

اختبار مردود مجمع شمسي مسطح تحت تأثير الشروط المناخية لمدينة دير الزور

المهندس حيان جودت الضويحي* الدكتور المهندس وجيه ناعمة**

الأستاذ الدكتور المهندس نديم عابد مخبير***

* طالب دراسات عليا-ماجستير-قسم الميكانيك العام- كلية الهندسة الميكانيكية -جامعة دمشق.

** أستاذ مساعد- قسم الميكانيك العام- كلية الهندسة الميكانيكية والكهربائية -جامعة دمشق.

*** أستاذ- قسم الميكانيك العام- كلية الهندسة الميكانيكية والكهربائية- جامعة دمشق.

الملخص

يقدم هذا البحث دراسة عملية تجريبية لمردود لاقط شمسي مسطح يستخدم لأغراض تسخين المياه المنزلية، وذلك تحت الشروط المناخية لمدينة دير الزور، وذلك من خلال دراسة لاقط شمسي مسطح بثلاثة لواقط مساحة كل منها 2 متر مربع وحجم خزانه المعزول حراريًا 400 لتر، حيث تمت التجربة في أشهر الشتاء(كانون الأول 2009-كانون الثاني-شباط-آذار 2010) وهي الأشهر التي تكون فيها الحاجة إلى الماء الساخنة كبيرة بسبب برودة الطقس بينما في الصيف فان درجات الحرارة المرتفعة ليلاً ونهاراً تكفي لتأمين المياه الساخنة طوال اليوم بمجرد وضع خزان تغذية المنزل على السطح، وبناه على النتائج التي تم الحصول عليها تم رسم المنحنى البياني للكفاءة اللاقط ومنحنى التغطية الشمسية للحمل الحراري المطلوب ، وحساب الوفر الناتج عن استخدام السخان الشمسي المستخدم في التجربة وفترة استرداد رأس المال مقارنة بالطرق التقليدية(مازوت-كهرباء) ومدى إمكانية تعميم تجربة استخدام السخان الشمسي لأغراض تسخين المياه المنزلية في القطر العربي السوري بشكل عام وفي مدينة دير الزور بشكل خاص.

1- المقدمة: Introduction

يتمتع القطر العربي السوري بمستوى إشعاع شمسي جيد، إذ تسطع الشمس خلال العام فرابة 3300 ساعة في جميع أنحائه وبمعدل 5.21 KWh/m^2 (باكير، 2006) [1]، وهذا ما يجعل من استخدام الطاقة الشمسية لأغراض تسخين المياه ممكناً بشكل كبير، وخاصة في المناطق الشمالية الشرقية مثل مدينة دير الزور والتي تتمتع بإشعاع شمسي أعلى من باقي مناطق القطر العربي السوري إذ يصل إلى 8.2 KWh/m^2 (باكير، 2006) [1] صيفاً، حيث أن استخدام السخان الشمسي يوفر في استخدام الطاقة الكهربائية أو المازوت لأغراض تسخين المياه للاستخدامات المنزلية، حيث نفذت الدراسة في فيلا سكنية في مدينة دير الزور، يقطنها تسعة أشخاص.

2- أهمية البحث (أهداف البحث): The search purposes:

يهدف البحث إلى حساب مردود مجمع شمسي مسطح مؤلف من ثلاثة لواقط مساحة كل منها 2 متر مربع، يستخدم لأغراض تسخين المياه المنزلية، وذلك في الشروط المناخية لمدينة دير الزور، ودراسة الجدوى الاقتصادية من استخدامه عن طريق حساب الوفر الحاصل عن استخدامه وفترة استرداد رأس المال الموظف في الكلفة التأسيسية لهذا النظام مقارنة بالطرق التقليدية لتسخين المياه (المازوت- الكهرباء).

3- مواد وطرق البحث: The Search Methods

ت تكون الخطوات الرئيسية في هذا البحث من عدة مراحل جزئية مبنية على النحو الآتي :

- 1- التعريف باللواقط الشمسية المسطح وأجزاءه الرئيسية.
- 2- حساب مردود وكفاءة اللواقط الشمسية المسطح المستخدم في التجربة.

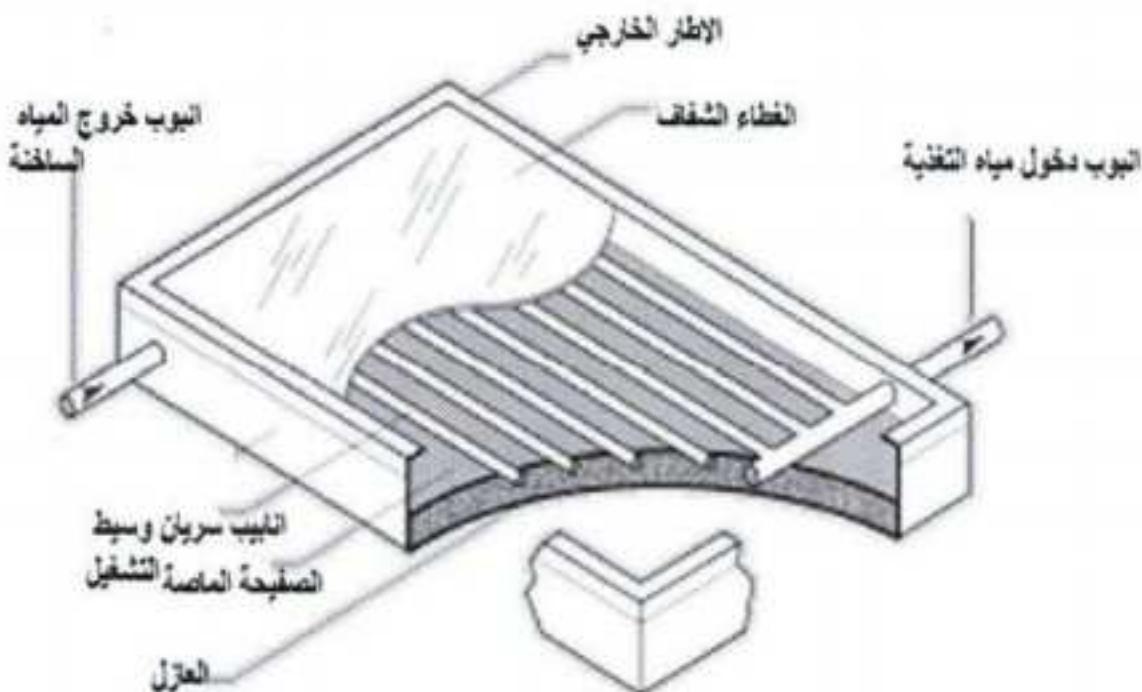
3- حساب الوفر الناتج عن استخدام اللاقط الشمسي المسطح مقارنة بالطرق التقليدية (مازوت-كهرباء) وفترة استرداد رأس المال.

4- مناقشة النتائج ومدى إمكانية تعميم استخدام اللاقط الشمسي لأغراض تسخين المياه المنزليّة في القطر العربي السوري بشكل عام وفي مدينة دير الزور بشكل خاص.

3-1-3 التعريف باللاقط الشمسي المسطح وأجزاءه الرئيسية:

Definition Of The Flat Plat Collector And Their Main Parts

تُستخدم المجمعات الشمسيّة المسطحة لتجمیع الطاقة الشمسيّة لاستخدامها في التطبيقات التي تتطلّب درجات حرارة منخفضة أقل من (100°C) كما في الاستخدامات المنزليّة وبعض الأغراض الصناعيّة الأخرى، وتتميّز مجمعات السطح المسطوي بقلة التكلفة وبساطة التركيب.



الشكل (١) : المجمع الشمسي المسطح وأجزاءه الرئيسية.

ونقسم مجمعات السطح المسطوي حسب نوع المائع المستخدم فيها، وهناك مجمعات السطح المسطوي المائية والغازية. وغالباً ما يستخدم الماء أو مزيج من الماء ومائع

التجمد في المجمعات السائلة والهواء في المجمعات الغازية، ومن الناحية الاقتصادية وبأخذ الانتقال الحراري (*Heat-Transfer*) بعين الاعتبار يعتبر مزيج الماء ومانع التجمد من أفضل أنواع السوائل جمِيعاً، ولكن هناك بعض العيوب مثل قابلية الماء للتجمد والتسرُّب والصدأ، ويمكن التغلب على مشكلة الصداً بإضافة بعض المواد وتقوية المجمع من الماء في حالة عدم استخدامه واستخدام المعادن المقاومة للصدأ عند التصنيع، أما في حالة استخدام مجمعات السطح المستوى الغازية فلا يسبب التسرُّب أية مشكلة مع أنه غير مرغوب ولا تظهر مشاكل الصداً أو التجمد ولكن المرنود أقل. يصنع السطح الماصل للحرارة (*Absorption Plate*) من لوح مستوى من مادة موصلة للحرارة توصل به الأنابيب الحاملة للسائل جيداً وقد تكون تلك الأنابيب فوق أو تحت السطح الماصل وفي بعض التصميمات تكون جزءاً لا يتجزأ من السطح الماصل كما هو مبين في الشكل (١) وفي بعض التصميمات الأخرى يصنع السطح الماصل من ألواح معدنية مموجة حيث يُسْتَخدَم لوح واحد أو أكثر كخطاء تبعاً لاستخدام المجمع وموقعه ففي المناطق القريبة من المنطقة الاستوائية يكفي خطاء واحد. أما في المناطق المدارية والباردة قد يستخدم خطائين أو ثلاثة لتقليل فقد الحراري، ويراعى أن يكون الخطاء العلوي مقاوماً للصدمات ويتحمل سقوط الأمطار والتلوّج والغبار والرمل عليه، وفي كل الحالات يجب أن تكون الأغطية من مواد شفافة ذات نفاذية عالية للإشعاع الشمسي ومن المفضل أن تكون ذات انبعاثية قليلة للإشعاع الحراري أي أسطح انتقائية، ويجب أيضاً استخدام مواد عازلة للحرارة أسفل وحول جوانب المجمع وذلك لتقليل فقد الحراري (*Heat Losses*) من هذه الأماكن.

1-1-3-1-1-3 الأجزاء الرئيسية : The main parts

1-1-3 الصفيحة الماصة : (Absorption Plate)

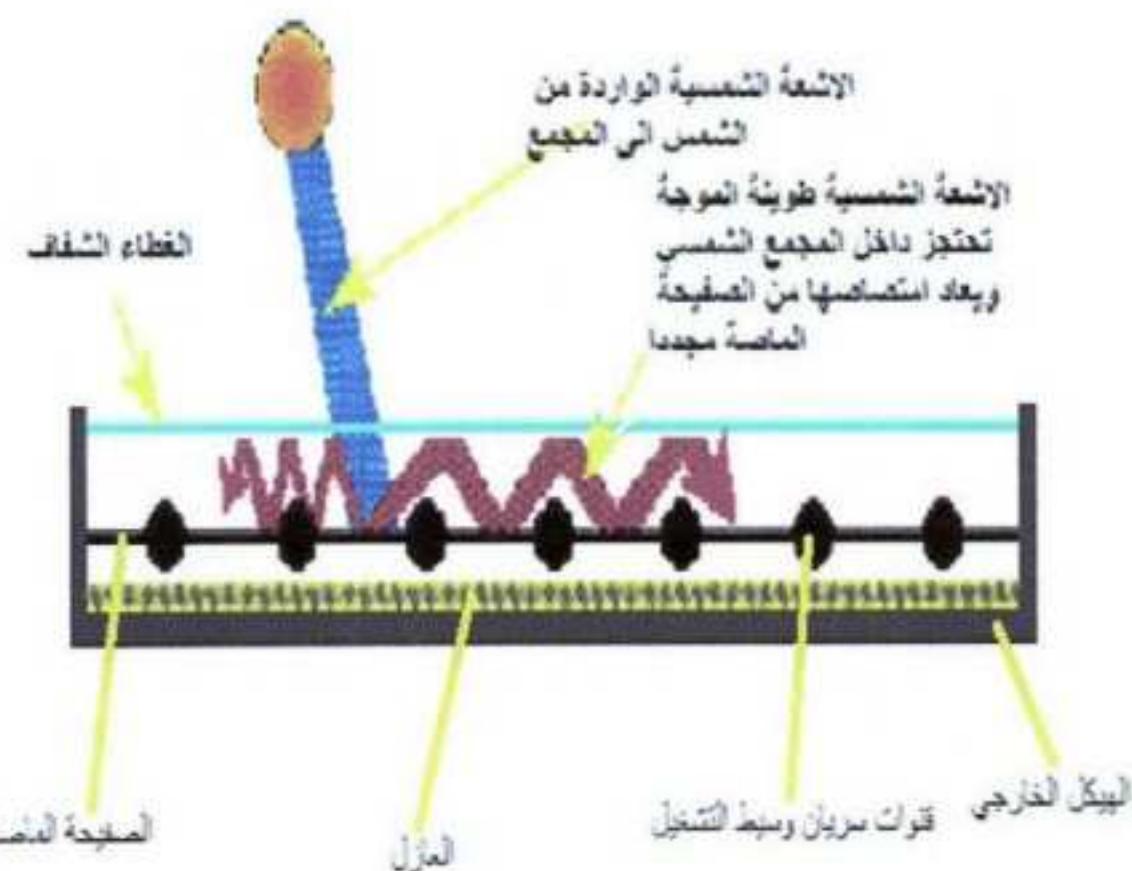
وهي عبارة عن صفيحة معدنية مسطحة تصنع من المعادن ذات الامتصاصية العالية للحرارة مثل النحاس أو الفولاذ أو التوتيماء، وأفضلها النحاس ولكن بسبب غلاء ثمنه فإن الفولاذ والتوتيماء يستخدمان بشكل واسع، ولكن هذه المعادن تتميز أيضا بقدرتها العالية على إعادة نشر جزء من الحرارة التي امتصتها على شكل إشعاع ولذلك فهي تدهن بطلاءات انتقائية (Selective coating) تتميز بامتصاصها الكبير للحرارة وضيقها في إعادة نشر هذه الحرارة بشكل إشعاع، ونورد فيما يلي جدول لأهم الطلاءات الانتقائية وخصائصها الأساسية (ECEViT, 2006) [2].

الجدول رقم (1) الطلاءات الانتقائية ومميزاتها الأساسية.

المواد	معامل الامتصاص a	معامل الإشعاع ϵ	درجة الحرارة القصوى C°	الملحوظات
السيليكون الأسود	0.86-0.94	0.83-0.89	350	ثابت عند درجات الحرارة العالية
النحاس الأسود	0.85-0.90	0.08-0.12	450	يتأثر بالرطوبة
الكروم الأسود	0.92-0.94	0.07-0.12	450	ثابت عند درجات الحرارة العالية

3-1-1-3- الغطاء الشفاف: (Cover plate)

وهو عبارة عن لوح زجاجي أو بلاستيكي شفاف يوضع في أعلى المجمع الشمسي ومهمته الأساسية هي حجز الأشعة الشمسية المنعكسة من الصفيحة الماسية ومنها من الخروج إلى الوسط الخارجي وهو ما يعرف بظاهرة البيت الزجاجي أو الدفيئة (*Green House*), والشكل (2) يوضح ظاهرة البيت الزجاجي أو الدفيئة، حيث يقوم الغطاء الشفاف بحجز الأشعة الشمسية طولية الموجة (تحت الحمراء) ويعندها من الخروج إلى الوسط المحيط، ويعد امتصاصها من الصفيحة الماسية مجدداً، بينما الأشعة الشمسية قصيرة الموجة يسمح لها بالمرور من خلال الغطاء الشفاف إلى الوسط المحيط.



الشكل(2) ظاهرة البيت الزجاجي أو الدفيئة.

٤-١-٤- الصندوق الخارجي والمواد العازلة: (Enclosure / Insulation):

تصنع غالباً من الفولاذ المقاوم للعوامل الجوية أو الألمنيوم، للتقليل من الضياعات الحرارية فأتنا نضع مواد عازلة من الفوم أو الفيبرغلاس.

٣- حساب مردود وكفاءة المجمع الشمسي المستخدم في التجربة:

Calculating the Efficiency of the Flat Plat Collectors Used In the experiment

يتكون المجمع الشمسي المسطح المستخدم في التجربة من ثلاثة لواقط مساحة كل منها 2 m^2 ، واللواقط الشفاف عبارة عن لوح من الزجاج العادي الشفاف المفرد سماكة 6mm، وسعة خزان التجميع الحراري 400 لتر وخزان التغذية 450 لتر والمجمع من نوع الدارة المفتوحة المباشرة (الترموسيفون)، واللواقط الشمسي معزول حرارياً بالصوف الزجاجي بكثافة 24 kg/m^3 من جوانبه، وعامل توصيله تقريراً 0.04 W/m.C° وسماكته cm 10 لخزان الماء الساخنة و cm 3-5 للأنبيب وهو مصنع محلياً في مدينة طلب من قبل شركة sun power ، ويبيّن الشكل (3) المجمع الشمسي المدرّوس.



الشكل (3) المجمع الشمسي المسطح المدرّوس.

3-2-1- الشروط المناخية لمدينة دير الزور:

The Climate Conditions for Deir Ez Zor City

تقع مدينة دير الزور في شرق الجمهورية العربية السورية على الضفة اليمنى لنهر الفرات، وتبعد عن العاصمة دمشق مسافة 465 كم باتجاه شمال شرق، وعلى خط عرض $35^{\circ}33'$ شمال خط الاستواء و على خط طول $40^{\circ}11'$ شرق خط غرينتش وتنمى بالمناخ المتوسطي الداخلى حيث المناخ الحار والجاف صيفا حيث يبلغ متوسط الحرارة صيفا في شهر اب: 45°C وفي الشتاء تتميز بالبرودة والرطوبة المتوسطة، حيث يبلغ متوسط درجة الحرارة في شهر كانون الثاني: 6°C (الموسوعة الحرة)[3].

وفيما يلى جدول يبين درجات الحرارة وشدة الإشعاع الشمسي والرطوبة النسبية ودرجة حرارة الماء الوسطية للماء داخل المجمع الشمسي والذي هو عبارة عن المتوسط الحسابي للماء الداخل الى المجمع الشمسي والماء الخارج خلال أيام التجربة حيث تم اعتبار ان درجة حرارة الماء الداخل الى المجمع الشمسي ثابتة تقريبا: 20°C (الزين،2010)[4]، حيث تم اخذ اربعة أيام عشوائية من كل شهر وحساب المتوسط الحسابي ليارامترات الشهر بناء على ذلك، حيث تم اخذ القياسات كل ساعتين بدءا من الساعة الثامنة صباحا وحتى الرابعة مساءا عن طريق جهاز DTK5 وحساب المتوسط الحسابي للقيم المأخوذة، ماعدا شدة الإشعاع الشمسي والرطوبة النسبية حيث تم اخذها من مصلحة الأرصاد الجوية في مدينة دير الزور في اليوم التالي لإجراء القياسات وذلك بسبب غلاء ثمن جهاز قياس شدة الإشعاع الشمسي وعدم وجوده في جامعة دمشق، وتم بعدها حساب شدة الإشعاع الشمسي على سطح مائل بزاوية 50° بعد ضربه بعامل التصحيح: $R=1.3$ ،(الزين،2010)[4] والجدول ذوات الأرقام (6,5,4,3) تبين درجات الحرارة وشدة الإشعاع الشمسي والرطوبة النسبية خلال أيام التجربة(الأرصاد الجوية)[5] حيث أن متوسط قيمة عامل تصحيح شدة الإشعاع الشمسي المباشر من سطح أفقى إلى سطح مائل: $R=1.3$ في مدينة دير

الزور على مدار السنة، وزاوية ميل المجمع الشمسي عن الأفق
 $35^{\circ} + 15^{\circ} = 50^{\circ}$ (خط عرض مدينة دير الزور 15°) وهو مثبت باتجاه الجنوب
الغربي على مدار العام. (الزين، 2010) [4].

الجدول رقم(2) درجات الحرارة وشدة الإشعاع الشمسي والرطوبة النسبية في شهر كانون الأول.

البار امتز	الشهر	ساعة القياس	درجة حرارة الجو المحيط T_a $^{\circ}C$	درجة حرارة المياه الوسطية في المجمع T_m $^{\circ}C$	الرطوبة النسبية %	شدة الإشعاع الشمسي الوسطي على سطح مائل G $W/m^2.day$	
3/12/2009	كانون الأول	8	4.5	29.7	75	520	
		10	5.1	30.2	75	520	
		12	6.4	30.8	75	520	
		14	6.8	31.1	75	520	
		16	3.8	28.1	75	520	
المتوسط الحسابي			5.32	29.98	75	520	
12/12/2009	كانون الأول	8	5.2	28.5	65	500	
		10	6.1	29.6	65	500	
		12	7.9	30.3	65	500	
		14	8.4	31.1	65	500	
		16	4.5	26.3	65	500	
المتوسط الحسابي			6.42	29.16	65	500	
21/12/2009	كانون الأول	8	4.9	26.7	70	440	
		10	5.6	27.8	70	440	
		12	6.7	29.6	70	440	
		14	7.8	30.6	70	440	
		16	3.1	24.2	70	440	
المتوسط الحسابي			5.62	27.78	70	440	
31/12/2009	كانون الأول	8	4.5	27.6	85	480	
		10	6.2	28.8	85	480	
		12	7.3	29.7	85	480	
		14	8.9	30.4	85	480	
		16	3.9	25.7	85	480	
المتوسط الحسابي			6.16	28.44245	85	480	
المتوسط الحسابي الإجمالي			5.88	28.84	73.75	485	

الجدول رقم (3) درجات الحرارة وشدة الإشعاع الشمسي والرطوبة النسبية في شهر كانون الثاني.

شدة الإشعاع الشمسي الوسطى على سطح ماء $G \text{ W/m}^2.\text{day}$	الرطوبة النسبية %	درجة حرارة الماء الوسطية في المجمع $T_m \text{ C}^\circ$	درجة حرارة الجو المحيط $T_a \text{ C}^\circ$	ساعة القياس	البارامتر
					شهر كانون الثاني
450	85	27.3	4.1	8	2/1/2010
		28.6	5.3	10	
		30.1	5.9	12	
		30.3	6.1	14	
		26.9	3.2	16	
450	85	28.64	4.92		المتوسط الحسابي
490	75	29.8	5.9	8	10/1/2010
		30.7	6.5	10	
		31.1	7.8	12	
		31.4	8.9	14	
		27.5	4.7	16	
490	75	30.1	6.76		المتوسط الحسابي
470	68	28.1	4.8	8	21/1/2010
		29.9	6.7	10	
		30.2	7.9	12	
		31.3	8.1	14	
		26.5	3.6	16	
470	68	29.2	6.22		المتوسط الحسابي
510	60	29.9	5.2	8	30/1/2010
		30.8	6.6	10	
		31.7	7.9	12	
		32.9	8.9	14	
		27.1	4.2	16	
510	60	30.48	6.56		المتوسط الحسابي
480	72	29.605	6.115		المتوسط الحسابي الاجمالي

الجدول رقم (4) درجات الحرارة وشدة الإشعاع الشمسي والرطوبة النسبية في شهر شباط.

شدة الإشعاع الشمسي الوسطي على سطح ماء $G \text{ W/m}^2 \cdot \text{day}$	الرطوبة النسبية %	درجة حرارة الماء الوسطية في المجمع $T_m \text{ C}^\circ$	درجة حرارة الجو المحيط $T_a \text{ C}^\circ$	ساعة القياس	البار امتار الشهر شباط
400	95	25.3	2.8	8	2/2/2010
		25.7	4.3	10	
		27.1	6.1	12	
		28.3	7.4	14	
		23.9	1.6	16	
400	95	26.06	4.44		المتوسط الحسابي
440	75	28.2	4.9	8	11/2/2010
		28.7	6.6	10	
		29.9	7.4	12	
		30.1	8.7	14	
		27.6	4.2	16	
440	75	28.9	6.36		المتوسط الحسابي
525	60	28.8	5.7	8	22/2/2010
		29.6	6.5	10	
		30.9	7.4	12	
		31.5	8.9	14	
		27.2	4.1	16	
525	60	29.6	6.52		المتوسط الحسابي
580	65	30.2	5.9	8	28/2/2010
		30.7	8.5	10	
		31.5	9.7	12	
		32.6	11.3	14	
		28.4	4.2	16	
580	65	30.68	7.92		المتوسط الحسابي
486.25	73.75	28.81	6.31		المتوسط الحسابي الاجمالي

الجدول رقم (5) درجات الحرارة وشدة الإشعاع الشمسي والرطوبة النسبية خلال شهر آذار.

شدة الإشعاع الشمسي الوسطى على سطح ماء $G \text{ W/m}^2 \cdot \text{day}$	الرطوبة النسبية %	درجة حرارة الماء الوسطية في المجمع $T_m \text{ C}^\circ$	درجة حرارة الجو المحيط $T_a \text{ C}^\circ$	ساعة القياس	البارامتر الشهر آذار
590	40	30.5	8.2	8	3/3/2010
		31.1	10.1	10	
		31.9	11.8	12	
		32.5	12.5	14	
		30.1	6.9	16	
590	40	31.22	9.9		المتوسط الحسابي
560	50	30	9.8	8	11/3/2010
		30.8	11.4	10	
		31.4	12.6	12	
		32.2	13.9	14	
		29.4	6.7	16	
560	50	30.76	10.88		المتوسط الحسابي
495	80	27.3	8.1	8	22/3/2010
		28.1	11.3	10	
		29.4	12.7	12	
		30.4	13.9	14	
		26.2	6.4	16	
495	80	28.28	10.48		المتوسط الحسابي
610	30	30.8	11.3	8	31/3/2010
		31.6	14.5	10	
		32.8	16.2	12	
		33.4	18.9	14	
		29.4	8.2	16	
610	30	31.6	13.82		المتوسط الحسابي
563.75	50	30.465	11.27		المتوسط الحسابي الاجمالي

سوف نقوم الآن بحساب مربود وكفاءة المجمع الشمسي المدروس اعتماداً على المعطيات السابقة ووفق المعادلة الآتية [6]:

٢١

ن₀: المردود البصري، ويعطى لكل مجمع على حدى، وتعطى قيمته مع اللاقط من قبل الشركة الصانعة، وبالنسبة للمجمع المدروس فإن: $N_0 = 0.787$

a_2 : معامل الضياعات الحرارية في المجمع الشمسي، وتعطى قيمته مع اللاقط من قبل الشركة الصانعة وبالنسبة للمجمع المدروس:

$$a_2 = 0.001 \text{ W/(m}^2\text{K}^2\text{)} \quad a_1 = 5 \text{ W/(m}^2\text{K)}$$

$$X = (T_m - T_a)/G$$

$T_m = [(T_{out} + T_{in})/2] \cdot C^{\circ}$ درجة الحرارة الوسطية للماء داخل المجمع الشمسي

T_0 : درجة الحرارة الوسطية للوسط المحيط بالمجمع الشمسي.

G : معدل الإشعاع الشمسي الوسطي الساقط على المجمع الشمسي. W/m^2 .

حيث تم حساب درجة حرارة الماء الساخن عن طريق مقياس درجة حرارة من ماركة (5 DTK) وتم قياس درجة حرارة الهواء المحيط عن طريق نفس الجهاز وذلك باخذ درجة حرارة الهواء المحيط باللقط اعتبرا من الساعة الثامنة صباحا وحتى الرابعة مساءا (وقت التجربة) وذلك كل ساعتين واخذ المتوسط الحسابي للقيم المأخوذة وبذلك تحصل على قيمة ΔT .

الجدول رقم(6) مردود اللاقط المستخدم خلال فترة التجربة.

$I(x)$	X^2 $(\text{c}^\circ \cdot \text{m}^2 / \text{W})^2$	X $\text{c}^\circ \cdot \text{m}^2 / \text{W}$	G W/m^2	T_a c°	T_m c°	الشهر
0.4879	0.00216	0.0465	485	5.88	28.84	كانون الأول
0.5238	0.00274	0.0523	480	6.115	31.25	كانون الثاني
0.5452	0.00214	0.0462	486.25	6.310	28.81	شباط
0.6161	0.00115	0.0340	563.75	11.270	30.456	آذار

الشكل رقم(4) المنحني البياني لمردود اللاقط الشمسي خلال فترة التجربة.



Calculating the resulted gain caused by using The Solar Collector comparison With The Traditional Methods (diesel-electricity) and the capital returning period.

٣- في حال استخدام المازوت في عملية تسخين المياه:

حجم المياه الموجود في خزان التجميع الحراري هو (400) لتر ولكن نحن بحاجة إلى (80) لتر من المياه الساخنة لكل شخص وسطياً خلال اليوم الواحد (الزين، 2010)[4] وبالتالي كمية المياه اللازمة هي: $720 = 80 \times 9$ وكمية الحرارة اللازمة لرفع درجة حرارته من $20^{\circ}C$ إلى $40^{\circ}C$ وهي درجة الحرارة المطلوبة لامسحات المنازل:

$$Q = 720 \times 4.186 \times 20 = 60278.4 \text{ kJ/day}$$

بالناتج، فإن كمية الحرارة المطلوبة لتنفسية الحمل الحراري المطلوب هي:

$$Q' = 1.1 \times Q = 1.1 \times 60278.4 = 66306.24 \text{ kJ/day}$$

حيث تم اعتبار ان الضياعات الحرارية في الانابيب واسطوانات الماء الساخن وغيرها من الفوائد الاخرى تساوى الى 10% الحمل الحراري المطلوب. (الزين، 2010)[4]

و بالذال، كمية المأزوٰت الازمة هي:

$$q = Q' / Cv \times \eta c \quad (3)$$

$$q=66306,24/41800 \times 0,85 = 1,866 \text{ kg/dav}$$

$$41800 \text{ (kJ/kg.deg)} = C_p \text{ للغاز و ت}$$

٣) مردود الاحتراق في المرجل = 0.85

$L=q/p=1.866/0.84=2.221 \text{ lit/day}$

حيث: $\rho = 0.84 \text{ kg/m}^3$

$$\text{إذا كمية المازوت اللازمة خلال فترة التجربة: } L' = L \times 120 = 2.221 \times 120 = 266.52 \text{ l/t}$$

حيث أن عدد أيام التجربة: يوم 120، وبالتالي تكون قيمة استهلاك المازوت خلال فترة التجربة: (ل.س) $St = 266.52 \times 20 = 5330.4$ وقيمة الوفر المادي خلال العمر الافتراضي للسخان الشمسي وهو (10) سنوات بالليرات السورية هو: $G = 10 \times 5330.4 = 53304$

إن الفيلا مجهزة بنظام تدفئة مركزية، حيث أن الحمل الحراري للفيلا هو 50 kW بوان القيمة الأساسية لنظام التدفئة المركزية مبينة في الجدول الآتي:

الجدول رقم (7) الكلفة الأساسية لنظام التدفئة المركزية للفيلا موضع الدراسة.

اسم الجهاز	العدد	السعر الإجمالي ل.س	السعر الأفرادي ل.س	السعر الإجمالي ل.س
مرجل استطاعة 50 kW مع التركيب وكل مايلزم	1	80000	80000	80000
حراق استطاعة 6 kg/h مع التركيب وكل مايلزم	1	20000	20000	20000
مضخة تسريع كهربائية	1	10000	10000	10000
مضخة وقود آلية	1	8000	8000	8000
خزان مازوت 500 لتر	1	2000	2000	2000
اسطوانة ماء ساخن معزولة حرارياً سعة 200 لتر	2	20000	10000	20000
أنابيب التوصيل مختلفة الأقطار معزولة حرارياً	80 ط	32000	400	32000
المجموع الكلي ل.س		172000		

إذا الكلفة الأساسية لنظام تزويد المياه الساخنة للفيلا عن طريق استخدام المازوت هو:

الكلفة الأساسية لاسطوانات الماء الساخن + الكلفة الأساسية لأنابيب التوصيل المعزولة حرارياً المغذية لاسطوانات الماء الساخن والخارجة منها إلى الاستهلاك المنزلي وهي بكمية 25 م.ط

+الزيادة في الكلفة التأسيسية للمرجل+الحراق اللازم لتأمين المياه الساخنة المطلوبة وهي (720) لتر ونقدرها بحدود 20%.

$$E_{cd} = [20000 + 25 \times 400 + (0.20 \times (80000 + 20000))] = 50000 \text{ (ل.س)}$$

4- مناقشة النتائج ومدى إمكانية تعميم استخدام اللافت الشمسي لإغراض تسخين المياه المنزليّة في القطر العربي السوري بشكل عام وفي مدينة دير الزور خاصة:

Discussing the Results and The ability of the using the solar collector for heating water in homes in Syrian Arab Republic in general and in Deir Ez Zor city especially.

4-1- حساب نسبة التغطية الشمسيّة للحمل الحراري المطلوب خلال فترة التجربة:

كمية الطاقة الشمسيّة الممتصة من المجمع الشمسي= شدة الإشعاع الشمسي الوارد على سطح اللافت× عدد ساعات سطوع الشمس في اليوم× مساحة اللوافط× مردود المجمع الشمسي في الشهر المطلوب× عدد أيام الشهر (Henning, 2006). [5]

$$P=0.485 \times 8 \times 6 \times 0.4879 \times 30 = 340.749 \text{ kWh/month}$$

$$P=0.480 \times 8 \times 6 \times 0.5238 \times 30 = 362.05 \text{ kWh/month}$$

$$P=0.48625 \times 8 \times 6 \times 0.5545 \times 30 = 388.261 \text{ kWh/month}$$

$$P=0.56375 \times 8 \times 6 \times 0.6161 \times 30 = 500.149 \text{ kWh/month}$$

يمكنا الآن ترتيب النتائج التي تم الحصول عليها في الجدول الآتي.

الجدول رقم(8) نسبة التغطية الشمسية للحمل الحراري خلال فترة التجربة.

الشهر	الحمل الحراري الناتج عن المجمع الشمسي kWh/month	نسبة التغطية الشمسية للحمل الحراري %	ال الحمل الحراري المطلوب kW ^h /month
كانون الأول	340.749	61.66	552.552
كانون الثاني	362.05	65.52	
شباط	388.261	70.26	
اذار	500.149	90.51	

يمكنا الآن تمثيل النتائج التي حصلنا عليها بيانياً:

الشكل رقم(5) منحني التغطية الشمسية للحمل الحراري المطلوب خلال فترة التجربة.

نسبة التغطية الشمسية للحمل الحراري



4 - 2 - المقارنة الاقتصادية: The Economic comparison**4-1- في حال استخدام المازوت:**

تكون فترة الاسترداد لرأس المال هي: الكلفة التأسيسية لنظام تسخين المياه بالطاقة الشمسية - الكلفة التأسيسية لنظام تسخين المياه بالمازوت / الوفر الناتج عن استخدام نظام تسخين المياه بالطاقة الشمسية في السنة [5/Henning, 2006]

$$T = E_{cs} - E_{oil}/S_1 \quad \dots \dots \dots \quad (4)$$

حيث: E_{cs} القيمة التأسيسية لنظام تسخين المياه بالطاقة الشمسية للفيلا المدروسة.

E_{oil} القيمة التأسيسية لنظام تسخين المياه بالمازوت للفيلا المدروسة.

$$T = [45000 - (50000 - 10000) / 5330.4] = 13750 / 5330.4 = 0.938 \text{ سنة}$$

حيث تم حذف قيمة أنابيب التوصيلات من كلا النظائر، حيث ان سعر المجمع الشمسي مع خزان التجميع الحراري المعزول 容量 400 لتر هو: (ل.س) 45000

4-2- في حالة استخدام السخان الكهربائي:

إن الحمل الحراري المطلوب تغطيته يوميا هو: $Q' = 66306.24 \text{ kJ}$ وبالتالي يلزم منا سخان كهربائي يستهلك يوميا: $P = Q'/3600 = 18.418 \text{ kWh}$ ، والمصروف اليومي له: (ل.س) $18.418 \times 2.5 = 46.045$ وذلك فترة التجربة:

(ل.س) $46.045 \times 120 = 5525.4$ و القيمة التأسيسية لهذا النظام لتسخين المياه بالطاقة الكهربائية هو: (1000) ل.س للسخان الكهربائي و (12500) قيمة الخزان المعدني الذي يتم تسخين المياه بداخله وهو بحجم 800 لتر، وبالتالي تكون فترة استرداد المال هي: $T = [(45000 - (12500 + 1000)) / 5525.4] = 5.7$ سنة

ونكون قيمة الوفر المادي خلال العمر الفعلى للسخان الشمسي وهي (10) سنوات بالليرات السورية هي: (ل.س) $10 \times 55254 = 552540$

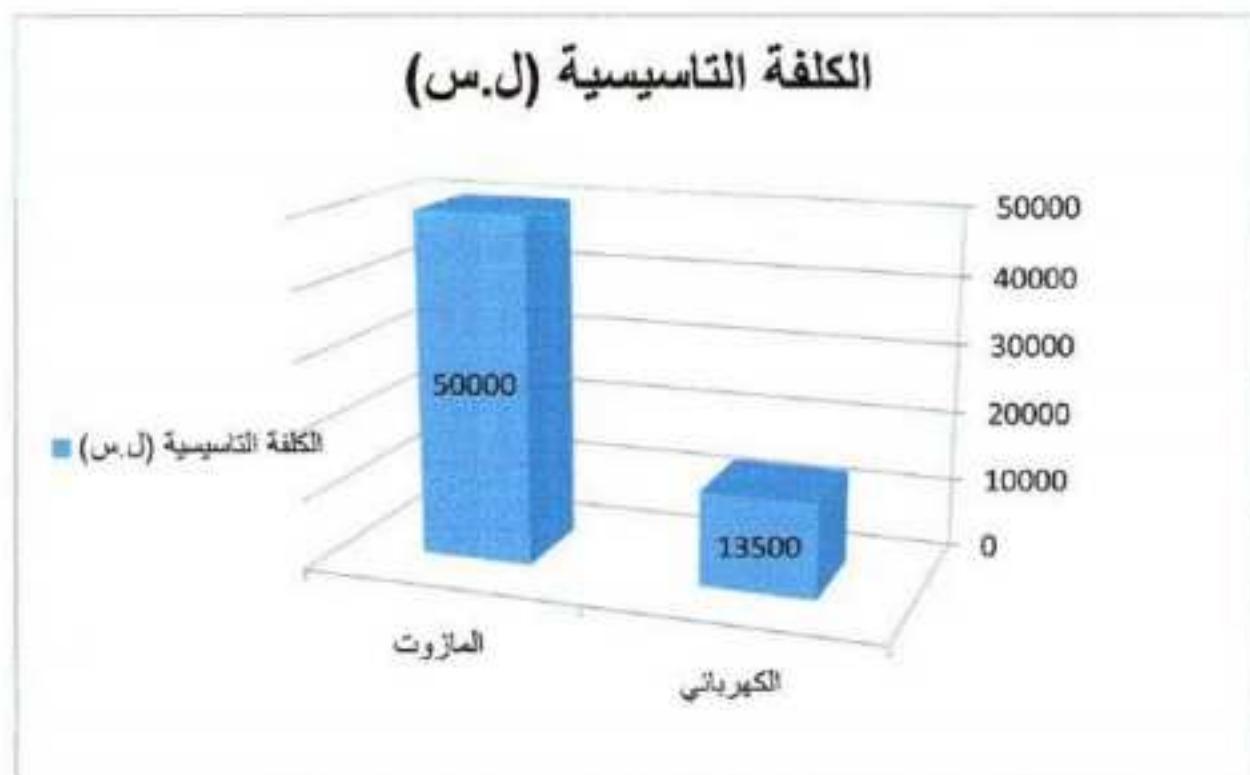
لقد حصلنا على النتائج الآتية مقارنة بنظام تسخين المياه بالطاقة الشمسية، والموضحة في الجدول الآتي:

الجدول رقم(9) الكلفة التأسيسية وفترة استرداد رأس المال والوفر الناتج عن استخدام السخان الشمسي.

نوع النظام	الوفر الناتج (ل.س)	الفترة التأسيسية (ل.س)	كلفة استرداد رأس المال (سنة)
الكهربائي التقليدي	13500	5.7	55254
المازوت (التدفئة التقليدية)	50000	0.938	53304

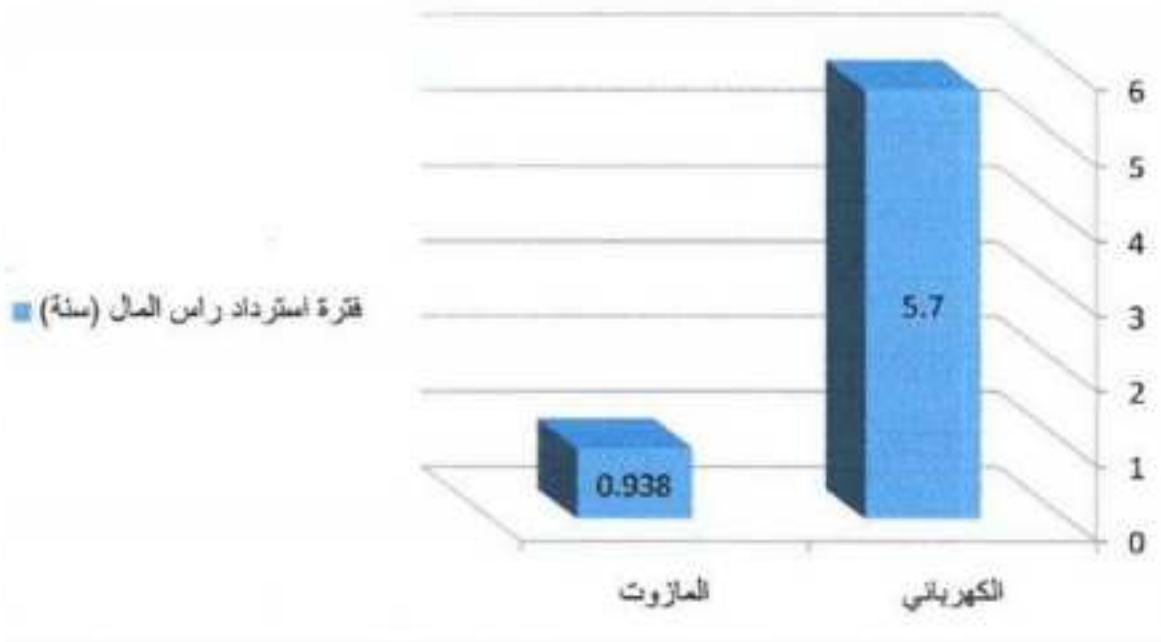
والإشكال أرقام(6,7) تبين بيانيا الكلفة التأسيسية وفترة استرداد رأس المال لنظام تسخين والمازوت المياه بالكهرباء.

الشكل رقم(6) المنحني البياني للكلفة التأسيسية لنظام تسخين المياه بالكهرباء والمازوت.



الشكل رقم (7) المنهجي البياني لفترة استرداد رأس المال لنظام تسخين المياه بالكهرباء والمازوت.

فترة استرداد رأس المال (سنة)



3-4 النتائج والمقترنات: The Results And Suggesting:

1-3-4 النتائج:

- 1- لم يقم المجمع الشمسي المدروس بتغطية كامل الحمل الحراري المطلوب خلال فترة التجربة، ولذلك لابد من الاستعانة بالنظم التقليدية(مازوت-كهرباء) لتغطية الفرق الحاصل في تغطية الحمل الحراري المطلوب.
- 2- يمكن زيادة مردود اللاقط الشمسي المدروس عن طريق استخدام زجاج موشوري منخفض الحديد بدل العادي، واستخدام الطلاءات الانتقائية، ولكن هذا يزيد من الكلفة التأسيسية للمجمع.
- 3- إن فترة استرداد رأس المال الموظف في الكلفة التأسيسية متباعدة القيمة، فالبنسبة لنظام تسخين المياه بالمازوت فيمكن استرداد رأس المال خلال (شهر) $12 \times 0.938 = 11.256$ ، ولكن السنة هي فصل الشتاء فقط اي اربعه اشهر المدروسة في هذا البحث(حسب مناخ مدينة

ولكن السنة هي فصل الشتاء فقط اي اربعة اشهر المدروسة في هذا البحث (حسب مناخ مدينة دير الزور) وبالتالي فان استرداد راس المال يحتاج الى ثلاثة مواسم تقريبا، بينما في نظام تسخين المياه بالكهرباء فإنه يمكن استرداد راس المال خلال (شهر) $\approx 68.4 \times 12 = 5.7$ اي خلال 17 موسم تقريبا.

3-2-3-4 المقترنات:

1- إن الكلفة التأسيسية لنظام تسخين المياه بالطاقة الشمسية عالية، ولذلك فإننا أمام أحد خيارات:

الأول: أن تقوم الدولة بدعم السخانات الشمسية للمواطنين وخصوصا ذوي الدخل المحدود عبر فروض ميسرة وبدون فوائد وبالتالي يمكن تعميم تجربة السخان الشمسي في المنازل.

الثاني: أن تقوم الدولة برفع أسعار المازوت والكهرباء وبالتالي يصبح استخدام السخان الشمسي مجديا، وهذا الحل مكلف كثيرا للمواطنين، وربما يزيد من قيمة الفاقد الكهربائي في الشبكة، وزيادة الكلفة المعيشية للمواطنين، وبالتالي فإن الحل الأول هو الأفضل برأينا، كونه الأوفر على الدولة والمواطن على المدى المتوسط والبعيد، خصوصا مع تناقص إنتاج النفط والمشتقات النفطية وارتفاع أسعارها عالميا.

2- أن محافظة دير الزور من المحافظات النامية اقتصاديا، وأغلب سكانها من ذوي الدخل المتوسط والمنخفض، لذلك فهي تحتاج إلى دعم خاص من الدولة عبر القروض الميسرة بشأن التوجه لاستخدام الطاقات المتجدددة وخصوصا الشمسي بسبب توافرها الكبير في المحافظة، حيث يمكن استغلالها لأغراض أخرى غير تسخين المياه مثل توليد الكهرباء في المناطق الذاتية والبعيدة عن الشبكة لتشغيل المضخات المائية أو للإنارة أو غيرها من التطبيقات الأخرى، إن استخدام الطاقات المتجدددة يخفف من الآثار البيئية الخطيرة لاستخدام الوقود الاحفورى، والذي ينتج عنه ظاهرة الاحتباس الحراري والتي تؤدي إلى ظواهر خطيرة مثل الجفاف والتصرّر وغيرها من الأضرار البيئية الخطيرة، وخصوصا في المنطقة الشرقية .

المراجع: References:

- [1]-باكير محمد،2006،اللدوة العلمية حول نقل وتوطين الطاقة التقليدية والمتتجدة في سوريا، نقابة المهندسين - حماة،35 صفحة
- ECEViT A., 2009-flat plate solar collectors.** Istanbul -[2]
University, 2ed, Turkey,90 P
- [3]-الموسوعة الحرة، ويكيبيديا،مدينة دير الزور .
- [4]-الزين عبد الهادي، 2010، دوره في تصميم وتشغيل انظمة تسخين المياه، نقابة المهندسين - دمشق،60 صفحة.
- [5]-مصلحة الارصاد الجوية في محافظة دير الزور .
- HENNING H.,2006-Solar assisted air conditioning in -[6]
buildings.** Springer wien New York,2ed.USA,150 P

Test the efficiency of the flat plate solar collector under the Deir Ez Zor city climate conditions

ENG.Hayan.J.Dwaehy* Dr.ENG.Wageh.Namahe**

Prof.ENG.Nadem.A.Mkheber***

*Master's Student-General Mechanical Dep,Damascus University

**Assistant Doctor- General Mechanical Dep,Damascus University

***Prof Doctor-- General Mechanical Dep. Damascus University

Abstract

This search presents an experimental study for The flat plate solar collector efficiency used for houses's water heating,at the climate conditions for Deir Ez Zor City.Through The Study flat plate Solar Collector Consists of three plates of $2m^2$ area for each one, and The volume of the insulated tank is 400 liters, where the study has done in the winter months(December 2009- January-february-march2010)) this months the hot water needing is huge because the cold weather, and calculating the resulted gain which obtained by using the flat plate solar collector used in the experiment and the time of returning the capital, and the appilty of use the experiment in Syria in general and in Deir Ez Zor city especially.

Key words: Flat Plate solar collector, Efficiency, Capital, Gain, The solar coverage for the heat load.