

دراسة وتحليل اقتصادي لنظام كهروضمسي مستقل لتغذية معمل تعبئة المياه المعدنية في الدريش بالطاقة الكهربائية

باسل حامد محمد *

(تاريخ الإيداع ٢٠٢٤/٢/٨ . قُبل للنشر في ٢٠٢٤/٧/٩)

□ ملخص □

يُقدّم هذا البحث دراسة حسابية لتحديد مُكوّنات نظام كهروضمسي مُستقل عن الشبكة العامة، لتوفير الطاقة الكهربائية لمعمل المياه في منطقة الدريش، كما تمّ إجراء حساب كلفة النظام الكهروضمسي، لتقييم الجدوى الاقتصادية، وبعد جمع المعلومات المطلوبة عن الموقع من مساحة متوفرة، ودرجات حرارة، وقيم الإشعاع الشمسي والطلب على الطاقة، تبين أن النظام الكهروضمسي الذي يُمكن تركيبه عند إشعاع شمسي وسطي $5 \text{ kWh/m}^2\text{day}$ مُكوّن من ١٢٨٦ لوح شمسي و ١٠٦٨ مدخرة و ٤٠ انفرتر، حيث بلغ الإنتاج الكلي السنوي المتوقع من النظام الكهروضمسي $933,23 \text{ MWh/Year}$ ، بنسبة إسهام $59,2\%$ من الحمل الكهربائي الكلي لمعمل المياه. وبلغت كلفة إنتاج الكيلو واط ساعي $0,15 \text{ \$}$ ، وكان زمن الاسترداد $9,8 \text{ year}$ ، كما تمّ إعداد برنامج حسابي باستخدام MATLAB و EXCEL يُمكننا من الحصول على جميع المعلومات السابقة.

الكلمات المفتاحية: النظام الكهروضمسي - الطاقة - معمل المياه - EXCEL - MATLAB.

Economic study and analysis of an off grid PV system to provide electricity to the mineral water bottling factory in Dreikish

Basel Hamed Mohammad *

(Received 8/2/2024 . Accepted 9/7/2024)

□ ABSTRACT □

This research presents a computational study to determine the components of a photovoltaic station independent of the public grid, to provide electrical energy to the water factory in the Dreikish area. A cost calculation of the station was also carried out to evaluate the economic feasibility, and after collecting the required information about the site, including available space, temperatures, solar radiation values, and energy demand, it turns out that the photovoltaic station, which can be installed at an average solar radiation of 5 [kWh/m²day], consists of ١٢٨٦ solar panels, ١٠٦٨ batteries, and ٤٠ inverters. The expected total annual production from the photovoltaic station reached ٩٣٣,٢٣ [MWh/year], with a contribution of ٥٩,٢٥% of the total electrical load of the water factory. The cost of producing a kWh was 0.15 [\$], and the amortization time was 9.8 [year]. A calculation program was also prepared using MATLAB and EXCEL through which we can obtain all the previous information.

Key words: solar power-energy-water factory – EXCEL-MATLAB.

*Engineer - Department of Renewable Energy Technologies, Faculty of Technical Engineering - Tartous University - Syria

١-مقدمة:

يعتمد تقدّم أي بلد على توفير الطّاقة بشكلٍ كافٍ، ومع تزايد الطّلب على الطّاقة في كلّ أنحاء العالم، ونتيجة الظروف الحاليّة لبلدنا والحصار الاقتصادي المطبّق عليه، نجد أنّ الطّاقة الكهربائيّة لا تكفي لتلبية الاحتياجات المتعدّدة، مما أدّى إلى زيادة ساعات التّقيّن مما أدّى إلى نقص إنتاج المعامل والمصانع، إضافةً إلى احتماليّة قلة ونفاذ الوقود الأحفوري، وما يسبّبه من أخطار كتلوّث البيئة واحتباس حراري إلى ما هنالك، حيث أنّ زيادة استهلاك الوقود الأحفوري سيقابله من جهة أخرى نقصان في حجم احتياطياته المتوافرة، كل هذه الظروف تدعونا إلى التفكير جدّيّاً لإيجاد بدائل عن المحطّات التقليديّة، ومنها المولّدات الّتي تستخدم كمصدر للطاقة ولكن تحتاج إلى تكلفة كبيرة إذا كانت تعمل على مدار اليوم بسبب استهلاك كميات كبيرة من الوقود، وفي الوقت الحالي تزايد الوعي لجهة استخدام الطّاقات المتجدّدة كونها إحدى الإمكانات المتاحة ليس في الوقت الحالي فحسب، وإنّما في المستقبل أيضاً [١].

ولأنّ الجمهوريّة العربيّة السّوريّة تتمتع بإشعاع شمسي عال على مدار العام لا سيّما في السّاحل السّوري، وانطلاقاً من عدة دراسات مرجعية منها:

قام الباحث (Abd El-Shafy A.Nafeh) في بحثه بعنوان "تصميم وتحليل اقتصادي لنظام كهروشمسي مستقل لتأمين الكهرباء للمنازل النائية في مصر" المنشور في مجلّة الطّاقات المتجدّدة [٢] بدراسة التّصميم الكامل للنظام الكهروشمسي، وقام بإجراء تحليل تكلفة دورة الحياة لتقييم الجدوى الاقتصادية للنظام وشجعت النتائج على استخدام الأنظمة الكهروشمسية للمناطق النائية والأحمال ذات الاستطاعات الأعلى.

كما قام الباحثون (SALEH, HARUNA, ONUIGBO) في بحثهم بعنوان " تصميم نظام طاقة كهروشمسية مستقل لمختبر مراقبة الأوزون في أنيجبا شمال وسط نيجيريا" المنشور في المجلّة الدوليّة للعلوم الهندسية والتكنولوجيا المبتكرة [٣] بدراسة تحديد المكونات المستخدمة في النظام الكهروشمسي وفقاً لمتطلّبات الحمل، وحالة الطقس والإشعاع الشمسي، كما قاموا بتقدير التحليل التفصيلي للتكلفة وتركيب النظام الكهروشمسي، ودلّت النتائج على أنّ الاستثمار الأولي مرتفع، ولكن في غضون سنواتٍ قليلة سيحقّق أرباحاً كبيرة. حيث إنّ فترة الاسترداد أقلّ من ١٠ سنوات، في حين متوسط العمر المتوقّع للنظام الكهروشمسي ٢٠ سنة، بالإضافة إلى أنّه مصدر طاقة فعّال وخالٍ من الانبعاثات البيئيّة.

قام الباحثون (علي نجاح الشاماني، محمد يوسف حاج عثمان، وآخرون) في بحثهم بعنوان (تصميم واختيار أنظمة الطّاقة الشمسيّة المستقلّة لمنزل في العراق) [٤] بدراسة تصميم واختيار وحساب عناصر النّظام الكهروشمسي اعتماداً على مجموعة متنوعة من العوامل مثل الموقع الجغرافي، الإشعاع الشمسي، ومتطلّبات الحمل. ودلّت النتائج على أنّ نظام الطّاقة الكهروشمسي موثوقٌ واقتصاديّ، ويمكن تعميم طريقة التّصميم على التطبيقات الّتي تستهلك طاقة أكبر لأنّه تمّ الأخذ بالحسبان عوامل تأمين استمرار التّغذية بالطّاقة الكهربائيّة من النظام الكهروشمسيّ المستقل كافّة.

قام الباحثون (Ali Najah, Kamanuzzaman Bin Sopian, M.H.Ruslan, Abdelnaser Elbreki) في بحثهم بعنوان (تصميم نظام كهروشمسي مستقل لبيت زجاجي في مدينة سبها في ليبيا) المنشور في المؤتمر الدولي الثالث للتكنولوجيا والعلوم الهندسية في إندونيسيا [٥] بدراسة تصميم نظام كهروشمسي

مستقل لببيت زجاجي في المناطق الصحراوية النائية، وكان الحمل مقدراً ب [kWh/day] ٦١,٨٩٤، وقام بتحديد حجم كل مكون من مكونات النظام، بالإضافة إلى كلفة كل مكون، ومن ثم تقدير الكلفة الإجمالية. ودلت النتائج على أن عدد الألواح المطلوبة ٨٦ بكلفة [\$/] ١٠٣٢٠، وعدد البطاريات ١٦ بكلفة [\$/] ٢٦٤٠، والاستطاعة المطلوبة من الانفرتر [KVA] ١٨,٩٢ بكلفة [\$/] ٢٢٠٠. وكان الاستنتاج الأكثر أهمية أن تكلفة المولدات التي تعمل بالديزل مرتفعة في حال توفر الوقود، كما أن توسيع الشبكة غير مجدٍ اقتصادياً للمواقع البعيدة عنها، وبالتالي يكون النظام الكهروشمسي منافساً مقارنة بالمنشآت التي تعمل بالديزل.

قام الباحثان (Ani Emmanuel Onyeka، Nsukka، Enugu Campus) في بحثهما (تحليل الجدوى من محطة مستقلة كهرومائية ١ كهروشمسية مرتبطة بالشبكة الكهربائية) المنشور في المجلة الإلكترونية للطاقة والبيئة [١] بدراسة جدوى محطة كهروشمسية ١ كهرومائية تغذي المرافق الخدمية في الأرياف (مثل: خدمات تكنولوجيا المعلومات والاتصالات، والخدمات المصرفية، والمستشفيات، وضخ المياه) ومقارنتها مع محطة تعمل بمولدات الديزل. ودلت النتائج على أن نظام الطاقة الكهروشمسية ١ الكهرومائية موثوق وأقل كلفة من نظام الديزل، بالإضافة إلى أنه صديق للبيئة، وكانت نسبة إسهام الطاقة الشمسية ١٨٪ ونسبة إسهام الطاقة الكهرومائية ٨٢٪.

انطلاقاً مما سبق وقع الاختيار على معمل المياه في منطقة الدريش لدراسة إمكانية تركيب نظام كهروشمسي من خلال استغلال المساحات المتوفرة على أسطح المعمل ومن ثم حساب كلفة النظام وزمن الاسترداد.

٢- مشكلة البحث وأهميته:

- التقنين في التغذية الكهربائية نتيجة الحصار الاقتصادي المطبق على بلدنا.
 - ارتفاع أسعار الوقود الأحفوري بالإضافة إلى عدم توفره.
 - مشكلة التوليد والتوزيع بالإضافة إلى الكلف المرتفعة لمذ الشبكة الكهربائية إلى الأرياف.
- وتأتي أهمية البحث في تأمين الطاقة الكهربائية من مصادر الطاقات المتجددة لمعمل المياه.

٣- أهداف البحث:

- تحديد مكونات النظام الكهروشمسي تبعاً للمساحة المتوفرة في المعمل.
- تحديد كمية الطاقة التي يمكن إنتاجها من النظام الكهروشمسي في كل شهر وبشكل وسطي سنوياً.
- تحديد نسبة إسهام النظام الكهروشمسي في تأمين الطاقة الكهربائية المطلوبة لمعمل المياه.
- دراسة الجدوى الاقتصادية للنظام الكهروشمسي.
- إدخال المعادلات المطلوبة للأهداف السابقة إلى برنامج MATAB وEXCEL للحصول على النتائج.

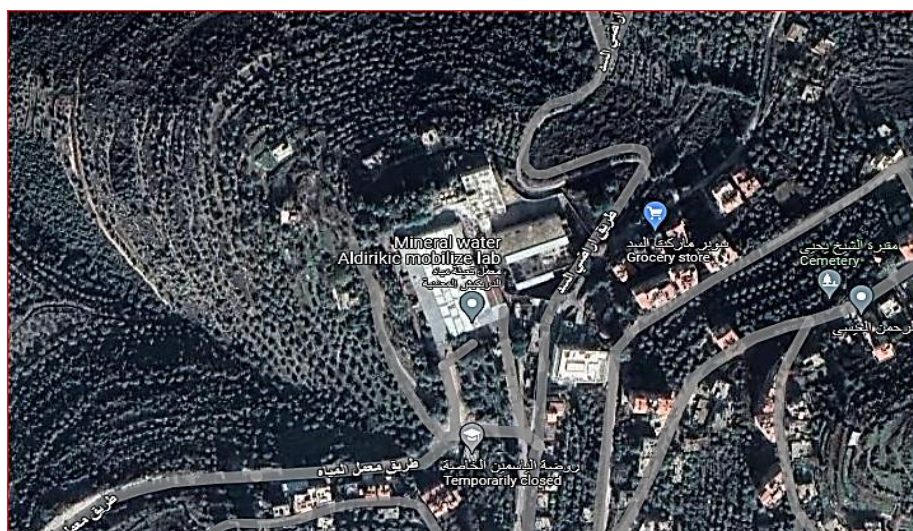
٤- مواد وطرائق البحث:

يعتمد البحث على الأسلوب النظري الوصفي الذي يستند إلى جمع المعلومات المطلوبة عن الموقع، ثم يستكمل ذلك بطريقة الوصف التحليلي باستخدام المعادلات الحسابية المناسبة ومن ثم إدخال المعادلات المطلوبة إلى برنامج MATLAB وEXCEL، اللذين يساعدان في الوصول إلى الهدف المطلوب من البحث.

٤-١- مواد البحث:

٤-١-١- موقع المشروع:

يقع معمل تعبئة المياه المعدنية في الدريكيش على بعد ٣ [km] من مدينة الدريكيش في منطقة الجبال الساحلية في سوريا على مسافة ٣٠ [Km] من طرطوس. حيث تتميز مدينة الدريكيش التي تقع على خط العرض ٣٦,٧٦ "E" وخط الطول ٣٤,٥٦ "N" بطبيعة خلابة وبمناخ جميل معتدل صيفاً بارد شتاءً، وبعد جمع المعلومات المطلوبة عن المعمل تبين وجود صالة الإنتاج ومبنى الإدارة ومستودعات بمساحة اجمالية تبلغ حوالي ٧٠٠٠ [m²] ويبين الشكل (١) موقع المشروع.



الشكل (١): موقع المشروع.

٤-١-٢- المعطيات المناخية لموقع المشروع والطلب على الطاقة:

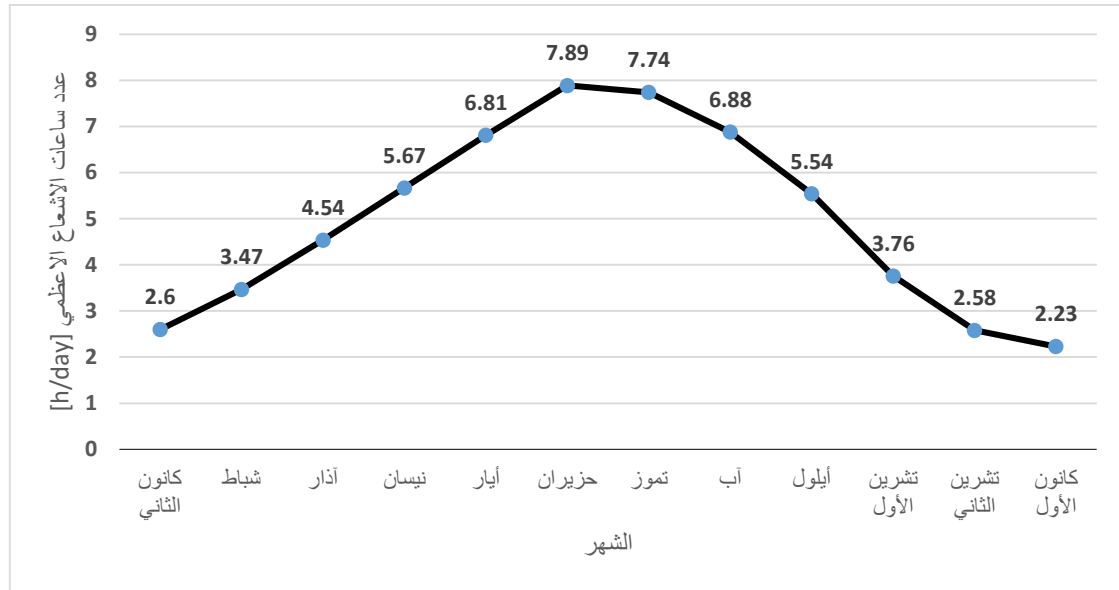
٤-١-٢-١- معطيات درجة الحرارة:

تم الحصول على بيانات درجة الحرارة من محطة الرصد الجوي في محافظة طرطوس، وكان المتوسط السنوي لدرجة الحرارة الصغرى في منطقة الدريكيش ١٣,٤ [C°]، والمتوسط السنوي لدرجة الحرارة الكبرى ٢١,٩ [C°]، وتحليل هذه النتيجة نجد بأن درجات الحرارة ليست عالية ومن الممكن إهمال تأثيرها على الألواح الشمسية.

٤-١-٢-٢- بيانات الإشعاع الشمسي:

يتم تحديد عدد ساعات الإشعاع الشمسي الأعظمي خلال اليوم بناءً على موقع المشروع، ويتم الحصول على هذه القيم بواسطة القياس بأجهزة معينة أو بالرجوع إلى مراكز الأبحاث العلمية، وفي دراستنا هذه تم الحصول على معظم

القيم من موقع ناسا NASA. حيث تعبر قيم الإشعاع الشمسي عن المتوسط في ٢٢ سنة ويوضح الشكل (٢) متوسط عدد ساعات الإشعاع الشمسي الاعظمي اليومي في كل شهر في منطقة الدريكيش [h/day].



الشكل (٢): متوسط عدد ساعات الإشعاع الشمسي الاعظمي اليومي في كل شهر في منطقة الدريكيش

٤-١-٢-٣- الطلب على الطاقة في معمل المياه:

تم جمع المعلومات المطلوبة عن استهلاك المعمل من الطاقة خلال كل شهر من شركة كهرباء الدريكيش، وتبين لنا وجود محولة خاصة لتأمين الطاقة الكهربائية للمعمل باستطاعة ظاهرية [kVA] ١٠٠٠، وبمعامل استطاعة ٩٧٪، حيث يوضح الجدول (١) الاستهلاكات الفعلية للمعمل خلال كل شهر.

الجدول (١): الطلب على الطاقة في معمل المياه.

الشهر	كانون الأول	شباط	آذار	نيسان	أيار	حزيران	الاستهلاك السنوي [MWh/year]
الاستهلاك [MWh/month]	125.28	133.5	134.6	142.24	134.88	113.20	
الشهر	تموز	آب	أيلول	تشرين الأول	تشرين الثاني	كانون الثاني	1575.08
الاستهلاك [MWh/month]	133.68	133.1	127.2	124.40	119.76	153.16	

٢-٤- طرائق البحث:

١-٢-٤- تحديد مصفوفة الألواح الشمسية:

سنقوم في هذا البحث بتحديد مصفوفة الألواح الشمسية، انطلاقاً من المساحة المتوفرة وبناءً على متوسط الاشعاع الشمسي في اليوم $T_{min}=5$ [h/day]، وليس من استهلاك المعمل للطاقة الكهربائية لأنه في المنشآت الضخمة التي تتطلب كمية كبيرة من الطاقة الكهربائية لا تستطيع الأنظمة الكهروضوئية تغطية كامل الاستهلاك وإنما تساهم في نسبة منه، لذلك سنقوم بحساب عدد الألواح الممكن تركيبها في مساحة $7000[m^2]$ من مساحة الأسطح المتوفرة وذلك من أجل ترك مساحة $1000[m^2]$ للاستفادة منها في أغراض أخرى ومن ثم سيتم تحديد نسبة مساهمة النظام الكهروضويسي في تلبية الطلب على الطاقة للمعمل في كل شهر. كما سناقش النتائج لولم استغلال كامل المساحة وهي $7000[m^2]$ يتضمن الجدول (٢) معطيات لوح شمسي متداول حالياً في السوق المحلية ويناسب من حيث الاستطاعة للاستخدام في هذا المشروع.

الجدول (٢): مواصفات الألواح الشمسية المتوفرة في السوق.

Moudel: LONGI SKT-530~550 M10-144HB (MonoCrystalline)	
550 [W]	P_{max} : الاستطاعة العظمى
49.9 [V]	V_{OC} : جهد الدارة المفتوحة
14 [A]	I_{SC} : تيار الدارة القصيرة
41.96 [V]	V_{mpp} : الجهد عند نقطة الاستطاعة العظمى
13 [A]	I_{mpp} : التيار عند نقطة الاستطاعة العظمى
$2.285 \times 1.134 = 2.591 [m^2]$	A: المساحة

سنقوم بتحديد مصفوفة الألواح الشمسية من خلال المعادلات الموضحة في الجدول (٣) [٣,٤,٥,٦].

الجدول (٣): المعادلات الحسابية لتحديد مصفوفة الألواح الشمسية.

$d = l \times \cos\beta + \left(\frac{l \times \sin\beta}{\tan\gamma_s} \right) \times \cos(180 - \omega_s) [m] \quad (١)$ $d = 2.285 \times \cos 45 + \left(\frac{2.285 \times \sin 45}{\tan 26} \right) \times \cos(180 - 140) = 3.77 [m]$	المسافة بين صفوف الألواح لمنع التظليل الذاتي (d)
$N_m = \frac{A}{1.8 \times A_1} [Panel] \quad (٢)$ $N_m = \frac{7000}{1.8 \times 2.951} = 1286 [Panel]$	عدد الألواح الكلي مع مراعاة منع التظليل الذاتي (N_m)
$N_s = \frac{V_{DCP}}{V_{mpp}} [Panel] \quad (٣)$	

$N_s = \frac{240}{41.96} = 6 \text{ [Panel]}$	عدد الألواح على التسلسل (N_s):
$N_p = \frac{N}{N_s} \text{ [Panel]} (\epsilon)$ $N_p = \frac{1286}{6} = 215 \text{ [Panel]}$	عدد مجموعات الألواح على التفرع (N_p):
$I_{tot} = N_p \times I_{mpp} [A] (\circ)$ $I_{tot} = 215 \times 13 = 2818.65 \text{ [A]}$	التيار الكلي الناتج من الألواح (I_{tot}):

حيث أن: L: طول اللوح الشمسي [m] و γ_s : زاوية الشمس في طرطوس بحدود 26° و ω_s : زاوية ميل الشمس ناحية الشرق أو الغرب سواء في بداية النهار أو آخره وتكون متطابقة في الحالتين 140° و β : زاوية ميل اللوح مع الأفق و A: المساحة الكلية المتوفرة $[m^2]$ و A_1 : مساحة اللوح الواحد $[m^2]$ و 1,1: عامل يأخذ بالاعتبار تجنب الظليل الذاتي للألواح و V_{DCP} : الجهد المستمر المسموح به لتوصيل الألواح مع كل انفرتر (تحدد هذه القيمة اعتماداً على مجال جهد دخل الانفرتر المسموح به وهو 450 – 150، في حالتنا سنقوم بالحسابات عند $[V] 240$).

٤-٢-٢- تحديد صف بطاريات التخزين:

نحتاج لتخزين الطاقة من أجل تأمين التغذية الكهربائية في الأيام الغائمة أو أثناء الليل. حيث أن نظام التخزين سيكون مكوناً من بطاريات خاصة لتطبيقات النظم الشمسية والتي تمتلك المواصفات التالية:

الجدول (٤): مواصفات البطاريات المستخدمة في الدراسة.

بطاريات أنيوية نوع CLORY ASIT 12-250.	
$V_b = 12 \text{ [V]}$	جهد المدخنة
$C_b = 250 \text{ [Ah]}$	سعة المدخنة
$DOD = 80\%$	عمق التفريغ
5 [year]	العمر الاستثماري

ويمكننا تحديد صف البطاريات المطلوب اعتماداً على المعادلات الموضحة في الجدول (٥) $(\circ, 1, 7, 5, 4, \epsilon)$.

الجدول (٥): المعادلات الحسابية لتحديد صف بطاريات التخزين.

$E_{rough} = E \times D \text{ [kWh]} \quad (\circ)$ $E_{rough} = 2506.782 \times 1 = 2506.782 \text{ [kWh]}$	الطاقة المطلوب تخزينها (E_{rough})
$E_{safte} = \frac{E_{rough}}{DOD} \text{ [kWh]} (\gamma)$ $E_{safte} = \frac{2506.782}{0.8} = 3195.98 \text{ [kWh]}$	الطاقة المطلوب تخزينها مع الأخذ بعين الاعتبار عمق التفريغ للمدخنة (E_{safte})
$C = \frac{E_{safte}}{V_b} \text{ [Ah]} (\delta)$ $C = \frac{3195.98 \times 10^3}{12} = 266331.47 \text{ [Ah]}$	السعة الكلية المطلوبة لنظام التخزين (C)

$N_{Btot} = \frac{C}{C_b} [Batteries] (٩)$ $N_{Btot} = \frac{٢٦٦٣٣١.٤٧}{٢٥٠} = ١٠٦٦ [Batteries]$	العدد الكلي للبطاريات (N_{Btot})
$N_{Bs} = \frac{V_{DCB}}{V_b} [Batteries] (١٠)$ $N_{Bs} = \frac{٤٨}{١٢} = ٤ [Batteries]$	عدد البطاريات الموصولة على التسلسل (N_{Bs})
$N_{Bp} = \frac{N_{batteries}}{N_s} [Batteries] (١١)$ $N_{Bp} = \frac{١٠٦٦}{٤} = ٢٦٧ [Batteries]$	عدد مجموعات البطاريات الموصولة على التوازي (N_{Bp})
$N_{Btot} = N_{Bs} \times N_{Bp} [Batteries] (١٢)$ $N_{Btot} = ٤ \times ٢٦٧ = ١٠٦٨ [Batteries]$	عدد البطاريات المطلوبة بعد التصحيح (N_{Btot})

حيث إن: E: الطاقة المطلوب تخزينها في البطاريات [kWh] وD: عدد أيام الاعتماد على البطاريات (في دراستنا سنعتبره يوم واحد) و V_{DCB} : تحدد هذه القيمة اعتمادا على مجال جهد دخل الانفرتر المسموح به وهو ٦٠ - ٤٠، في حالتنا سنقوم بالحسابات عند [V] ٤٨.

٤-٢-٣- تحديد الانفترتات:

يستخدم الانفرتر للتحويل من الطاقة المستمرة DC إلى الطاقة المتناوبة AC وسنستخدم في دراستنا الانفترتات أحادية الطور ذات المواصفات المبينة في الجدول (٦):

الجدول (٦): مواصفات الانفترتات المستخدمة:

بيانات إدخال البطارية	
40 - 60	نطاق جهد البطارية [V]
290	تيار شحن الأعلى [A]
290	تيار التفريغ الأعلى [A]
بيانات إدخال مصفوفة الألواح الشمسية	
20800	أقصى أستطاعة دخل DC[W]
٥٠٠	أقصى جهد دخل DC[V]
١٢٥	جهد البدء DC[V]
150 - 425	نطاق الجهد MPPT (V)
79	تيار الدخلاق اعظمي المسموح به [A]
١٣٢	تيار القصر الاعظمي المسموح به [A]
بيانات الادخال / الإخراج للتيار المتناوب AC	
١٦٠٠٠	الاستطاعة الحقيقية لإدخال/إخراج AC[W]

الاستطاعة الظاهرية القصوى [VA]	١٧٦٠٠
تيار الدخل والخرج الطبيعي [A]	72.7 / 69.6
تيار الدخل والخرج الأقصى [A]	80 / 76.5
جهد الخرج [V]	220 - 230
يتضمن الانفرتر منظم شحن ويتضمن ملاحظة نقطة الاستطاعة العظمى بخوارزمية MPPT وهو يقوم بشحن البطاريات من الألواح عند وجود فائض في الطاقة الناتجة وعندما لا تتوفر يمكن شحن البطاريات من الشبكة ويتم ذلك بشكل أوتوماتيكي.	

وسنقوم بتحديد الانفرترات المطلوبة للمحطة اعتماداً على المعادلات الموضحة في الجدول (٧):

الجدول (٧): المعادلات الحسابية لتحديد الانفرترات المطلوبة.

الاستطاعة الكلية للانفرتر ($P_{inv\text{tot}}$)	$P_{inv\text{tot}} = K \cdot P_{\text{tot}} [\text{kW}]$ (١٣) $P_{inv\text{tot}} = 1.25 \times 511.35 = 639.20 [\text{kW}]$
عدد الانفرترات المطلوبة (N_{inv})	$N_{inv} = \frac{P_{inv\text{tot}}}{P_{inv}} [\text{Inverter}]$ (١٤) $N_{inv} = \frac{639.20}{16} = 40 [\text{Inverter}]$
الاستطاعة الظاهرية للانفرترات (S_{inv})	$S_{inv} = \frac{P_{inv\text{tot}}}{P_F} [\text{KVA}]$ (١٥) $S_{inv} = \frac{639.20}{0.9} = 710.22 [\text{KVA}]$
التيار الكلي لدخل الانفرترات (I_{inv}):	$I_{inv} = \frac{S_{inv}}{V_{DCp} \times \eta_{inv}} [\text{A}]$ (١٦) $I_{inv} = \frac{710.22}{240 \times 0.97} = 3050.76 [\text{A}]$
عدد مجموعات الألواح الأدنى التي يمكن وصلها مع كل انفرتر (N_{GP}):	$N_{GP} = \frac{N_P}{N_{inv}} [\text{package}]$ (١٧) $N_{GP} = \frac{215}{40} = 6 [\text{package}]$
عدد مجموعات البطاريات الأدنى التي يمكن وصلها مع كل انفرتر (N_{GB}):	$N_{GB} = \frac{267}{40} [\text{package}]$ (١٨) $N_{GB} = \frac{267}{40} = 7 [\text{package}]$
كما يتم معرفة عدد الألواح والبطاريات على التسلسل التي يمكن وصلها مع كل الانفرتر من خلال المعادلتين (٢) و (٩) لأنه تم تحديد عدد الألواح والبطاريات على التسلسل اعتماداً على جهد الدخل المستمر المسموح به للانفرتر لكل من الألواح والبطاريات وعدد مجموعات الألواح والبطاريات المحسوبة في المعادلتين (١٧) و (١٨) تأخذ بعين الاعتبار تيار الدخل المسموح به لكل انفرتر، بحيث يجب أن يبقى ضمن المجالات المسموح بها لدخل الانفرتر من حيث الجهد والتيار (وذلك موضح في فقرة دائرة التوصيل للنظام الكهروضمسي).	

حيث أن: P_{tot} : الاستطاعة الكلية للأحمال $K, [kW]$: عامل أمان يأخذ بعين الاعتبار توسع مقبول للنظام ويقدر بحوالي ٢٥% عند الحساب، P_F : عامل الاستطاعة وتبلغ قيمته ٠,٩، η_{inv} : مردود الانفرتر ٠,٩٧.

٤-٢-٣- تحديد نواقل النظام:

تقسم نواقل النظام الكهروشمسي إلى قسمين ويتم حساب مساحة مقطع كل منها كما هو موضح في الجدول (٨) [٨]:

الجدول (٨): المعادلات الحسابية لتحديد نواقل النظام.

القسم الأول: الناقل الذي يربط مصفوفة الألواح مع نظام التخزين عبر الانفرتر الواحد	
$V_{DrobDC} = V_{mpp} \times 5\% \quad (١٩)$ $= ٤١.٩٦ \times \frac{5}{100} = ٢.٠٩$	هبوط الجهد المسموح به (V_{DrobDC}) :
$I_{DCcable} = I_{rcc} = I_{sc} \times N_p \times F_{safe} (٢٠)$ $= ١٤ \times ٦ \times ١.٢٥ = ١٠٥ [A]$	التيار المار بالناقل $(I_{DCcable})$
$A_{DCcable} = \frac{2 \times L_{DCcable} \times I_{DCcable} \times \rho}{V_{DrobDC}} (٢١)$ $= \frac{2 \times 30 \times 105 \times 0.0183}{2.09} = 55.16 [mm^2]$	مساحة مقطع الناقل $(A_{DCcable})$:
القسم الثاني: الناقل الذي يربط الانفرتر مع نظام التخزين	
$I_{inv} = \frac{S_{inv}}{V_{DC} \times \eta_{inv}} (٢٢)$ $I_{inv} = \frac{١٧٧٧٧}{٤٨ \times 0.97} = 381.808 [A]$	التيار المار فيه (I_{inv})
$V_D = V_{DC} \times 5\% (٢٣)$ $= ٤٨ \times \frac{5}{100} = ٢.٤ [V]$	هبوط الجهد على الناقل (V_D)
$A_{invcable} = \frac{2 \times L_{invcable} \times I_{inv} \times \rho}{V_D} (٢٤)$ $= \frac{2 \times 3 \times 381.808 \times 0.0183}{2.4} = 17.46 [mm^2]$	مساحة مقطع الناقل $(A_{invcable})$

حيث أن: F_{safe} : عامل أمان يأخذ عادة ١,٢٥ و $L_{DCcable}$: طول الناقل ويحدد حسب الحاجة و p : المقاومة النوعية للناقل المستخدم $\Omega.m$ و $L_{invcable}$: طول الناقل ويحدد حسب الحاجة.

٤-٢-٤- حساب كمية الطاقة الممكن إنتاجها من النظام الكهروضمسي:

يتم حساب الطاقة الممكن إنتاجها من النظام الكهروضمسي اعتماداً على المعادلات في الجدول (٩) [١]:

الجدول (٩): المعادلات الحسابية لتحديد كمية الطاقة الممكن إنتاجها من النظام الكهروضمسي.

$P_{pv} = \eta_{pv} \times N_m \times V_{mpp} \times I_{mpp} [W] \quad (٢٥)$ $P_{pv} = ٠.٧١٥ \times ١٢٨٦ \times ٤١.٩٦ \times ١٣ = ٥١١.٣٦ [W]$	استطاعة النظام الكهروضمسي (P_{pv})
$P_{pvMonth} = \eta_{pv} \times N_m \times V_{mpp} \times I_{mpp} \times Y \left[\frac{Wh}{Month} \right] \quad (٢٦)$ $P_{pvMonth} = ٠.٧١٥ \times ١٢٨٦ \times ٤١.٩٦ \times ١٣ \times ٣٠ \times ٢٤ = ٧٦.٧٠ \left[\frac{MWh}{Month} \right]$	الطاقة الكهروضمسية الممكن إنتاجها خلال شهر ($P_{pvMonth}$)
$P_{pvYear} = \eta_{pv} \times N_m \times V_{mpp} \times I_{mpp} \times n \left[\frac{Wh}{Year} \right] \quad (٢٧)$ $P_{pvYear} = ٠.٧١٥ \times ١٢٨٦ \times ٤١.٩٦ \times ١٣ \times ٣٦٥ \times ٢٤ = ٩٣٣.٢٣ \left[\frac{MWh}{Year} \right]$	الطاقة الكهروضمسية الممكن إنتاجها خلال سنة (P_{pvYear})

حيث أن: η_{pv} : مردود النظام الكهروضمسي ويقدر بحوالي ٧١,٥٪ حسب مواصفات التجهيزات المتوفرة في السوق المحلية و N_m : عدد الألواح الكلي و n : عدد ساعات الإشعاع الشمسي في السنة و Y : عدد ساعات الإشعاع الشمسي خلال شهر.

٤-٢-٥- حساب كلفة النظام الكهروضمسي:

تتضمن كلفة النظام الكهروضمسي المستقل ما يلي:

١- الكلفة الأولية للنظام (الكلفة الاستثمارية (رأس المال الموظف) وتشمل شراء الألواح، البطاريات، الانفرتر، النواقل وكلفة التركيب) وتعتبر مرتفعة.

٢- كلفة التشغيل والصيانة وهي منخفضة.

٣- كلفة الاستبدال (تشمل البطاريات خصوصاً).

ويوضح الجدول (١٠) بيانات الكلفة المستخدمة لجميع العناصر وقد تم الحصول عليها من السوق المحلية.

الجدول (١٠): كلفة العناصر المطلوبة في النظام الكهروضمسي حسب السوق المحلية.

المكون	اللوح الشمسي مع قاعدته	البطارية	الانفرتر	الكابلات	التركيب	التشغيل والصيانة
التكلفة	0.45[\$/W]	1.6[\$/Ah]	0.1[\$/W]	0.15[\$/m.mm ²]	١٠٪ من كلفة الألواح الشمسية	٢٪ من كلفة الألواح الشمسية

يعتبر العمر الافتراضي لجميع العناصر ٢٠ سنة باستثناء البطاريات التي عمرها ٥ سنوات [٢] ، وبالتالي يجب استبدال البطاريات ثلاث مرّات خلال عمر النظام، وبفرض نسبة تضخّم i هي ٣٪ وسعر الفائدة d هو ١٠٪ بالتالي كلفة دورة الحياة للنظام يمكن حسابها لجميع العناصر كما يلي [٢]:

١- الكلفة الأولية للنظام (C_1):

وتشمل كلفة الألواح الشمسية والكلفة الأولية للبطاريات وكلفة الانفترتات وكلفة النواقل والتركيب وتحسب بالمعادلات الموضحة بالجدول (١١) [٢,٧].

الجدول (١١): المعادلات الحسابية المتعلقة بحساب الكلفة الأولية للنظام الكهروضوئي.

$C_{pv} = 0.45 \times P_m \times N_m$ [\$(28)\$] $C_{pv} = 0.4 \times 550 \times 1286 = 318280$ [\$]	كلفة الألواح الشمسية (C_{pv})
$C_B = 1.6 \times C$ [\$(29)\$] $C_B = 1.6 \times 266331.47$ $= 426130.36$ [\$]	الكلفة الأولية للبطاريات (C_B)
$C_{Inv} = 0.1 \times N_{inv} \times P_{inv}$ [\$(30)\$] $C_{Inv} = 0.1 \times 40 \times 16000 = 64000$ [\$]	كلفة الانفترتات المستخدمة (C_{Inv})
$C_{Inst} = 0.1 \times C_{pv}$ [\$(31)\$] $C_{Inst} = 0.1 \times 318280 = 31828.00$ [\$]	كلفة التركيب (C_{Inst})
$C_{DCcable} = 0.15 \times A_{DCcable} \times L_{cable} \times N_{inv}$ (32) $C_{DCcable} = 0.15 \times 55.16 \times 30 \times 40 = 9922.32$ [\$]	كلفة النواقل التي تربط مصفوفة الألواح مع نظام التخزين عبر الانفترتات
$C_{invcable} = 0.15 \times A_{invcable} \times L_{cable} \times N_{inv}$ (33) $C_{invcable} = 0.15 \times 17.46 \times 3 \times 40 = 314.28$ [\$]	كلفة النواقل التي تربط الانفترتات مع نظام التخزين
$C_{wiring} = C_{DCcable} + C_{invcable}$ (34) $C_{wiring} = 10236.6$ [\$]	كلفة النواقل الكلية
$C_1 = C_{pv} + C_B + C_{Inv} + C_{Inst} + C_{wiring}$ [\$(35)\$] $C_1 = 850480.46$ [\$]	الكلفة الأولية للنظام (C_1)

٢- كلفة التشغيل والصيانة (C_{MPW}):

تقدّر كلفة التشغيل والصيانة ٢٪ من كلفة الألواح الشمسية وبأخذ نسبة التضخّم ($i=3\%$) وسعر الفائدة ($d=10\%$) بعين الاعتبار [٢,٧]، يمكن حساب هذه الكلفة بالعلاقة التالية:

$$C_{MPW} = 0.02 \times C_{pv} \times \left(\frac{1+i}{1+d} \right) \times \frac{1 - \left(\frac{1+i}{1+d} \right)^{NN}}{1 - \frac{1+i}{1+d}} \quad (36)$$

$$C_{MPW} = 0.02 \times 318280 \times \left(\frac{1+0.03}{1+0.1} \right) \times \frac{1 - \left(\frac{1+0.03}{1+0.1} \right)^{20}}{1 - \frac{1+0.03}{1+0.1}} = 68520.31$$

حيث أن: NN: العمر الافتراضي للنظام.

٣- كلفة الاستبدال (C_{BPW}):

تشمل كلفة استبدال البطاريات خصوصاً وبما أنّ العمر الافتراضي للنظام ٢٠ سنة وعمر البطاريات ٥ سنوات أي نحتاج الى ثلاث مجموعات من البطاريات خلال عمر النظام [٢]، وبالتالي كلفة الاستبدال تُعطى كما هو موضح في الجدول (١٢) [٢،٧]:

الجدول (١٢) : المعادلات الحسابية المتعلقة بحساب كلفة الاستبدال لمجموعات البطاريات.

$C_{B1PW} = C_B \left(\frac{1+i}{1+d} \right)^{N_1} [\text{\$}] \quad (٣٧)$ $C_{B1PW} = ٤٢٦١٣٠.٣٦ \left(\frac{1+٠.٠٣}{1+٠.١} \right)^5 = ٣٠٦٧٣٦.٣٠ [\text{\$}]$	المجموعة الإضافية الأولى من البطاريات (C_{B1PW})
$C_{B2PW} = C_B \left(\frac{1+i}{1+d} \right)^{N_2} [\text{\$}] \quad (٣٨)$ $C_{B2PW} = ٤٢٦١٣٠.٣٦ \left(\frac{1+٠.٠٣}{1+٠.١} \right)^{10} = ٢٢٠٧٩٤.٣١ [\text{\$}]$	المجموعة الإضافية الثانية من البطاريات (C_{B2PW})
$C_{B3PW} = C_B \left(\frac{1+i}{1+d} \right)^{N_3} [\text{\$}] \quad (٣٩)$ $C_{B3PW} = ٤٢٦١٣٠.٣٦ \left(\frac{1+٠.٠٣}{1+٠.١} \right)^{15} = ١٥٨٩٣١.٧١ [\text{\$}]$	المجموعة الإضافية الثالثة من البطاريات (C_{B3PW})
$C_{BPW} = C_{B1PW} + C_{B2PW} + C_{B3PW} [\text{\$}] \quad (٤٠)$ $C_{BPW} = ٦٨٦٤٦٢.٣٢ [\text{\$}]$	كلفة الاستبدال الكلية (C_{BPW})

٤- كلفة دورة الحياة للمحطة (C_{LCC}):

تعطى كلفة دورة الحياة للنظام الكهروضمسي بالعلاقة التالية: [٢،٧]

$$C_{LCC} = C_1 + C_{MPW} + C_{BPW} [\text{\$}] \quad (٤١)$$

$$C_{LCC} = ٨٥٠٤٨٠.٤٦ + ٦٨٥٢٠.٣١ + ٦٨٦٤٦٢.٣٢ = ١٦٠٥٤٦٣.٠٩ [\text{\$}]$$

٥- حساب كلفة إنتاج KWh (C_{1KWh}):

- يمكننا حساب الكلفة الكلية للمحطة على أساس سنوي ($ALCC$) وفق العلاقة التالية [٢،٦]:

$$ALCC = C_{LCC} \times \frac{1 - \frac{1+i}{1+d}}{1 - \left(\frac{1+i}{1+d} \right)^{NN}} [\text{\$}] \quad (٤٢)$$

$$ALCC = ١٦٠٥٤٦٣.٠٩ \times \frac{1 - \frac{1+٠.٠٣}{1+٠.١}}{1 - \left(\frac{1+٠.٠٣}{1+٠.١} \right)^{20}} = ١٣٩٦٥٩.٩٠ [\text{\$}]$$

- بالتالي تحسب كلفة إنتاج kWh بالعلاقة التالية: [٢،٧]

$$C_{1KWh} = \frac{ALCC}{365 \times E} [\text{\$}] \quad (٤٣)$$

$$C_{1KWh} = \frac{١٣٩٦٥٩.٩٠}{365 \times ٢٥٥٦.٧٨٢} = ٠.١٥ [\text{\$}]$$

٦- زمن استرداد النظام (n) ويعطى بالعلاقة التالية: [٦]

$$n = \frac{\ln\left(\frac{1}{1 - \left(\frac{C1*d}{E*C_{1KWh}*360}\right)}\right)}{1 + d} \quad (٤٤)$$

$$n = \frac{\ln\left(\frac{1}{1 - \left(\frac{850.480.46*0.1}{2556.782*0.15*360}\right)}\right)}{1 + 0.1} = 9.8 [year]$$

٤-٢-٦ حساب وتحديد مكونات النظام الكهروضمسي وكلفته باستخدام برنامج MATLAB

وEXCEL:

تم إعداد برنامج حسابي باستخدام MATLAB&EXCEL يمكننا من خلالهما حساب مكونات النظام الكهروضمسي، وتحديد كمية الطاقة الممكن إنتاجها من النظام الكهروضمسي في كل شهر وخلال العام، ونسبة إسهام النظام الكهروضمسي في تغطية الحمل الكهربائي المطلوب، ونستطيع أيضاً حساب كلفة مكونات هذا النظام بالإضافة لكلفة إنتاج kWh وزمن الاسترداد، وذلك بعد إدخال المعادلات السابقة ومواصفات الموقع والمكونات المستخدمة.

٥- النتائج والمناقشة:

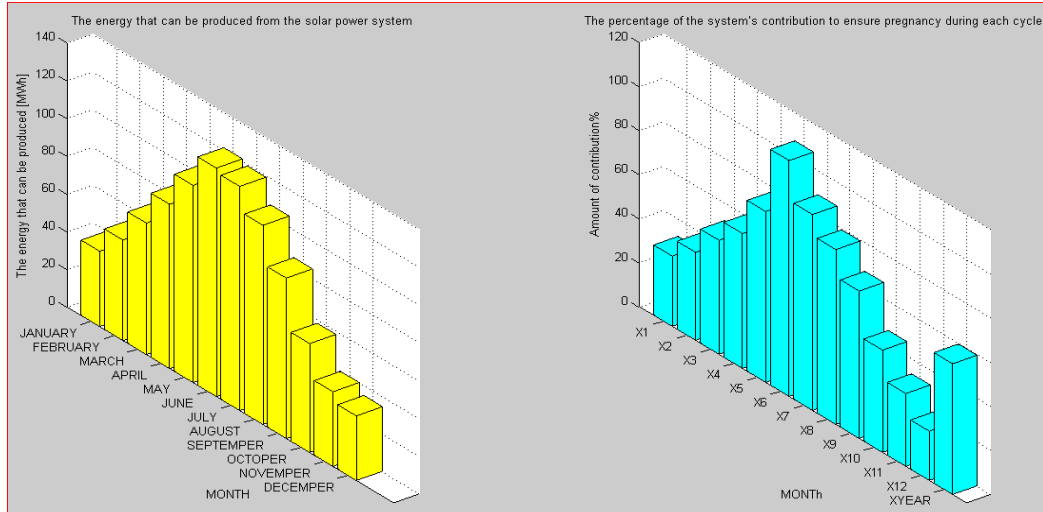
٥-١- نتائج البرنامج الحاسوبي باستخدام MATLAB:

- يوضح الشكل (٣) مكونات النظام الكهروضمسي الممكن تركيبه بالإضافة لكمية الطاقة الممكن إنتاجها.

Nm=1286[Panel],	Ns=6[Panel],	Np=215[Panel]
Erough=2.556782e+003[kWh],	Esafe=3.195978e+003[kWh],	C=2.663315e+005[Ah]
NBs=4[Batteries],	NBp=267[Batteries],	NBtot1=1068[Batteries]
Pinvtot=6.391950e+002[kW],	Ninv=40[INV],	Sinv=7.102167e+002[kVA]
Iinv=3.050759e+003[A],	NGP=6[package],	NGB=7[package]

الشكل(٣): مكونات النظام الكهروضمسي الممكن تركيبه باستخدام MATLAB.

- يوضح الشكل (٤) الطاقة الممكن إنتاجها من النظام الكهروضمسي في كل شهر ونسبة إسهام النظام في تغطية الحمل الكهربائي لمعمل المياه.



الشكل (٤): الطاقة الممكن انتاجها من النظام الكهروضوئي في كل شهر ونسبة إسهام النظام في تغطية الحمل الكهربائي لمعمل المياه باستخدام MATLAB.

- يوضح الشكل (٥) حساب كلفة النظام الكهروضوئي.

CPV=282920[\$] ,	CB=4.261304e+005[\$] ,	Cinv=64000[\$]
CInst=28292[\$] ,	CWIRING=1.023660e+004[\$] ,	C1=8.115790e+005[\$]
CPW=6.090694e+004[\$] ,	CB1PW=3.067363e+005[\$] ,	CB2PW=2.207943e+005[\$]
CB3PW=1.589317e+005[\$] ,	CBPW=6.864623e+005[\$] ,	CLCC=1.558948e+006[\$]
ALCC=1.356135e+005[\$] ,	C1kWh=1.453170e-001[\$] ,	n=9.573192e+000[\$]

الشكل (٥): حساب كلفة النظام الكهروضوئي باستخدام MATLAB.

٥-٢- نتائج البرنامج الحاسوبي باستخدام EXCEL:

- يوضح الشكل (٦) مكونات النظام الكهروضوئي الممكن تركيبه بالإضافة لكمية الطاقة الممكن إنتاجها.

الطاقة الممكن انتاجها	تحديد الانقذرات المطلوبة	تحديد البطاريات المطلوبة	تحديد مصفوفة الألواح الشمسية
الاستطاعة [KW]	الاستطاعة المطلوبة من الانقذرات [kW]	الطاقة المطلوب تغذيتها Erough [KWh]	عدد الألواح على التسلسل
511.36	639.20	2556.78	6
الطاقة الممكن انتاجها في اليوم [KWh/day]	عدد الانقذرات المطلوبة	الطاقة المطلوب تخزينها Esafe[kWh]	عدد الألواح على التفرع
2556.78	40	3195.98	215
الطاقة الممكن انتاجها في شهر [MWh/month]	الاستطاعة الظاهرية للانقذرات [KVA]	السعة الكلية للنظام التخزين C [Ah]	عدد مجموعات الألواح الكلي
76.70	710.22	266331.47	1286
الطاقة الممكن انتاجها في سنة [MWh/Year]	تيار دخل الانقذرات [A]	عدد مجموعات البطاريات على التسلسل	التيار الكلي الناتج من الألواح [A]
933.23	3050.76	4	2818.65
	عدد مجموعات الألواح الانقذرات مع كل الانقذرات	عدد مجموعات البطاريات على التفرع	
	6	267	
	عدد مجموعات البطاريات الانقذرات مع كل الانقذرات	عدد البطاريات الكلي	
	7	1068	

الشكل (٦): مكونات النظام الكهروضوئي الممكن تركيبه والطاقة الممكن انتاجها باستخدام EXCEL.

- يوضح الشكل (٧) حساب كلفة النظام الكهروضويسي.

حساب كلفة للنظام الكهروضويسي			
كلفة دورة الحياة للمحطة [\$]	المجموعة الإضافية الأولى من البطاريات [\$]	كلفة الصيانة والتشغيل [\$]	كلفة الألواح الشمسية [\$]
1605463.09	306736.30	68520.31	318285.00
الكلفة الكلية على أساس سنوي [\$]	المجموعة الإضافية الثانية من البطاريات [\$]	كلفة النواقل [\$]	كلفة البطاريات الأولية [\$]
139659.90	220794.31	10236.60	426130.36
كلفة التاج KWh من المحطة [\$]	المجموعة الإضافية الثالثة من البطاريات [\$]		كلفة الانفترتات [\$]
0.15	158931.71		64000.00
زمن استرداد المحطة [Year]	كلفة الاستبدال الكلية [\$]		كلفة التركيب [\$]
9.85	686462.32		31828.50
			الكلفة الأولية للمحطة [\$]
			850480.46

الشكل (٧): حساب كلفة النظام الكهروضويسي باستخدام EXCEL.

- يوضح الشكل (٨) الطاقة المُمكن انتاجها من النظام الكهروضويسي في كل شهر ونسبة إسهام النظام الكهروضويسي في تغطية الحمل الكهربائي لمعمل المياه.

الشهر	الطاقة الممكن انتاجها في الشهر [MWh/month]	استهلاك المعمل خلال دورة [MWh]	نسبة إسهام النظام الكهروضويسي في تأمين حمل المعمل %
كانون الثاني	39.89	125.28	31.84
شباط	53.23	133.52	39.87
آذار	69.65	134.64	51.73
نيسان	86.98	142.24	61.15
أيار	104.47	134.88	77.45
حزيران	121.04	113.2	106.92
تموز	118.74	133.68	88.82
أب	105.54	133.12	79.28
أيلول	84.99	127.2	66.81
تشرين الأول	57.68	124.4	46.37
تشرين الثاني	39.58	119.76	33.05
كانون الأول	34.21	153.16	22.34
الطاقة الممكن انتاجها واستهلاك المعمل خلال العام	933.23	1575.08	59.25

الشكل (٨): الطاقة الممكن انتاجها من النظام الكهروضويسي في كل شهر ونسبة إسهام النظام الكهروضويسي في تغطية الحمل الكهربائي لمعمل المياه باستخدام EXCEL

٥-٣- دائرة التوصيل للنظام الكهروضويسي:

- اعتماداً على النتائج السابقة توزّع مجموعات وسلاسل الألواح والبطاريات على الانفترتات (N_{GTT})

على الشكل التالي:

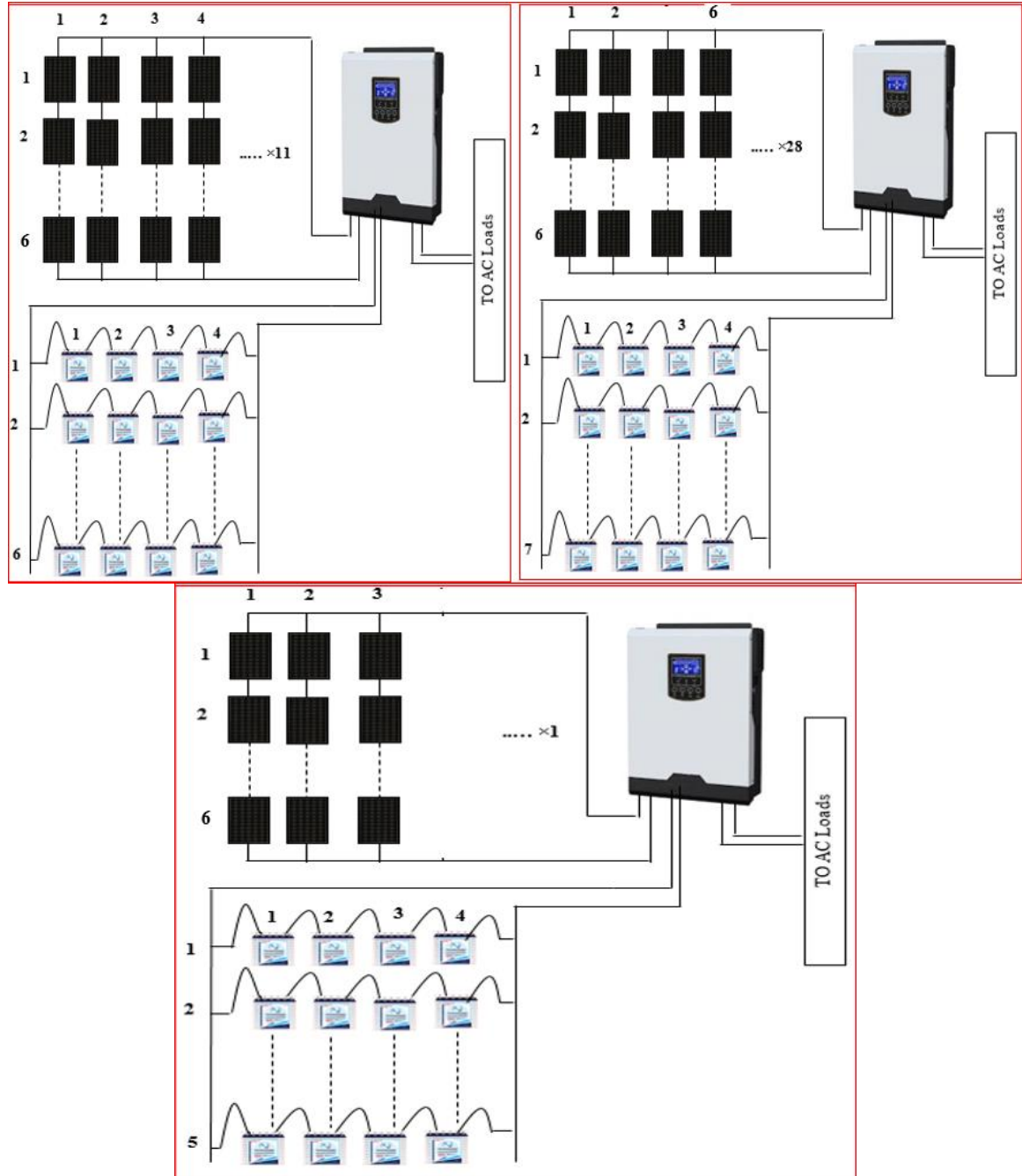
$$N_{GTT} = (28 \text{ inv} \times 1N_{GP} \times 1N_s \times 1N_{GB} \times 4N_{BS}) + (11 \text{ inv} \times 4N_{GP} \times 1N_s \times 1N_{GB} \times 4N_s) + (1 \text{ inv} \times 3N_{GP} \times 1N_s \times 5N_{GB} \times 4N_s)$$

ويوضح الجدول (١٣) التحقق من قيم الدخل لكل انفترت من مصفوفة الألواح الشمسية المربوطة معه.

الجدول (١٣): التحقق من قيم الدخل لكل انفرتر من مصفوفة الالواح الشمسية المربوطة معه.

$V_{mpp(tot)} = 41.91 \times 6 = 251.76 \in [150 - 425]$
$V_{OC(tot)} = 59.9 \times 6 = 359.4 < 500 [V]$
$I_{mpp(tot)} = 13 \times 6 = 78 < 79 [A]$
$I_{SC(tot)} = 14 \times 4 = 56 < 132 [A]$

كما يوضح الشكل (٩) دارة التوصيل للنظام الكهروضمسي.



الشكل (٩): دارة التوصيل للنظام الكهروضويسي.

٥-٤ - مناقشة النتائج:

- نلاحظ أن النتائج متماثلة بين البرنامجين المستخدمين وكانت النتائج كالتالي عدد الألواح الشمسية التي يُمكن تركيبها ١٢٨٦ لوح، بينما يكون عدد البطاريات المطلوب ١٠٦٨، كما بلغ عدد الانفترقات المطلوب ٤٠ انفترت.

- نلاحظ من خلال النتائج السابقة، إمكانية إنتاج الطاقة بشكل فعال خلال فصل الصيف، حيث نلاحظ أن النظام الكهروضويسي يستطيع تغطية كامل الحمل الكهربائي للمعمل خلال شهر حزيران، مع وجود كمية فائضة من الطاقة، في حين لا يستطيع النظام تغطية كامل الحمل الكهربائي للمعمل في باقي أشهر السنة، وإنما يقوم بتأمين نسبة تغطية للحمل الكهربائي تتراوح من ٢٢,٣٤% حتى ٨٨,٨٢%، وهذا يُعتبر حل جيد لتخفيض نسبة الطاقة الكهربائية المطلوبة للمعمل من الشبكة الكهربائية العامة خلال العام.

- كما نلاحظ من خلال النتائج التي حصلنا عليها أن كلفة إنتاج kWh تبلغ [5] \$٠,١٥ وزمن الاسترداد بلغ حوالي [Year] ٩,٨، وبالتالي تشجع نتائج الدراسة على استخدام الأنظمة الكهروضوئية لتغذية المعامل والمنشآت المماثلة خصوصاً في الأماكن النائية والبعيدة عن الشبكة، بالإضافة لكونها تُوفّر مبالغ إضافية لمدّ الشبكة الكهربائية، وكون أسعار الوقود في ارتفاع مُستمر بالإضافة لعدم توفره بينما من المتوقع انخفاض كلفة مكونات النظام الكهروضويسي في المستقبل القريب، كل هذه النتائج والأسباب تُؤكّد أهمية ونجاعة التوجّه إلى الأنظمة الكهروضوئية.

- في حال قمنا بإدخال المساحة [m²] ٧٠٠٠ إلى البرامج المنجزة نجد بأن النظام الكهروضويسي يلبي الطلب على الطاقة في شهري حزيران وتموز فقط بينما تتراوح نسبة تأمين الحمل الكهربائي للمعمل من ٢٦,٠٥% إلى ٩٢,٣٤% في باقي الأشهر وبالتالي نستنتج أنه لو تم استغلال كامل المساحة المتوفرة لن يستطيع النظام الكهروضويسي تغطية كامل الحمل للمعمل في كل الأشهر.

٦- الاستنتاجات والتوصيات:

٦-١ - الاستنتاجات:

- بلغ الإنتاج الكلي السنوي المتوقع للنظام الكهروضمسي [MWh/Year] ٩٣٣,٢٣.
- بلغت نسبة الإسهام السنوية الوسطية للنظام الكهروضمسي %٥٩,٢٥ في تأمين الحمل الكهربائي لمعمل المياه.
- إمكانية الاستغناء عن المحولة المخصصة للمعمل خلال شهر حزيران والاستفادة منها لأحمال كهربائية أخرى.
- بلغ زمن الاسترداد للنظام الكهروضمسي [Year] ٩,٨.

٦-٢ - التوصيات:

- دراسة حالة ربط النظام الكهروضمسي مع الشبكة الكهربائية أو مولد ومقارنتها مع النظام المستقل.
- دراسة التحكم في عمل النظام الكهروضمسي.
- استخدام البرامج الحاسوبية لتحديد مكونات النظم الكهروضمسية بدل الحسابات اليدوية.
- في حال تم تطبيق الدراسة من قبل القطاع العام أو الخاص، نوصي بالسعي لتأمين انغترقات باستطاعة عالية لأن ذلك يخفف من الضياعات الناتجة، ويتطبيق البرامج المستخدمة يمكننا إعادة الحسابات بكل سريع.

٧- المراجع:

- ١- ANAYOCHUKWU,A,V; ONYEKA,A,E. 2014 ,*Feasibility Analysis of a Stand-Alone Photovoltaic(PV)/Hydro Power System for Community Service Facilities*. Electronic Journal of Energy & Environment UC Temuco, Chile, Vol.2, No.1, 18-32.
- ٢- NAFEH,A,A.2009,*Design and Economic Analysis of a Stand-Alone PV System to Electrify a Remote Area Household in Egypt*. The Open Renewable Energy Journal, Egypt, Vol.2,33-37.
- ٣- SALEH,U,A;HARUNA,Y,S;ONUIGBO,F,I. 2015, *Design and Procedure for Stand-Alone Photovoltaic Power System for Ozone Monitor Laboratory at Anyigba, North Central Nigeria*. International Journal of Engineering Science and Innovative Technology (IJESIT), Vol.4,41-52.
- ٤- AL-SHAMANI,A,N;HJ OTHMAN,M,Y;RUSLAN,M,H;SOPIAN,K; MAT,S. 2015,*Design & Sizing of Stand-alone Solar Power Systems A house Iraq*. Conference: *Recent Advances in Renewable Energy Sources*. 145-150.
- ٥- AL-SHAMANI,A,N;RUSLAN,M,H;ELBREKI,A;SOPIAN,K. 2017,*A stand-alone Photovoltaic System Design and Sizing: a Greenhouse Application in Sabha City: Case study in Libya*. The 3rd Engineering Science And Technology International Conference (ESTIC), Indonesia, Vol.3,40-49.
- ٦- Z. Chi, Pietro Elia Campana, Jin Yang, Jinyue Yan, 2016- *Economic performance of photovoltaic water pumping systems with businessmodel innovation in China*, Contents lists available at ScienceDirect.
- ٧- م.جاسم يوسف؛أ.د.م. ميخائيل مخول؛أ.د.م. علي خضور. ٢٠١٧، *تصميم نظام طاقة كهروضمسي PV مستقل لمنزل سكني في طرطوس باستخدام MATLAB-GUI*. مجلة جامعة طرطوس للبحوث والدراسات العلمية، سوريا، المجلد (٣٩)، العدد (١٧)، ٦٠-٢٧.
- ٨- م. رنيم مرعي، د.م. علي خضور، د.م. سامر ربيع، رسالة ماجستير ٢٠١٩ *تغذية المقاسم الهاتفية في محافظة طرطوس بالطاقة الكهروضمسية كطاقة ريفية*. جامعة طرطوس، سوريا، ٤٣-٣٩.