزعنفة مع القدرة المجهزة.



الشكل (5) يبين العلاقة بين عدد نسلت وعدد ريلاي لصفحة بزعانف وتدية.



الشكل (٦) يبين العلاقة بين عدد نسلت وعدد ريلاي لصفحة بزعانف مستطيلة شاقولية.



الشكل (٧) مقارنة العلاقة بين عدد نسلت وعدد ريلاي لصفحة بز عانف مستطيلة شاقولية.