République Algérienne Démocratique et Populaire Ministère de l'Enseignement Supérieur et de la Recherche Scientifique Centre Universitaire Salhi Ahmed – NAAMA



#### INSTITUT DES SCIENCES ET TECHNOLOGIES

DÉPARTEMENT DE TECHNOLOGIE



En vue de l'obtention du diplôme de **Master** en :

Énergies Renouvelables

**Option : Énergies Renouvelables en Électrotechnique** 

Intitulé :

# ETUDE ET OPTIMISATION DE DIMENSIONNEMENT D'UN DE POMPAGE PHOTOVOLTAÏQUE EN UTILISE

## LOGICIEL PVSYST

#### Présenté par :

- Aissaoui Ahmed Walid
- Gherbi Mohammed Amine
- Kaddour Moussa

Soutenu le : 07/07/2020..... devant le Jury :

M. Benmohammed Fayçal MAA

M. Khessam Medjdoub MCB M. Bouddou Riyadh Phd

M. Brahimi Mohammed MAA

Centre Universitaire Naâma Centre Universitaire Naâma Centre Universitaire Naâma Centre Universitaire Naâma Président Encadreur Co-Encadreur Examinateur

Naama – Algérie - 2020

## **Remerciements**

Tout d'abord, nous remercions dieu le tout puissant de nous avoir donné le courage et la patience durant toutes les années d'études, et que grâce à lui ce travail a pu être réalisé.

Nous tenons à représenter nos vifs remerciements à notre cher professeur Mr. Medjdoub KHESSAM pour avoir accepté de nous encadrer, pour sa permanente gentillesse et pour ces précieux conseils tout au long de notre travail.

Nous remercierons profondément monsieur Dr. Riyadh BOUDDOU, pour son aide constante et bénéfique tout au long de notre travail.

Nous tenons aussi à remercier les membres du jury d'avoir accepté de juger notre travail.

Merci

# Dédicace

Nous dédions ce mémoire

*I* Nos pères et mères

*G*our leur patience, leur amour, leur soutien et leurs encouragements.

I nos frères.

*I* nos amis et nos camarades.

*Cans oublier tout les professeurs que ce soit du primaire, du moyen, du secondaire ou de l'enseignement supérieur.* 

Walid, Moussa, Amine

ملخص:

تعتبر الطاقة الشمسية من أهم الطاقات المتجددة التي تستعمل في المناطق النائية، المعزولة أو البعيدة عن شبكة توزيع الطاقة الكهربائية لما لها من فوائد كثيرة. من بين المجالات التي تستعمل فيها نجد مجال ضخ المياه، لكن هناك عدة مشاكل تعرقل استعمالها نذكر من بينها غلاء تكلفتها وكفائة ضعيفة، إن تطور المغانط الدائمة وإلكترونيك الاستطاعة أعطت دفع ملحوظ في تطوير الألات الكهربائية الدوارة بسرعات متغيرة في هذا المنوال تم إنجاز هذه المذكرة من بينها غلاء تكلفتها وكفائة ضعيفة، إن تطور المغانط الدائمة وإلكترونيك الاستطاعة أعطت دفع ملحوظ في تطوير الألات الذكر من بينها غلاء تكلفتها وكفائة ضعيفة، إن تطور المغانط الدائمة وإلكترونيك الاستطاعة أعطت دفع ملحوظ في تطوير الألات الكهربائية الدوارة بسرعات متغيرة في هذا المنوال تم إنجاز هذه المذكرة التي من خلالها قمنا بنمذجة، وتحجيم نظام ضخ المياه، هذا النظام يتكون من عدة أجزاء تشارك فيما بينها، وهي مولد الطاقة الشمسية، منظم الطاقة، المحرك والمضخة.

#### Résumé :

L'énergie solaire est l'une des énergies renouvelables les plus importantes utilisées dans les zones isolées ou éloignées du réseau pour la distribution d'énergie électrique en raison de ses nombreux avantages. Parmi les domaines dans lesquels nous utilisons le domaine du pompage de l'eau, mais il y a plusieurs problèmes qui entravent son utilisation, nous mentionnons parmi eux le coût élevé et le faible rendement, que le développement des aimants permanents et de l'énergie électronique a donné une impulsion significative au développement de machines électriques tournantes à vitesse variable dans cette veine. Au cours de laquelle nous avons modélisé et mis à l'échelle le système de pompage d'eau, ce système se compose de plusieurs parties partagées entre elles, qui sont le générateur solaire, le régulateur de puissance, le moteur et la pompe.

#### Abstract :

Solar energy is one of the most important renewable energies that are used in isolated areas, or far from the grid for the distribution of electrical energy because of its many benefits. Among the areas in which we use the field of water pumping, but there are several problems that hinder its use, we mention among them the high cost and low return, that the development of permanent magnets and electronic power has given a significant impetus in the development of rotating electric machines at variable speeds in this vein. During which we modeled and scaled the water pumping system, this system consists of several parts that are shared among them, which are solar generator, power regulator, motor and pump.

#### Table des Matières

Remerciements
Dédicacei
Résuméii
Tables des Matièresiv
List des Figuresvii
_iste des tableauxx
Nomenclaturexi
ntroduction générale
Chapitre I : Généralités sur les systèmes à énergie photovoltaïque
.1- Introduction
.2- Energie solaire photovoltaïque
I.2.1- Irradiation solaire
I.2.2- Cellule photovoltaïque
I.2.3- Caractéristique courant – tension (I-V) d'une cellule photovoltaïque
I.2.4- Caractéristiques puissance-tension (P-V)
I.2.5- Type des cellules photovoltaïques
I.2.6- Modèle d'une cellule solaire
I.2.7- Association des cellules
I.2.7.1 - Association série
I.2.7.2 Association parallèle
I.2.7.3 Association mixte
I.2.8 Influence du rayonnement sur les cellules
I.2.9 Influence de la température sur le rendement des cellules14
.3 - Le champ photovoltaïque
I.3.1 le générateur photovoltaïque
I.3.2 le module photovoltaïque10
.4 - Systèmes à énergie photovoltaïque
I.4.1 - Système photovoltaïque d'alimentation électrique17
I.4.2 - Système P.V raccordé au réseau18
I.4.3 - Système photovoltaïque de pompage d'eau18

I.5 - Secteurs d'application	19		
I.6 - Conclusion			
Chapitre II : Modélisation des éléments du système de pompage			
photovoltaïque			
II.1. Introduction	21		
II.2. Description du système à étudier	21		
II.3. Modélisation du système	22		
II.3.1. Modèle électrique d'un générateur photovoltaïque	22		
II.3.3. Modélisation de d'hacheur survolteur	23		
II.3.4. Modélisation du convertisseur Buck-boost	24		
II.3.5. Modélisation du convertisseur DC/AC (onduleur)	25		
II.3.6. Modélisation de la pompe	27		
II.3.6.1 Le pompage solaire	27		
II.3.6.1.1 Pompage « au fil du soleil »	27		
II.3.6.1.2 Pompage avec stockage d'énergie	28		
II.3.6.2 Le groupe de motopompe	28		
II.3.6.2.1 Classification selon la conception de la pompe	29		
a) Pompe centrifuge	29		
b) Pompe volumétrique	30		
II.3.6.2.2 Classification selon la position de pompe	31		
a) Pompes de surface	31		
b) Pompes immergées	31		
II.3.6.2.3 Classification selon le moteur utilisé	32		
a) Moteur à courant continu	32		
b) Moteur à courant alternatif	33		
II.3.7. Le modèle électrique de la batterie	34		
II.4. Rendement d'un système de pompage photovoltaïque	34		
II.5. Les pertes de charge	36		
a) Pertes de charge linéaires	36		

b) Pertes de charge singulières	36	
II.6. Conclusion		
Chapitre III : Dimensionnement et gestion de l'énergie du système de po	mpage	
photovoltaïque avec batteries		
III.1. Introduction	38	
III.2. Applications de l'énergie électrique solaire dans le pompage de l'eau	38	
III.2.1. Composants du système de pompage électrique solaire	40	
III.3. Méthode de dimensionnement	42	
III.3.1 Estimation des besoins en eau	42	
III.4. Détermine la source d'eau	43	
III.5. Commodité de l'emplacement de la source d'eau solaire	44	
III.6. Dimensionnement du réservoir	45	
III.7. Dimensionnement du groupe motopompe	46	
III.7.1. Pompe	46	
III.7.2. Donnée de base	46	
III.7.3. Le débit	46	
III.7.4. La hauteur manométrique totale	47	
III.7.5. Calcul de l'énergie journalière requise	51	
III.7.6. Le point de fonctionnement	52	
III.8. Dimensionnement du générateur photovoltaïque	53	
III.8.1. Détermination de la charge (calcul de l'énergie quotidienne requise)	53	
III.8.2. Énergie requise pour la pompe	53	
III.8.3. Calcul du champ photovoltaïque	53	
III.8.4. La puissance crête du générateur photovoltaïque	54	
III.8.5. Le nombre de modules photovoltaïques	54	
III.9 Logiciel PVsyst	54	
III.9.1 Définition	54	
III.9.2 But de l'utilisation	55	
III.9.3 Principe de fonctionnement	55	

III 9 3 1 Pré dimensionnement	55
III 0.2.2 Conception du projet	56
III. 10. Conclusion	-0 -7
	, /
Chapitre IV : Simulation et discussion des resultats	
IV.1 Introduction	58
IV.2 Les composants d'un système de pompage PV5	;9
IV.3 Les étapes de dimensionnement de l'installation	;9
IV.3.1 Evaluation des besoins en eau	59
IV.3.2 Rayonnement solaire	50
IV.3.3 Hauteur manométrique total6	50
IV.4 Dimensionnement de la station de pompage6	50
IV.4.1 Choix de la pompe6	51
IV.4.2 La capacité du réservoir6	51
IV.4.3 Le convertisseur DC/DC (Controller)6	51
IV.4.4 Les panneaux photovoltaïques6	52
IV.5 Simulation numérique	53
IV.5.1 Données géographiques6	53
IV.5.2 Coordonnée géographique	53
IV.5.3 Données météorologiques6	54
IV.6 Conception du projet	55
IV.6.1 Les étapes de conception d'un système de pompage PV6	55
IV.7 Résultats et discussions de la simulation numérique	59
IV.8 Conclusion	/8
Conclusion générale7	19
Annexes	
Références Bibliographique	

#### Chapitre I : Généralités sur les système à énergie photovoltaïque

Figure I.1: présentation schematique d'une cellule photovoltaique	6
Figure I.2 : Caractéristique courant – tension (I-V)	7
Figure I.3 : Caractéristique puissance-tension (P-V)	
Figure I.4 : cellule monocristallin	
Figure I.5 : cellule polycristallin	9
Figure I.6 : cellule amorphe	9
Figure I.7 : Schéma équivalent de cellule PV	11
Figure I.8 : groupement des cellules en série	
Figure I.9 : groupement des cellules en parallèle	
Figure I.10 : Influence de rayonnement sur la caractéristique	
Figure I.11 : Influence de la puissance sur la caractéristique P-V	
Figure I.12 : Influence de la température sur la caractéristique I-V	14
Figure I.13 : Influence de la température sur la caractéristique	15
Figure I.14 : champ photovoltaïque	16
Figure I.15 : module photovoltaïque	17
Figure I.16 : système photovoltaïque autonome	17
Figure I.17 : Système photovoltaïque raccordé au réseau	
Figure I.18: système de pompage d'eau	
Chapitre II : modélisation du système de pompage photovoltaï	que
Figure II.1 : Système globale de pompage photovoltaïque	
Figure II.2 : Schéma équivalent d'un générateur photovoltaïque, modèle simplifié à u	ne diode 23
Figure II.3 : Hacheur parallèle	
Figure II.4 : fonction principale de l'onduleur	
Figure II.5 : Circuit de l'onduleur	
Figure II.6: Pompage photovoltaïque au fil du soleil	
Figure II.7 : Pompage photovoltaïque avec stockage d'énergie	
Figure II.8 : Classification des pompes	
Figure II.9 : Schéma d'une pompe centrifuge	

Figure II.10 : Schéma d'une pompe volumétrique	30
Figure II.11 : Pompes de surface	31
Figure II.12 : Pompe immergée	32
Figure II.13 : Moteur à courant continu avec balais	32
Figure II.14 : Schéma synoptique simplifié du pompage PV par motopompe DC	33
Figure II.15: Schéma synoptique simplifié du pompage PV par motopompe à AC	33
Figure II.16 : Modèle R-C de la batterie	34

#### Chapitre III : Dimensionnement et gestion de l'énergie du système de pompage

### photovoltaïque

Figure III.1: Pompe solaire pour alimenter le village en eau	. 38
Figure III.2 : Système d'irrigation électro-solaire	. 39
Figure III.3 : Système de pompage électro-solaire alternatif	. 41
Figure III.4 : Système de pompage électro-solaire en continu	. 41
Figure III.5 : Un modèle de ferme dans laquelle l'eau est distribué sous l'influence de la	
gravité	. 44
Figure III.6 : Où le réservoir d'eau est situé dans l'irrigation	. 45
Figure III.7: Commande de pompe par soupape de débit	. 46
Figure III.8 : caractéristique H-Q d'une pompe centrifuge	. 48
Figure III.9 : caractéristique Q d'une pompe centrifuge	. 49
Figure III.10 : usure due au phénomène de la cavitation	. 50
Figure III.11 : caractéristique NPSH-Q d'une pompe centrifuge	. 51
Figure III.12 : caractéristique du point de fonctionnement d'une pompe centrifuge	. 52
Figure III.13 : Pré dimensionnement de logiciel PVsyst	. 56
Figure III.14 : Conception du projet de logiciel PVsyst	. 57

#### **Chapitre IV : Simulation et discussion des résultats**

Figure IV.1 : Schéma synoptique d'un système de pompage photovoltaïque	58
Figure IV.2 : Schéma simplifié de Pompage PV	59
Figure IV.3 : pompe électriques GRUNDFOS SQF 3A-10	61
Figure IV.4 : Lorentz PS1800 contrôler, 102Vdc, 200Voc, 1800W	62

Figure IV.5 : Panneau solaire JA SOLAR 250 Wp 26 V si-poly JAP6(DG)60-250
Figure IV.6 : Localisation de site de (Ouargla)63
Figure IV.7 : coordonnée géographique de site (Ouargla) 64
Figure IV.8 : Paramètres climatique de site (Ouargla)64
Figure IV.9 : Conception du projet 65
Figure IV.10 : Angle d'orientation 66
Figure IV.11 : Profil de besoins d'eau67
Figure IV.12 : Circuit hydraulique de pompage67
Figure IV.13 : Choix de la pompe
Figure IV.14 : Choix du module et le Controller 69
Figure IV.15 : Energie incidente de référence sur le plan des panneaux
Figure IV.16 : Distribution de l'irradiation incidente
Figure IV.17 : Les productions normalisées
Figure IV.18 : Facteurs normalisés de production et de perte
Figure IV.19 : Indice de performance
Figure IV.20 : Diagramme d'entrée/sortie journalier
Figure IV.21 : Débit en fonction de la puissance à la pompe
Figure IV.22 : Production d'eau journalière selon l'irradiation
Figure IV.23 : Distribution de la puissance du champ77
Figure IV.24 : Energie journalière à la sortie de champ77

Tableau I.1 : les différents types de cellule
Tableau III.1 : Les principaux systèmes d'irrigation conviennent à l'utilisation de pompes
solaires
<b>Tableau III.2</b> : Certaines données sont approximatives pour l'utilisation de l'eau
<b>Tableau IV.1 :</b> Les besoins journaliers moyens mensuels en eau des palmiers / hectare
<b>Tableau IV.2 :</b> Les valeurs globales de l'irradiation journalière mensuelle pour une inclinaison
optimale saisonnière
<b>Tableau IV.3 :</b> Tableau de Bilan et résultat principaux    78

#### Symboles :

G: Ensoleillement (w/m2)

- L : longueur de la canalisation,
- **D** : le diamètre de la canalisation
- $\lambda$  : est le coefficient qui dépend de la rugosité des parois et de la viscosité du liquide
- $\rho$ : Masse volumique de l'eau (1000 Kg/m<sup>3</sup>)
- **Q**: Débit volumique (m<sup>3</sup>/s)
- **Rs** : Résistance série  $(\Omega)$
- **Rsh** : Résistance shunt  $(\Omega)$
- Impp : Courant au point de puissance maximale, appelé aussi courant optimum (A)
- **Icc** : Courant de court-circuit (A)
- Iph: Représente la photo courante, il dépend de l'irradiation et de la température (A)
- Id: Représente le courant de diode(A)
- Irsh : Courant de la résistance shunt (A)
- Is : Courant de saturation de la diode (A)
- Vco : Tension en circuit ouvert (V)
- Vmpp : Tension au point de puissance maximale (V)
- Pc : Puissance crête (Wc)
- **Pmax** : Puissance au point maximum (W)
- **P**<sub>h</sub>: Puissance communiquée au fluide par la pompe (W)
- Pele: Puissance électrique du moteur asynchrone (W)
- **P**<sub>P</sub>: la puissance hydraulique en W
- P<sub>mec</sub> : la puissance mécanique
- $P_{dc}$ : représente la puissance fournie par le générateur photovoltaïque
- $\eta_{\mathbf{P}}$ : le rendement de la pompe
- $\eta_m$ : Le rendement du moteur électrique
- $\eta_c$ : Le rendement du convertisseur statique
- $\eta_{pv}$ : Le rendement du générateur photovoltaïque

 $\eta_G$ : Le rendement global du système de pompage photovoltaïque

**R**<sub>mp</sub>: Rendement du groupe motopompe (%)

Ha: hauteurs géométriques d'aspiration

 $H_r$ : hauteur de refoulement

*HMT* : la hauteur manométrique

C<sub>H</sub> : constante hydraulique

#### **Abréviations :**

**DC/DC** : Convertisseur continu –continu

**DC/AC** : Convertisseur continu-alternatif

**EDC** : Etat de charge de la batterie (%)

**HMT**: Hauteur manométrique totale (m)

**NPSH** : Net Positive Section Head

**PPM:** Point de puissance maximum

**PV**: Panneau photovoltaïque

**GPV**: Générateur photovoltaïque

Cbatt : la capacité nominale de la batterie (Ah)

Qd : la quantité de charge manquante par rapport à Cbatt.

GlobEff : Global "effectif", corr. pour IAM et ombrages

**EArrMPP** : Energie champ, virtuelle au MPP

**E PmpOp :** Energie de fonctionnement pompe

ETkFull : Energie inutilisée (réservoir plein)

**H Pump** : Pression totale moyenne à la pompe

WPumped : Eau pompée

W Used : Eau consommée

W Miss : Eau manquante

# INTRODUCTION GENERALE

#### **Introduction générale :**

Au début de ce siècle, la maîtrise de l'énergie en générale et de l'énergie électrique en particulier apparait non pas comme une réaction à la crise pétrolière de 1973, mais comme énergie de substitution et méthode incontournable pour le développement durable plus particulièrement des régions sahariennes, et pour l'efficacité économique et social qui assure la présence des notions dans la nouvelle carte du monde et qui garantie la pérennité de tout un chacun dans le mouvement irréversible de la globalisation.

Par conséquent l'Algérie est condamnée à s'inscrire dans cette nouvelle perspective et interpelle à fournir les efforts nécessaires pour nous hisser à la hauteur des enjeux géostratégiques économique et sociaux de par sa position géographique.

L'Algérie dispose également d'un important potentiel en énergie solaire et qui n'attend qu'une bonne exploitation. D'autant plus le grand sud et notamment le Sahara algérien caractérisé par un très fort apport solaire avec un gradient de température diurne -nocturne très important, une période de vent de sable accentue surtout pendant la période de mars avril, un été très long presque de 06 mois (allant de mai à octobre) et très chaud dépassant dans certains cas les 50° C à l'ombre.

La raison indispensable ou il faudrait doubler les efforts pour une exploitation optimale utilisant de plus en plus des équipements solaires adapter en milieu saharien, un dimensionnement optimal des systèmes photovoltaïque en milieu saharien satisfaisant les besoins des populations sédentaire.

En effet les efforts développés par les autorités pour le développement de l'énergie solaire ne datent pas d'hier et la création du Centre de Développement des Energies Renouvelable le CDER Alger et l'Unité de Recherche en Energie Renouvelable en Milieu Saharien URER/MS Adrar consolide les différentes études faites sur les systèmes solaires développés en Algérie ou à l'étranger. Mais le comportement des systèmes énergétiques mu par l'énergie solaire reste très peu connu, surtout lorsqu'ils sont installés en milieu saharien et donc mal exploité, par conséquent une utilisation des systèmes photovoltaïques non optimisés.

#### Introduction générale

La technologie photovoltaïque (PV) est une solution attrayante comme remplacement ou complément des sources conventionnelles d'approvisionnement en électricité en raison de ses nombreux avantages qu'on peut résumer comme suit :

- Un moyen fiable qui requiert peu d'entretien ;
- Elle fournit de l'électricité avec l'énergie gratuite et renouvelable du soleil :
- Elle ne nécessite aucun combustible ;
- Elle est silencieuse et non polluante respectueuse de l'environnement ;
- Elle est polyvalente et peut être ajustée selon les besoins ;
- Elle est une énergie décentralisée et peut être utilisée au moment même où produite.

Avec une grande facilité de maintenance, l'énergie photovoltaïque peut permettre de couvrir les besoins d'une habitation en électricité tels que l'éclairage, le pompage de l'eau et la production du froid.

Le pompage et les centrales PV sont des applications les plus prometteuses de l'utilisation de l'énergie photovoltaïque. Ces systèmes PV sont généralement composés d'un générateur PV, d'un système de conditionnement de puissance entre autres un convertisseur d'énergie, une station de batterie et d'une charge, soit du type continu par exemple une machine a courant continu, une lampe, etc. Soit une charge à courant alternatif comme un groupe motopompe, des lampes, des ventilateurs, des téléviseurs, enfin toutes charge DC/ AC.

Due au coût élevé du générateur photovoltaïque et à la désadaptation existante entre les caractéristiques Courant-Tension du générateur PV et de la charge, une grande importance est donnée à leur conception et à leur utilisation optimale qui permettent un fonctionnement fiable et économique. A cet effet le concepteur est intéressé par l'obtention d'un système qui présente une meilleure adaptation entre ses différents composants.

Notre travail qui s'inscrit comme projet de fin d'étude s'oriente vers des applications qui ont un impact direct sur le développement socioéconomique des agglomérations sahariennes isolées tels que le pompage photovoltaïque pour l'irrigation des terres agricoles, l'électrification rurale,

le balisage électrique, la téléphonie rurale, tout système photovoltaïque alimenté par un générateur photovoltaïque installe en milieu saharien.

Les systèmes de pompage à base d'énergie solaire photovoltaïque, ont reçu une attention considérable grâce au développement de la technologie dans les convertisseurs photovoltaïques (la photopile), les machines à courant continu sont très utilisées, mais souffrent de problèmes de maintenance par la présence des collecteurs surtout s'ils sont installés en milieu saharien. Cependant, les systèmes de pompage basés sur les moteurs à induction (moteurs asynchrones) peuvent avoir un grand intérêt lorsque les opérations de maintenance et de rendement présentent des problèmes.

# Chapitre I

# *Généralités sur les systèmes à énergie photovoltaïque*

#### I.1 Introduction :

Depuis la généralisation de l'utilisation de l'électricité, la consommation énergétique n'a cessé d'augmenter, elle a triplé d'année 60 à nos jours. Actuellement, les principales sources d'énergie proviennent des combustibles fossiles (charbon, gaz naturel, pétrole) et depuis les années 50 de l'énergie nucléaire. Cependant, depuis les crises successives du pétrole des années 70, le problème de la conversion et de stockage de l'énergie a conduit à la recherche et au développement de nouvelles sources d'approvisionnement. Cet intérêt s'est accru face à l'épuisement inéluctable des énergies fossiles, à leur impact sur l'environnement et aux déchets qu'elles engendrent.

La chaleur cependant afin de décoloniser et de diversifier l'origine de la production d'électricité.de nouvelles d'énergies dites « énergies renouvelables » ont émergé(photovoltaïque, thermique et thermodynamique, biomasse, éolienne, géothermie, marémotrice,etc.). Elles ont toutes l'immense avantage d'être d'origine naturelle, inépuisables et non polluante. Parmi cellesci, l'énergie solaire est la mieux partagée par tous les habitants du globe terrestre. Son exploitation permettrait de fournir en électricité des sites isolés des réseaux électriques et éviterait la création de nouvelles lignes électriques qui demandent généralement un lourd investissement.

[1]

Dans le grand sud algérien, particulièrement le milieu saharien, nous disposons d'un potentiel énergétique important, en plus des régions déshérités, désenclavés ou une demande en énergie et frottement exprime, et il suffit de réaliser quelques installations PV, pour une amélioration socioéconomique notable de ces régions.

#### I.2 L'énergie solaire photovoltaïque :

Tous les jours, le soleil fournit de l'énergie à la Terre. Les humaines peuvent utiliser cette énergie gratuite grâce à une technologie appelée photovoltaïque, qui transforme l'énergie solaire en électricité.Les modules ou panneaux photovoltaïques sont composés de semi-conducteurs qui permettent de transformer directement la lumière du soleil en électricité.Ces modules peuvent s'avérer une source d'énergie qui est sûre, fiable, sans entretien et non polluante pendant très longtemps. La majorité des modules sur le marché aujourd'hui sont pourvus de garanties de plus de 20 ans, et ils fonctionneront bien au-delà de cette période. Des millions de systèmes ont été installés dans le monde entier, de puissances différentes allant d'une fraction d'un watt à plusieurs mégawatts. Pour de nombreuses applications, les systèmes solaires électriques sont non seulement rentables, mais ils peuvent aussi représenter l'option la moins coûteuse.

#### I.2.1 L'irradiation solaire :

L'irradiation solaire est la puissance par unité de surface (watt par mètre carré, W/m2), reçue du Soleil sous forme de rayonnement électromagnétique, telle qu'elle est indiquée dans la gamme de longueurs d'onde de l'instrument de mesure. L'irradiation solaire est souvent intégrée sur une période donnée afin de rendre compte de l'énergie rayonnante émise dans le milieu environnant (joule par mètre carré, J/m2), pendant cette période. Cette irradiation solaire intégrée est appelée irradiation solaire, exposition solaire, insolation solaire ou rayonnement solaire. L'irradiation peut être mesurée dans l'espace ou à la surface de la Terre après absorption et diffusion dans l'atmosphère. L'irradiation dans l'espace est fonction de la distance par rapport au Soleil, du cycle solaire et des changements inter cycles [2]. L'irradiation à la surface de la Terre dépend en outre de l'inclinaison de la surface de mesure, de la hauteur du Soleil au-dessus de l'horizon et des conditions atmosphériques [3]. L'étude et la mesure de l'irradiation solaire ont plusieurs applications importantes, notamment la prévision de la production d'énergie des centrales solaires, les charges de chauffage et de refroidissement des bâtiments, ainsi que la modélisation du climat et les prévisions météorologiques.

#### I.2.2 Cellule photovoltaïque :

Une cellule photovoltaïque, ou cellule solaire, est un composant électronique qui transforme directement la lumière solaire en électricité. La cellule photovoltaïque est basée sur le phénomène physique appelé effet photovoltaïque qui consiste à établir une force électromotrice lorsque la surface de cette cellule est exposée à la lumière. La tension générée peut varier entre 0.3 et 0.7 V en fonction du matériau utilisé et de sa disposition ainsi que de la température de la cellule.[4]Une cellule PV est réalisée à partir de deux couches de silicium, une dopée P (dopée au Bore) et l'autre dopée N (dopée au phosphore), créant ainsi une jonction PN avec une barrière de potentiel. Lorsque les photons sont absorbés par les semi-conducteurs, ils transmettent leurs

énergies aux atomes de la jonction PN de telle sorte que les électrons (charges N) et des trous (charges P) créent alors une différence de potentiel entre les deux couches. Cette différence de potentiel est mesurable entre les connections des bornes positive et négative de la cellule.

La tension maximale de la cellule est d'environ 0.6 V pour un courant nul, cette tension est nommée tension de circuit ouvert  $V_{OC}$ . Le courant maximal se produit lorsque les bornes de la cellule sont court-circuitées ; il est appelé courant de court-circuit  $I_{SC}$  et dépend fortement du niveau d'éclairement.



Figure I.1 : présentation schematique d'une cellule photovoltaïque.

#### I.2.3 Caractéristique courant - tension (I-V) d'une cellule photovoltaïque :

Sous un éclairement donné, toute cellule photovoltaïque est caractérisée par une courbe courant-tension (I-V) représentant l'ensemble des configurations électriques que peut prendre la cellule. Trois grandeurs physiques définissent cette courbe :[5]



Figure I.2 : Caractéristique courant – tension (I-V)

Sa tension à vide :  $V_{0c}$ . Cette valeur représenterait la tension générée par une cellule éclairée non raccordée.

Son courant court-circuit :I<sub>sc</sub>. Cette valeur représenterait le courant généré par une cellule éclairée raccordée à elle-même.

Son point de puissance maximal : MPP (en anglais : maximal power point) obtenu pour une tension et un courant optimal.

#### I.2.4 Caractéristique puissance-tension (P-V) :

La puissance électrique maximum délivrée dans les conditions suivantes dites conditions standard [4] :

- Éclairement solaire de 1 kW / m2
- Température de la cellule PV égale à 25 °C.



Figure I.3 : Caractéristique puissance-tension (P-V)

#### I.2.5 Type des cellules photovoltaïques :

Les types de construction des cellules photovoltaïques les plus courantes sont :

#### • La cellule photovoltaïque en silicium monocristallin :

Cette cellule photovoltaïque offre un rendement d'environ 20 %, l'un des meilleurs sur le marché. La durée de vie des panneaux solaires composés de cellules en silicium monocristallin avoisine les 30 ans, ce qui est très rentable, malgréle coût élevé à l'achat. L'inconvénient de ce type de cellule solaire est qu'elle offre un rendement très faible lorsqu'il n'ya pas assez de soleil. Elle convient donc mieux aux régions les plus ensoleillées.[6]



Figure I.4 : cellule monocristalline

#### • La cellule photovoltaïque en silicium poly-cristallin :

La fabrication de ce type de cellule photovoltaïque est plus simple que la version en silicium monocristallin. Son coût est donc moindre. Côté rendement du panneau solaire, on peut espérer entre 10 et 15 %, ce qui est nettement inférieur aux cellules monocristallines. Elle a cependant l'avantage de pouvoir être utilisée par temps nuageux, ceci grâce à sa flexibilité d'irradiation.[6]



Figure I.5: cellule polycristallin

#### • La cellule au silicium amorphe :

Cette cellule solaire présente de nombreux avantages. Elle est tout d'abord peu chère à fabriquer. Elle peut aussi être intégrée sur tout type de support, flexible ou rigide. Un autre point positif est qu'elle capte les rayons solaires même par temps nuageux. Son principal inconvénient est qu'elle offre un faible rendement, environ 7 % au maximum. Pour être rentable, il faut donc que la surface du panneau solaire soit conséquente. De même, ses performances diminuent dans le temps. [6]



Figure I.6 : cellule amorphe

Le tableau suivant présente les différents types de cellule : [7]

Matériel	Rendement	Durée du vie	Caractéristiques
Silicium Mono	12 à 18% (24,7% en	20 à 30 ans	<ul> <li>Très performant</li> <li>Stabilité de production d'W</li> </ul>
crystalline	Laboratoire		• Methode de production couteuse et laborieuse.
Silicium	11 à 15% (19.8% en	20 à 30 ans	• Adapté à la production à grande échelle.
Poly	Laboratoire)		• Stabilité de production d'W.
crystalline Amorphe	5 à 8% (13%en Laboratoire)	10 ans	<ul> <li>Plus de 50% du marché mondial.</li> <li>Peut fonctionner sous la lumière fluorescente.</li> <li>Fonctionnementsi faible luminosité.</li> <li>Fonctionnement par tempscouvert.</li> <li>Fonctionnementsi ombragepartiel</li> <li>La puissance de sortie varie dans le temps. En début de vie, la puissance délivrée est de 15 à 20% supérieure à la valeur nominale</li> </ul>

#### I.2.6 Modèle d'une cellule solaire :

La figure suivante (figure I.7) représente le modèle électrique d'une cellule solaire qui consiste en une source de courant idéale, branchée avec une ou deux diodes en parallèle et une résistance série Rs, la première diode D1 décrit les propriétés de semi-conducteur de la cellule et la seconde D2 modélise le phénomène de recombinaison des porteurs de charge. Le modèle à une diode (empirique) est actuellement le plus utilisé en raison de sa simplicité. Il permet d'exprimer l'intensité d'un module PV en fonction de la tension à ses bornes et des conditions climatiques (ensoleillement et température ambiante). [8]



Figure I.7: Schéma équivalent de cellule PV.

#### I.2.7 Association des cellules :

Dans les conditions standardisées de test, la puissance maximale pour une cellule Si (silicium) de 100 cm<sup>2</sup> (10 sur 10) tourne aux alentours de 1,25 W. Cette cellule constitue donc un générateur de très faible puissance, insuffisant pour les applications électriques courantes. les modules sont donc réalisés par association, en série et/ou en parallèle, de cellules élémentaires. La connexion en série augmente la tension pour un même courant alors que la connexion en parallèle augmente lecourantpour une tension identique.Pour que l'électricité générée soit utilisable pour nosapplications électriques, il est donc nécessaire d'associer entre elles un grand nombre de cellules.Les modules (généralement présentés sous forme de panneaux) sont constitués d'un certain nombre de cellules élémentaires placées en série afin de rendre la tension à la sortie utilisable.Ces modules sont ensuite associés en réseau (série-parallèle) de façon à obtenir les tensions/courants désirés.[5]

#### I.2.7.1 Association en série :

Par association en série (appelée « String »), les cellules sont traversées par le même courant et la tension résultante correspond à la somme des tensions générées par chacune des cellules.



Figure I.8 : Groupement des cellules en série.[9]

#### I.2.7.2 Association en parallèle :

Par association en parallèle, les cellules sont soumises à la même tension et le courant résultant correspond à la somme des courants générés par chacune des cellules.



Figure I.9: Groupement des cellules en parallèle.[9]

#### I.2.7.3 Association mixte :

Pour atteindre une puissance importante, il faut associer plusieurs cellules en série et en parallèle. Cette interconnexion des modules forme un module photovoltaïque.

#### I.2.8 Influence du rayonnement sur lescellules :

La cellule photovoltaïque réagit différemment selon l'énergie qu'elle reçoit. Plus elle reçoit d'énergie plus elle en restitue, mais toujours avec un coefficient de rendement faible.

La variation des caractéristiques est représentée sur les courbes de la figure I.10. Pour différents niveaux d'irradiation, le changement du courant optimal est important [10].

Selon les conditions météorologiques, nous obtenons différentes courbes avec différentes puissances maximales au cours d'une même journée.



Figure I.10: Influence de rayonnement sur la caractéristique.

Même chose remarquée sur les différentes courbes avec différentes puissances maximales. En fixe la températureà 25 c°



Figure I.11: Influence de la puissance sur la caractéristique P-V

#### I.2.9 Influence de la température sur le rendement des cellules:

Comme nous l'avons expliqué précédemment, la base des cellules photovoltaïques est une jonction PN. Ceci nous laisse envisager que son rendement variera selon la température de la jonction.[10]

La figure **ci**-dessous montre que la tension à vide d'une cellule solaire diminue avec l'augmentation de la température de la cellule. Le courant de court-circuit, par contre, augmente légèrement avec la température de la cellule.

En fixe l'éclairement à 1000 W /  $m^2$ 



Figure I.12: Influence de la température sur la caractéristique I-V

Même chose remarquée sur la courbe de puissance. En effet, l'augmentation de la température se traduit par une diminution de la puissance maximale disponible [11].

En fixe l'éclairement à 1000 W /  $m^2$ 



Figure I.13: Influence de la température sur les caractéristiques

#### I.3 Le champ photovoltaïque :

Les fermes solaires (parfois appelées parcs solaires ou champs solaires) sont l'application à grande échelle de panneaux solaires photovoltaïques (PV) pour produire de l'électricité verte et propre à l'échelle, généralement pour alimenter le réseau. Il est constitué de :

- L'ensemble des modules photovoltaïques.
- Les supports mécaniques de ces modules.
- L'ensemble des liaisons électrique entre les modules.
- L'équipotentielle entre les modules.



Figure I.14 : Champ photovoltaïque.

#### I.3.2Le générateur photovoltaïque :

Le générateur PV représente la partie de production d'énergie électrique. Elle est composée d'un ou plusieurs des modules PV. Ces modules sont formés d'un assemblage des cellules photovoltaïque. Ils peuvent être branchés en série pour augmenter leur tension d'utilisation et en parallèle pour augmenter leur courant.

#### I.3.1 Le module photovoltaïque :

Le module PV est par définition un ensemble de cellules assemblées pour générer une puissance électrique exploitable lors de son exposition à la lumière. La cellule photovoltaïque élémentaire constitue un générateur électrique de très faible puissance (quelques watts). Les cellules sont généralement mises en séries pour générer une tension utilisable. Afin d'obtenir des puissances de quelques KW sous une tension convenable, il faut associer les modules en panneaux.



Figure I.15 : Le module photovoltaïque

#### I.4 Systèmes à énergie photovoltaïque :

#### I.4.1 Système photovoltaïque d'alimentation électrique :

Un système photovoltaïque isolé alimente l'utilisateur en électricitésans être connecté au réseau électrique. C'est bien souvent le seul moyen de s'électrifier lorsque le courant du réseau n'estpasdisponible.Ce type de système nécessite l'utilisation de batteries pour le stockage de l'électricité.



Figure I.16 : système photovoltaïque autonome. [12]

#### I.4.2 Système photovoltaïque raccordé au réseau :

Ces systèmes sont connectés en permanence au réseau électrique national. Lorsque le générateur photovoltaïque n'est pas en mesure de produire l'énergie électrique nécessaire pour satisfaire la demande d'électricité, le réseau fournit l'énergie demandée. Au contraire, si le système photovoltaïque produit plus d'énergie que nécessaire, l'excédent esttransféré au réseau. Ces systèmes n'ont pas besoin de batterie, car le réseau de distribution fournit l'énergie électriqueen l'absence de rayonnement solaire.



Figure I.17: Système photovoltaïque raccordé au réseau. [13]

#### I.5 Systèmephotovoltaïque de pompage d'eau :

Le pompage solaire est une technique particulière qui permet d'extraire l'eau du sous-sol grâce à l'énergie solairephotovoltaïque.L'objectif est de garantir l'accès à l'eau, en tous lieux, même les plus éloignés des grands cours d'eau, ainsi qu'aux communautés les plus isolées,Ce type d'installation peut être utilisée dans différents secteurs, tels que : (alimentation en eau pour un usage domestique, pour l'irrigation agricole, ...etc.).

Les avantages d'un système de pompage solaire peuvent être résumés comme ci-dessous :

- Aucun coût pour le carburant, le système n'utilisela lumière du soleil gratuite.
- Toujours disponible.
- Une longue durée de vie opérationnelle
- Un système très fiable et durable

- Facile à exploiter et à entretenir
- Un retour de l'investissement initial est garanti
- Respectueux de l'environnement



Figure I.18: système de pompage d'eau. [14]

#### **I.6 Secteurs Applications :**

- Applications agricoles : Pompage d'eau \_ l'irrigation....
- Les applications télécoms : Téléphonie rurale par satellite-Radars....
- Éclairage : Panneaux publicitaires-Lampadaires pour l'éclairage public-Éclairagede tunnels, grottes, ...
- Les applications fixes d'aide auxtransports :Signalisation routière et ferroviaire Balisage aérien et maritime (bouée)

#### **Conclusion** :

Nous avons présenté dans ce chapitre des généralités sur l'énergie solaire photovoltaïque (ensoleillement, effet photovoltaïque, ...etc.), ainsi que les différentes technologies d'une cellule PV, et à travers une étude sur les types de regroupement des cellules nous avons montré comment augmenter le courant ou la tension, et nous avons également étudié l'influence de la température et de l'éclairement sur le rendement du générateur.
# Chapitre II

Modélisation du système de pompage photovoltaïque

## **II.1 Introduction :**

La modélisation est une étape essentielle qui doit précéder toute phase de dimensionnement, d'optimisation ou de simulation du système. Le système étudié est un système de pompage photovoltaïque composé particulièrement d'un générateur photovoltaïque (GPV), des convertisseurs statiques et du groupe moteur-pompe. Dans ce chapitre nous présentons les différents modèles mathématiques de chacun de ces éléments composants ce système.





Figure II.1: Système globale de pompage photovoltaïque [15]

Le système de pompage photovoltaïque avec batterie peut être comparé à une charge alimentée par une batterie qui est chargée par un générateur photovoltaïque. Ses éléments de base sont :

- Les panneaux photovoltaïques : permettent l'alimentation de la charge (pompe) et le stockage (batterie).

- La commande MPPT : permet d'extraire la puissance maximale produite par le champ de modules PV.

- La batterie : alimente la charge et assure un stockage de l'énergie électrique.
- Le système de gestion : assure la gestion du flux d'énergie entre les différents composants et protège la batterie contre la surcharge et les décharges profondes.

- Le convertisseur DC/DC : fournit une tension continue variable à partir d'une tension continue fixe.
- Le convertisseur DC/AC : fournit une tension alternative à partir d'une tension

continue.

- Groupe motopompe : convertit l'énergie électrique en énergie hydraulique.

## II.3 Modélisation du système :

La modélisation est la représentation d'un système par un autre, plus facile à appréhender. Il peut s'agir d'un système mathématique ou physique. Le modèle sera alors numérique ou analogique.

## II.3.1 Modèle électrique d'un générateur photovoltaïque :

Il existe de nombreux modèles de générateur photovoltaïque qui différent entre eux par la procédure et le nombre de paramètre intervenant dans le calcul du courant et de la tension. Parmi ces modèles on trouve : [16]

- Le modèle idéalisé : c'est le modèle le plus simplifié, la valeur de la résistance R<sub>sh</sub> étant généralement très grande, elle est donc souvent supposée infinie (et donc négligée), la valeur de la résistance R<sub>s</sub> étant petite elle est supposée être nul (R<sub>s</sub>= 0).
- Le modèle à une diode : pour tenir compte des chutes de tension dans les zones P et N, on doit ajouter une résistance série dans le modèle idéalisé, une résistance série R<sub>s</sub>et pour le courant de fuite, une résistance parallèle R<sub>sh</sub>.
- Le modèle à deux diodes :

Une diode supplémentaire mise en parallèle avec la diode du modèle précédent, permettant de reproduire des effets chimiques de recombinaison des électrons. Par manque de précision du modèle idéalisé et la complexité des autres modèles plus précisés, le modèle à une diode offre un bon compromis entre simplicité et précision Nous avons choisi un modèle simplifié, qui est un modèle à cinq paramètres (I<sub>cc</sub>, I<sub>mpp</sub>, V<sub>co</sub>, V<sub>mpp</sub>, R<sub>s</sub>), qui tient compte de la variation du courant et de la tension du panneau photovoltaïque en fonction des conditions climatiques.



**Figure II.2 :** Schéma équivalent d'un générateur photovoltaïque, modèle simplifié à une diode [15]

D'après la figure le courant  $I_{pv}$  du générateur photovoltaïque sous les conditions standards de fonctionnement, est donné par l'équation :

$$I_{pv} = I_{ph} - I_d - \operatorname{Irsh}$$
(2.1)

I<sub>ph</sub> : Représente la photo courante, il dépend de l'irradiation et de la température.

I<sub>d</sub> :Représente le courant de diode.

R<sub>s</sub> : Résistance série.

R<sub>sh</sub>: Résistance shunt.

IRsh: Représente le courant shunt.

#### **II.3.3 Modélisation d'hacheur survolteur :**

Lorsque l'on désir augmenter la tension d'une source continue, on peut utiliser l'hacheur parallèle de type BOOST, appelé également hacheur survolteur dont le schéma de principe est montré dans la figure. Ce dispositif de l'électronique de puissance qui est un convertisseur continu-continu nous permet d'adapter la tension aux bornes du panneau photovoltaïque à partir d'une stratégie de commande permettant un fonctionnement au point de puissance maximale [17].



Figure II.3 : Hacheur parallèle (15)

En valeurs moyennes, la tension de sortie est fonction de la tension d'entrée et du rapport cyclique  $\alpha$ . Son expression est donnée par l'équation. La régulation de la tension de sortie se fait alors en contrôlant le rapport cyclique  $\alpha$ . [20]

$$V_{dc} = \frac{1}{(1-\alpha)} \times V_{pv}$$
(2.2)

$$I_{dc} = (1 - \alpha) \times I_L \tag{2.3}$$

#### II.3.4 Modélisation du convertisseur Buck-boost :

Un convertisseur Buck, ou hacheur série convertit une tension continue en une autre tension continue de plus faible valeur.

$$V_s = \frac{\alpha}{(1-\alpha)} \times V_e \tag{2.4}$$

## II.3.5 Modélisation du convertisseur DC/AC (Onduleur) :

La fonction principale de l'onduleur est de transformer le courant produit par générateur photovoltaïque, en courant alternatif monophasé ou triphasé.



Figure II.4 : fonction principale de l'onduleur [18]

Dans cette étude on considère le cas idéal d'un onduleur triphasé à deux niveaux de tension qui est représenté par des interrupteurs parfaits à commutation instantanée. L'onduleur considéré comme une source de tension parfaite présente une impédance Interne négligeable. [19] Le schéma de cet onduleur est donné dans la figure :



Figure II.5 : Circuit de l'onduleur [20]

Les tensions composées Vab, Vbc, Vcasont obtenues à partir de ces relations :[19]

$$V_{ab} = V_{a0} + V_{0b} = V_{a0} - V_{b0}$$

$$V_{bc} = V_{b0} + V_{0c} = V_{b0} - V_{c0}$$

$$V_{ca} = V_{c0} + V_{0a} = V_{c0} - V_{a0}$$
(2.5)

Avec : Vao, Vbo, Vco sont les tensions à l'entrée de l'onduleur (continues). On a pris le point « O » comme référence pour ces dernières tensions. Les trois tensions à l'entré continues sont données par la relation de CHARLE comme suit :[19]

$$\begin{pmatrix} V_{a0} = V_{an} - V_{n0} \\ V_{b0} = V_{bn} - V_{n0} \\ V_{c0} = V_{cn} - V_{n0} \end{pmatrix}$$
(2.6)

Avec :  $V_{an}$ ,  $V_{bn}$ ,  $V_{cn}$  sont les tensions de phase de la charge, ou de sortie de l'onduleur et  $V_{no}$  est la tension du neutre de la charge par rapport au point « O ». On suppose que la charge est équilibrée :

$$V_{an} + V_{bn} + V_{cn} = 0 (2.7)$$

En remplaçant (II.7) dans (II.6) on aura :

$$V_{n0} = \frac{1}{3} (V_{a0} + V_{b0} + V_{c0})$$
(2.8)

En remplaçant (II.8) dans (II.5) on aura :

$$\begin{pmatrix} V_{an} = \frac{1}{3} (2V_{a0} - V_{b0} - V_{c0}) \\ V_{bn} = \frac{1}{3} (2V_{b0} - V_{a0} - V_{c0}) \\ V_{cn} = \frac{1}{3} (2V_{c0} - V_{a0} - V_{b0}) \end{pmatrix}$$
(2.9)

Si on suppose que :

$$\begin{pmatrix} V_{a0} = V_{dc} \times S_1 \\ V_{b0} = V_{dc} \times S_2 \\ V_{c0} = V_{dc} \times S_3 \end{pmatrix}$$
(2.10)

(S<sub>i</sub>) est l'état de l'interrupteur (K<sub>i</sub>)tel que :

 $S_i = 1$   $K_i$  Fermé (17) $S_i = 0$   $K_i$  Ouvert

Donc :

$$\begin{pmatrix} V_a \\ V_b \\ V_c \end{pmatrix} = \frac{U_0}{3} \begin{pmatrix} 2 & -1 & -1 \\ -1 & 2 & -1 \\ -1 & -1 & 2 \end{pmatrix}$$
(2.11)

## II.3.6 Modélisation de la pompe :

#### **II.3.6.1** Le pompage solaire :

Pour pomper l'eau avec un système photovoltaïque, deux méthodes sont possibles.

#### II.3.6.1.1 Pompage « au fil du soleil » :

Le pompage « au fil du soleil » permet d'avoir un système photovoltaïque simple, fiable et moins couteux. Ici l'eau est pompée et stockée dans un réservoir, au fil de la journée. On parle alors d'un stockage hydraulique. L'eau stockée sera distribuée au besoin. [21]



Figure II.6 : Pompage photovoltaïque au fil du soleil. [21]

## **II.3.6.1.2** Pompage avec stockage d'énergie :

Ici c'est l'énergie électrique qui sera stockée dans des batteries. Le pompage sera possible même en absence du soleil. Un tel système est plus couteux que le précédent, vu la nécessité de changer les batteries, car elles ont une courte durée de vie. [22]



Figure II.7 : Pompage photovoltaïque avec stockage d'énergie. [22]

## II.3.6.2 Le groupe de motopompe :

La classification des pompes peut se faire selon différents critères : conception de la pompe, sa position dans le système et le type du moteur utilisé.[23]



Figure II.8 : Classification des pompes [23]

#### **II.3.6.2.1** Classification selon la conception de la pompe :

Une pompe est un dispositif permettant d'aspirer et de refouler un fluide. Il existe deux types de pompes : les pompes centrifuges et les pompes volumétrique.

## a) Pompe centrifuge :

La pompe centrifuge transmet l'énergie cinétique du moteur au fluide par un mouvement de rotation de roues à aubes ou à ailettes. L'eau qui rente au centre de la pompe sera poussée vers l'extérieur et vers le haut grâce à la force centrifuge des aubages.



Figure II.9 : Schéma d'une pompe centrifuge [24]

Le fonctionnement d'une pompe centrifuge met en jeu trois paramètres, la hauteur manométrique, le débit et la vitesse. La hauteur de pompage est la somme de la hauteur statique et la hauteur dynamique [25].

Dans cette application, la puissance hydraulique de la pompe centrifuge est donnée par :

$$P_h = R_{mp} \times P_{ele} = \rho \times G \times HMT \times Q \tag{2.12}$$

## Avec :

Ph: Puissance communiquée au fluide par la pompe (W)

Pele: Puissance électrique du moteur asynchrone (W)

R<sub>mp</sub>: Rendement du groupe motopompe (%)

G: Accélération de la pesanteur (9.81 m/s<sup>2</sup>)

- $\rho$ : Masse volumique de l'eau (1000 Kg/m<sup>3</sup>)
- Q : Débit volumique  $(m^3/s)$ ;

HMT : Hauteur manométrique totale que doit convaincre la pompe (m)

## b) Pompe volumétrique :

La pompe volumétrique transmet l'énergie cinétique du moteur en mouvement de va et vient permettant au fluide de vaincre la gravité par variations successives d'un volume raccordé alternativement à l'orifice d'aspiration et à l'orifice de refoulement. Une pompe volumétrique comporte toujours une pièce mobile dans une pièce creuse qui déplace le liquide en variant le volume contenu dans la pièce creuse.



Figure II.10 : Schéma d'une pompe volumétrique. [26]

## **II.3.6.2.2** Classification selon la position de pompe :

En fonction de l'emplacement physique de la pompe, nous distinguons : Les pompes de surface, et les pompes immergée.[21]

## a) Pompes de surface :

Le terme surface définit la position d'une pompe par rapport au liquide à pomper. Elle est dite pompe de surface, car prévue pour être posée en dehors du liquide à aspirer.



Figure II.11 : Pompes de surface. [21]

## b) Pompes immergées :

Les pompes de refoulement sont immergées dans l'eau et ont soit leur moteur immergé avec la pompe (pompe monobloc), soit le moteur en surface. La transmission de puissance se fait alors par un long arbre reliant la pompe au moteur. Dans les deux cas, une conduite de refoulement après la pompe permet des élévations de plusieurs dizaines de mètres, selon la puissance du moteur.



Figure II.12 : Pompe immergée [21]

# II.3.6.2.3 Classification selon le moteur utilisé :

Un moteur électrique est un dispositif électromécanique permettant la conversion l'énergie électrique en énergie mécanique. Il existe deux types de moteurs : à courant continu et alternatif [22]

# a) Moteur à courant continu

L'énergie électrique appliquée à un moteur est transformée en énergie mécanique en variant le sens du courant circulant dans un induit (habituellement le rotor) soumis à un champ magnétique produit par un inducteur (habituellement le stator). [22]







Le couplage est direct ou avec adaptation du générateur par un hacheur adaptateur de puissance.

Figure II.14: Schéma synoptique simplifié du pompage PV par motopompe DC. [22]

## b) Moteur à courant alternatif :

L'utilisation du moteur à courant alternatif pour les applications de pompage photovoltaïques est de plus en plus croissante puisque le coût peu élevé du moteur, son faible besoin de maintenance et l'efficacité accrue des onduleurs solaires le rendent particulièrement attrayant pour ce type de système. De dimension compacte, il est utilisé particulièrement pour le pompage immergé dans les forages et les puits ouverts. De plus, l'utilisation d'onduleurs efficaces permet un contrôle de la vitesse du moteur et ce dernier point est recommandé poudres applications de pompage solaire.[22]

L'arrivée d'onduleurs efficaces a permet l'utilisation de ce type de moteurs dans les applications de pompage solaire.





#### II.3.7 Le modèle électrique de la batterie :

Le modèle électrique de la batterie comprend une fem.  $E_0$  modélisant la tension à vide de la batterie, un condensateur modélisant la capacité interne de la batterie ( $C_b$ ) et une résistance interne ( $R_s$ ).



Figure II.16 : Modèle R-C de la batterie. [15]

Nous avons donc :

$$V_{batt} = E_0 - R_s i - V_{cb} (2.13)$$

On définit également l'état de charge (E<sub>DC</sub>) de la batterie par :

$$E_{DC} = \frac{1 - Q_d}{c_{batt}} \tag{2.14}$$

Cbatt : la capacité (Ah) nominale de la batterie.

Qd: la quantité de charge manquante par rapport à Cbatt.

## II.4 Rendement d'un système de pompage photovoltaïque :

Le rendement d'un système de pompage photovoltaïque ne dépasse pas 3% en 1981, s'est amélioré au fil des années pour atteindre une valeur de 5% [27]. Indépendamment de la configuration choisie, le volume d'eau pompée dépendra toujours de cinq facteurs, qui sont les suivants :

- Le niveau de l'ensoleillement,
- La température,
- Le rendement du générateur photovoltaïque,
- La surface du générateur photovoltaïque,
- Les caractéristiques du système hydraulique (moteur-pompe).

La pompe peut être caractérisée par les équations suivantes : [28]

$$P_p = 2.725 \times Q \times HMT$$

$$\eta_p = \frac{P_p}{P_{mec}}$$
(2.15)
(2.16)

Avec :

P<sub>P</sub> : la puissance hydraulique en W

Q : le débit en m<sup>3</sup>/h

HMT : la hauteur manométrique en m

P<sub>mec</sub> : la puissance mécanique

 $\eta_{\rm P}$  : le rendement de la pompe

Le rendement du moteur électrique est le suivant :

$$\eta_m = \frac{P_{mec}}{P_e} \tag{2.17}$$

Avec Pereprésente la puissance électrique fournie au moteur.

Le rendement du convertisseur statique est défini par l'équation suivante :

$$\eta_c = \frac{P_e}{P_{dc}} \tag{2.18}$$

Avec P<sub>dc</sub> représente la puissance fournie par le générateur photovoltaïque.

Le rendement du générateur photovoltaïque est le suivant :

$$\eta_{pv} = \frac{P_{dc}}{A \times G} \tag{2.19}$$

Avec A représenté la surface du générateur m2 et G représente l'ensoleillement en W/m2

Le rendement global du système de pompage photovoltaïque est égal au produit des rendements de chaque composant : pompe, moteur, convertisseur statique et générateur photovoltaïque, qui, tous, évoluent au cours de la journée.

$$\eta_G = \eta_{pv} \times \eta_c \times \eta_m \times \eta_p \tag{2.20}$$

## **II.5** Les pertes de charge :

Les pertes de charge correspondent à l'énergie dissipée par frottement, changement de direction et variation de vitesse du liquide à l'intérieur de la tuyauterie et des accessoires.

Ces pertes généralement dépendent des éléments suivants :[29]

- Elles sont directement proportionnelles à la longueur de la canalisation puisqu'elles augmentent quand la longueur de canalisation augmente.
- Quand le diamètre diminue, les pertes de charge augmentent considérablement. Le liquide a plus de difficultés à s'écouler donc les frottements augmentent pour un débit identique.
- Plus le débit augmente, plus les forces de frottements augmentent pour un diamètre identique.

## a) Pertes de charge linéaires :

Ces pertes se produisent tout le long d'une canalisation. Elles sont données par la formule générale suivante : [29]

$$j = \lambda \left[ \frac{L \times V^2}{D \times 2g} \right]$$
(2.21)

Avec L est longueur de la canalisation, D est le diamètre de la canalisation et  $\lambda$ est le coefficient qui dépend de la rugosité des parois et de la viscosité du liquide. Elles sont données en mètres de perte de charge par mètre de canalisation dans des tableaux ou abaques prenant en compte les matériaux, le diamètre et le débit

#### b) Pertes de charge singulières :

Elles sont essentiellement dues aux accidents de parcours dans les réseaux hydrauliques (tés, coudés, vannes, élargissement ou rétrécissement de tuyauterie, etc.) et sont exprimées par la relation suivante :[29]

$$j = k \left(\frac{V^2}{2g}\right) \tag{2.22}$$

Avec k représente le coefficient caractéristique de la singularité. Ces pertes, de charge sont données par le constructeur et exprimées soit directement en mètres de colonne d'eau en fonction du débit et de la singularité.

Par conséquent, la hauteur manométrique est égale à la somme des hauteurs géométriques d'aspiration et de refoulement  $(h_a,h_r)$ , des pertes de charge dans les conduites  $(J_a,J_r)$ , et des pressions dans les bassins d'alimentation et de refoulement  $(P_1,P_2)$  converties en mètres d'eau.

La hauteur manométrique correspondante se calcul selon la relation suivante :

$$H = h_a + h_r + j_a + j_r + (p_2 - p_1) \times 10.2$$
(2.23)

## **Conclusion :**

Dans ce chapitre, on s'est intéressé à la modélisation des différents éléments du système de pompage photovoltaïque (panneau photovoltaïque, convertisseur DC/DC et DC/AC et le groupe motopompe). Nous avons présenté aussi les caractéristiques courant/tension et puissance/tension du module photovoltaïque.

# Chapitre III

Dimensionnement et gestion de l'énergie du système de pompage photovoltaïque

#### **III.1 Introduction :**

Dans nos jours, la demande d'eau est plus en plus importante. Le problème se multiplie en particulier dans les zones rurales et les sites isolés ou l'accès à l'énergie classique est difficile. Ce phénomène a fait qu'un intérêt grandissant est porté sur l'utilisation des générateurs photovoltaïque comme nouvelle source d'énergie. La réalisation d'un système de pompage photovoltaïque autonome, fiable et à bon rendement, constitue une solution pratique et économique au problème du manque d'eau, en particulier dans les régions désertiques. En effet, un système photovoltaïque devient intéressant lorsqu'il est facile à installer avec une autonomie acceptable et une excellente fiabilité de service. Dans ce chapitre on traite plus particulièrement les éléments nécessaires qui consistent une station de pompage solaire.

## III.2 Applications de l'énergie électrique solaire dans le pompage de l'eau :

Les électropompes solaires sont utilisées dans trois applications de base : [30]

- 1- Approvisionnement en eau des villages.
- 2- abreuvement du bétail.
- 3- irrigation des terres agricoles.





Dans ce cas, la demande en eau est constante tout au long de l'année et les jours nuageux Le rayonnement solaire est trop faible pour stocker l'eau. Et dans les zones caractérisées par les saisons des pluies l'eau de pluie compensera la diminution du travail des pompes solaires durant cette période.

Jusqu'à présent, environ 6000 systèmes de pompage solaire ont été installés dans le monde pour approvisionner les villages en eau ou en eau bétail.

Il doit calculer la valeur du besoin maximal en eau d'irrigation - le système d'irrigation solaire comme indiqué dans la figure il changera au cours de l'année [30]



Figure III.2 : Système d'irrigation électro-solaire [30]

Lors de la conception d'un système de pompage, nous devons tenir compte du fait que la plus grande demande d'eau pendant les saisons d'irrigation est souvent deux fois supérieure à la demande moyenne en eau, ce qui signifie que les pompes solaires utilisées pour l'irrigation seront insuffisantes ; Par conséquent, une attention particulière doit être portée au système de distribution et à la distribution d'eau aux cultures. Le système de distribution devrait réduire les pertes en eau sans surcharger le système de pompage, et cela peut être fait à faible coût.

En général, il existe un accord entre l'augmentation du rayonnement solaire en été et l'augmentation de la demande en eau.

Comment utiliser	Rendement parfait	Hauteur parfaite	Pratique pour utiliser
			des pompes solaires
Chaînes ouvertes	50 - 60 %	0.5 – 1 m	Oui
Vaporisateur	70 %	10 – 20 m	Non
Goutte	85 %	1 – 2 m	Oui
Immersion	40 - 50 %	0.5 m	Non

**Tableau III.1** : Les principaux systèmes d'irrigation conviennent à l'utilisation de pompes

solaires [30]

## III.2.1 Composants du système de pompage électrique solaire :

Le système de pompage électro-solaire se compose des éléments principaux suivants :

- 1- Matrice de panneaux solaires et accessoires.
- 2- L'ensemble moteur et pompe comprend les pièces qui convertissent la sortie électrique de la matrice de plaque énergie électro-solaire à hydraulique.
- 3- Le réservoir et le système de distribution qui conduisent l'eau jusqu'au point d'utilisation requis.

Il existe généralement deux types de systèmes de pompage électro-solaire en fonction du courant électrique utilisé :

- Système de pompage électro-solaire alternatif (AC)
- Système de pompage électro-solaire en continu (CC) : dans ce type, la pompe peut être connectée directement aux panneaux électro-solaires.

La différence entre les deux systèmes est la présence du méandre dans le système alternatif et cela est dû au type de pompe utilisé.



Figure III.3 : Système de pompage électro-solaire alternatif [31]



Figure III.4 : Système de pompage électro-solaire en continu [31]

## **III.3** Méthode de dimensionnement :

L'analyse des besoins et des conditions d'exploitation doit permettre de déterminer la puissance et le type de pompe choisie pour la situation donnée. Ce chapitre permet d'estimer de manière pratique les paramètres qui définiront le système de pompage. Tous les manufacturiers ont leur propre méthode pour bien dimensionner leurs produits.[32] Nous nous limiterons ici à fournir une méthode générale qui permettra de dimensionner théoriquement les éléments d'un système de pompage afin de donner un ordre de grandeur de ces éléments et de comparer les coûts du point de vue réalisation pratique. Il y a trois paramètres techniques qui délimitent l'évaluation d'une pompe solaire. Afin d'obtenir l'évaluation la plus exacte possible, il est essentiel que ces trois paramètres soient estimés le plus précisément possible. Ces trois paramètres sont :

- Evaluation des besoins en eau
- Calcul de l'énergie hydraulique nécessaire
- Détermination de l'énergie solaire
- Choix des composants

#### **III.3.1** Estimation des besoins en eau :

La boisson, la cuisine, la lessive et la toilette constituent les principaux usages de l'eau pour les besoins humains. Les animaux aussi ont besoin d'eau pour leur survie. La demande en eau est également primordiale dans les domaines de l'agriculture et de l'industrie, quelle qu'en soit leur ampleur. [31]

Candidature	Consommation approximative	
Famille	(190) litres par jour, par personne, en moyenne	
Bétail et chevaux	(38 – 57) litres par jour et par tête	
Vaches laitières	(76 – 114) litres par jour et par tête	
Ovins et caprins	(7.6) litres par jour et par tête	
Petits animaux	(0.96) litre par jour et par (11) kg de poids corporel	
Oiseaux – volaille	(23 - 45.6) litres par jour Pour chaque (100) oiseaux	
Petits arbres	(57) litres par jour par temps sec	

<b>Fableau III.2</b> : Certaines données sont approximatives pour l'utilisation de l'eau [33]
---

## **III.4 Détermine la source d'eau :**

La détermination du système d'irrigation est largement liée au type et à l'emplacement de la source d'eau par rapport à l'endroit que nous voulons

Nous l'approvisionnons en eau, car la source d'eau sera profonde (puits) ou de surface (étang, ruisseau), et les puits sont préférés en raison de la bonne qualité et fiabilité de l'eau.

Dans tous les cas, les puits sont coûteux en raison du forage, surtout lorsque l'eau est profonde et que les sources d'eau de surface peuvent varier selon les saisons, car la quantité et la qualité de l'eau sont faibles pendant l'été lorsque la demande en est plus.

Pour les puits, les besoins suivants doivent être connus et définis :

- Niveau d'eau statique.
- Variations saisonnières de la profondeur.
- Rapport de compensation de l'eau.
- La qualité d'eau.

Si le puits est nouveau en forage, cette information est tirée du puits de forage, tout comme la qualité de l'eau Pas important s'il n'est pas utilisé pour la consommation humaine.

Quant aux eaux de surface, les besoins suivants doivent également être connus et définis :

- Changements saisonniers.
- Qualité de l'eau, y compris la présence d'argile, de résidus organiques, etc.

Le système d'alimentation en eau doit d'abord être planifié pour déterminer l'emplacement de la source d'eau et les points requis

Pour la distribution, le graphique doit également avoir des points d'élévation afin que nous puissions calculer la différence de la hauteur.

La figure montre un modèle de ferme et utilise un approvisionnement en eau de faible largeur comme source d'eau et réservoir

Ils ont fusionné ensemble et se sont situés sur la colline, auquel cas l'eau sous l'influence de la gravité peut être distribuée aux endroits d'alimentation [34]



Figure III.5 : Un modèle de ferme dans laquelle l'eau est distribué sous l'influence de la gravité
[35]

# III.5 Commodité de l'emplacement de la source d'eau solaire :

L'emplacement de la source d'eau doit être approprié pour installer le système de pompage d'eau solaire utilisé.

Lors de l'installation d'un système de pompage d'eau solaire, les informations suivantes doivent être connues :

- Les panneaux solaires doivent être orientés vers le sud dans l'hémisphère nord le sol sans ombre pendant toute la journée.
- Les sites doivent être prêts à installer la pompe à eau, le réservoir et les autres dispositifs du système.
- La rangée de panneaux solaires doit être proche du site de la pompe pour réduire la longueur et le coût du fil composition.
- Si les économies sont utilisées, elles doivent être sèches et placées au bon endroit.
- Si de l'eau est requise tout au long de l'année, la question du gel de l'eau doit être étudiée surtout dans les zones où la température descend en dessous de zéro, et cela des résistances thermiques d'hiver sont nécessaires. Les régions si chaudes sont mes préférées pour réserve d'eau [32]

De plus, vous devez connaître les données sur les utilisations solaires régionales attendues. Ces sources nous fournissent le nombre d'heures de la journée où le rayonnement solaire est complet en été et en hiver.

## III.6 Dimensionnement du réservoir :

Tous les systèmes de pompage d'eau solaire utilisent un réservoir d'eau, dont la raison est de stocker l'eau au lieu de stocker l'électricité dans les batteries, réduisant ainsi le coût et la complexité du système.

La méthode expérimentale générale pour déterminer la taille du réservoir pour être au moins suffisante pour trois à cinq jours d'eau [34]

Et la méthode la plus courante pour stocker l'eau est un réservoir en plastique adapté à la nourriture comme indiqué dans le formulaire et est souvent placé à un point haut de la terre pour profiter de la gravité pour atteindre l'eau pour les applications Utilisé pour l'irrigation comme la goutte à goutte et autres.



Figure III.6 : Où le réservoir d'eau est situé dans l'irrigation [31]

La pompe est contrôlée par une vanne de débit qui est installée à l'intérieur du réservoir en fonction du niveau de la surface de l'eau comme indiqué sur la figure :



Figure III.7 : Commande de pompe par soupape de débit [31]

# **III.7** Dimensionnement du groupe motopompe :

## **III.7.1** Pompe

Caractéristiques générales :

Pour caractériser une pompe, on s'appuie sur trois courbes caractéristiques. Dans le cadre des pompes et du pompage, il est d'usage, par convention et par commodité, d'exprimer la quantité transportée et la distance du déplacement au moyen de deux paramètres.

## III.7.2 Donnée de base :

Le débit d'eau de la pompe et la hauteur manométrique de pompage sont des données nécessaires pour le dimensionnement de la pompe et de ses composants. [35,36]

## III.7.3 Le débit :

Le débit (Q) est la quantité d'eau que la pompe peut fournir durant un intervalle de temps donné. En pompage, le débit est habituellement donné en litres par heure (l/h) ou gallons par heure (gph). En pompage solaire, le débit (ou le besoin en eau) est souvent exprimé en m<sup>3</sup> par jour. [36]

#### **III.7.4** La hauteur manométrique totale :

La HMT est la différence de pression en mètre de colonne d'eau entre les orifices d'aspiration et de refoulement. Elle peut être calculée comme suit :

$$HMT = H_g + P_c \tag{3.1}$$

Avec :

Hg : Hauteur géométrique entre la nappe d'eau pompée et le plan d'utilisation.

Pc : Pertes de charge produites par le frottement d'eau sur les parois des conduites. Ces

pertes sont en fonction de la distance des conduites (L), de leur diamètre (dc) et du débit de la pompe (Q) et s'expriment en mètre de colonne d'eau. Le diamètre des conduites (dc) doit être calculé afin que les pertes de charge pc correspondent au plus à 10% de la HMT.

#### Caractéristique de la pompe :

Selon l'équation de Bernoulli, on peut écrire :

$$P_{refoul} - P_{asp} = \rho g H_{MT} - \Delta P_{ch} \tag{3.2}$$

$$P_{refoul} - P_{asp} = \rho g H_{MT} \tag{3.3}$$

Alors la hauteur manométrique totale décroit avec le débit, du fait des pertes par frottements dans la pompe. La courbe donnant cette hauteur manométrique totale en fonction du débit est appelée « Caractéristique de la pompe ».

$$H_{MT} = \Delta H_{pompe} = \frac{\Delta P_{pompe}}{\rho g}$$
(3.4)

Avec  $\Delta H_{pompe}$  : la pression différentielle de la pompe

$$H_{MT} = H_G + \Delta H \longrightarrow$$
 Pompe en aspiration (3.5)

 $\Delta H$ : Pertes de charge

 $H_G$ : hauteur en aspiration pour une pompe montée en charge



Figure III.8 : caractéristique H-Q d'une pompe centrifuge [37]

#### Caractéristique du rendement :

Le rendement  $\eta_p$  d'une pompe est le rapport de la puissance utile  $P_{hydro}$  (puissance hydraulique) communiquée au liquide pompé à la puissance absorbée  $P_m$  par la pompe (en bout d'arbre ou par le groupe (aux bornes du moteur). Si Q est le débit volume du fluide,  $\rho$  sa masse volumique et  $H_{MT}$  la hauteur manométrique de la pompe, la puissance  $P_{hyd}$  et le rendement  $\eta_p$  sont donnés par :

$$\eta_p = \frac{P_{\text{hydro}}}{P_m} \tag{3.7}$$

P<sub>hydro</sub> : Puissance fournie au fluide donné par :

$$P_{\rm hydro} = \rho g H_{MT} Q = Q \Delta H_{pompe} \tag{3.8}$$

#### P<sub>m</sub> : Puissance absorbé par la pompe

Puisque la hauteur manométrique décroit avec le débit Q, la courbe  $(\eta_p, Q)$  présente un maximum, donc le rendement de la pompe varie avec le débit et passe par un maximum pour le débit nominal autour duquel la pompe doit être utilisée.



Figure III.9 : caractéristique Q d'une pompe centrifuge [37]

## Caractéristique du NPSH (« Net Positive Section Head ») :

Si on appelle « s » la dépression locale maximale qui peut avoir lieu dans la pompe. Pour éviter le phénomène de la cavitation, il faut que la pression à l'aspiration soit telle que :

$$P_{\rm asp} - s > P_{\rm vap} \tag{3.9}$$

Pasp: Pression à l'aspiration

Pvap: Pression de vapeur saturante à la température considérée

La cavitation est un phénomène à éviter absolument, car il entraîne de graves conséquences érosion du matériau pouvant aller jusqu'au perçage des aubes de turbine des pompes centrifuges augmentation du bruit et des vibrations générés par la pompe chute des performances des pompes avec diminution importante de la hauteur manométrique totale, du débit et du rendement.



Figure III.10 : usure due au phénomène de la cavitation [38]

Pour éviter la cavitation : préférer si possible les montages de pompes en charge.

Eviter de transporter des liquides à des températures trop élevées. Eviter une alimentation à partir d'un réservoir sous pression réduite. Diminuer les pertes de charge du circuit d'aspiration. requis suffisamment faibles.

La pompe ne fonctionnera correctement que si la pression totale à l'entrée PA est supérieure à la somme P0 + NPSH requis. On appelle « NPSH disponible » la différence entre la pression totale à l'entrée et la pression de vapeur saturante :

$$NPSH_{disponible} = P_a - P_0 \tag{3.10}$$

Les conditions d'aspiration sont d'autant meilleures que la différence entre les deux est grande. Pour qu'une pompe fonctionne normalement (sans cavitation), il faut que le NPSH disponible (calculé) soit supérieur au NPSH requis (indiqué par le constructeur).

$$NPSH_{disponible} > NPSH_{requis}$$
(3.11)

On définit le NPSH comme suit :

$$NPSH = \frac{P_{asp}}{\rho g} = \frac{P_{vap}}{\rho g}$$
(3.12)



Figure III.11 : caractéristique NPSH-Q d'une pompe centrifuge [37]

## III.7.5 Calcul de l'énergie journalière requise :

L'énergie nécessaire pour soulever une certaine quantité d'eau sur une certaine hauteur pendant une journée est calculée à partir des données de débit et de la hauteur manométrique totale requise et s'exprime en watt heure (Wh).

Ce calcul est fonction d'une constante hydraulique  $(C_H)$  et est inversement proportionnel au rendement du groupe motopompe utilisé. [39]

Energie requise pour la pompe  $E_{\text{ele}}$  :

$$E_{ele} = \frac{C_H \times Q \times HMT}{R_{mp}}$$
(3.13)

Où : 
$$C_H = \frac{g \times \rho}{3600}$$
  
 $C_H = \frac{9.81 \times 10^3}{3600} = 2.725$ 

g : Constante de la gravité (9.81 m/s<sup>2</sup>).

 $\rho$ : La densité de l'eau (1000 Kg/m<sup>3</sup>).

R<sub>mp</sub>: Rendement du groupe motopompe.

#### **III.7.6** Le point de fonctionnement :

Le point auquel la courbe de la pompe et celle du circuit se croisent est le point de fonctionnement actuel du circuit d'alimentation en eau. Cela signifie qu'à ce point, il y a équilibre entre la génération de puissance de la pompe et la consommation d'énergie requise pour surmonter la résistance dans le système de tuyaux. Cela génère le débit que la pompe peut produire. Il faut faire attention à ne pas dépasser une valeur de débit minimale. Sinon la pompe pourrait surchauffer et être endommagée. Les spécifications du fabricant doivent être respectées. Un point de fonctionnement situé en dehors de la courbe de pompe endommagera le moteur. [40]

Tous les autres points de fonctionnement apparaissant en fonctionnement réel sont situés à gauche de ce point de fonctionnement prévu sur la courbe. Les deux illustrations à droite indiquent que le changement de point de fonctionnement provient du changement de résistance du réseau. Si le point de fonctionnement se décale vers la gauche du 40 point de sélection, la hauteur de refoulement de la pompe augmentera nécessairement. Cela provoque un bruit d'écoulement dans les robinets. L'installation de pompes à débit variable adapte la hauteur de refoulement et le débit à la charge requise. Elle réduit également les coûts de fonctionnement de manière importante.





#### III.8 Dimensionnement du générateur photovoltaïque :

#### **III.8.1** Détermination de la charge (calcul de l'énergie quotidienne requise) :

L'énergie nécessaire pour soulever une quantité d'eau, sur une certaine hauteur pendant une journée, est calculée à partir des données de débit et de HMT requises. Elle est exprimée en watt heure. Ce calcul est fonction d'une constante hydraulique (CH) et est inversement proportionnel au rendement du groupe motopompe utilisé.

## III.8.2 Énergie requise pour la pompe :

Elle est donnée par :

$$E_c = CH \times Q \times \frac{HMT}{R_p}$$
(3.14)

E<sub>c</sub> est habituellement exprimé en kWh.

Q : Débit ( $m^3$ /jour)

HMT : est la hauteur manométrique totale.

C<sub>H</sub> : est la constante hydraulique dépendant de la gravité terrestre et de la densité d'eau

$$C_{\rm H} = g.\delta = 9.81.103 / 3600 = 2,725 (Kg.s.h/m^2)$$

 $\rho p$ : le rendement du groupe motopompe (en général de 30% à 45%)

#### III.8.3 Calcul du champ photovoltaïque :

L'énergie produite par un champ photovoltaïque est égale à :

$$E_p = \frac{E_c}{k} \tag{3.15}$$

E<sub>C</sub> est l'énergie consommée (Wh/jour)

k : un coefficient correcteur dépendant de l'incertitude météorologique, de l'inclinaison des modules solaires et du rendement global du système photovoltaïque. Sa valeur théorique est comprise entre 0.55 et 0.75 mais en pratique la valeur moyenne utilisée est de 0.65

#### III.8.4 La puissance crête du générateur photovoltaïque :

La puissance crête du générateur photovoltaïque dépend de l'irradiation quotidienne du lieu d'utilisation

$$P_{pv} = \frac{E_p}{I_R} \tag{3.16}$$

I<sub>R</sub> : est l'irradiation moyenne journalière, estimée dans notre région à 5.71 kWh/m²/j

#### III.8.5 Le nombre de modules photovoltaïques :

Le nombre total de modules photovoltaïques est calculé en rapportant la puissance globale du champ à celle  $P_M$  d'un seul module :

$$N = \frac{P_{pv}}{P_M} \tag{3.17}$$

Le nombre de modules connectés en série sera :

$$N_S = \frac{V}{V_M} \tag{3.18}$$

Le nombre de branches (modules en parallèle) :

$$N_p = \frac{N}{N_S} \tag{3.19}$$

V et V<sub>M</sub> sont respectivement les tensions du système et du module.

## **III.9 Logiciel PVsyst :**

## **III.9.1 Définition :**

PVsyst est conçu pour être utilisé par les architectes, les ingénieurs et les chercheurs, mais c'est aussi un outil pédagogique très utile. Il inclut une aide contextuelle approfondie, qui explique en détail la procédure et les modèles utilisés et offre une approche ergonomique avec guide dans le développement d'un projet. PVsyst permet d'importer des données météo d'une dizaine de sources différentes ainsi que des données personnelles. [41]
#### **III.9.2** But de l'utilisation :

Le logiciel PVsyst permet de :

- Prédimensionnement
- Estimation rapide de la production pour une première étude de vos installations
- Conception de projet
- Etude détaillée, dimensionnement et simulation horaire, résultats dans un rapport complet imprimable.
- Données météo (importation de diverses sources, génération synthétique, ...).
- Base de données de composante (module PV, onduleur, batteries, pompes, etc.)
- Outils didactiques, (géométrie solaire, optimisation de l'orientation, comportement électrique de champs PV avec ombrage).
- Analyse de données réelles mesurées (avancé) [41]

#### **III.9.3** Principe de fonctionnement :

Deux options caractérisent le logiciel PVsyst :

#### III.9.3.1 Pré dimensionnement :

Le logiciel PVsyst permet le pré dimensionnement d'un projet, en quelques clics, sans composant réels, première évaluation des dimensions du système et de son composant le pré dimensionnement concerne trois systèmes : [41]

- Couplé au réseau
- Isolé avec batteries
- Pompage



Figure III.13 : Pré dimensionnement de logiciel PVsyst [41]

#### **III.9.3.2** Conception du projet :

Conception et dimensionnement final du projet dans cette option le PVsyst va : [41]

- Etude et analyse détaillée d'un projet
- Calcul de la production à partir de simulations détaillées en valeur horaires.
- Différentes variantes peuvent être simulées et comparées
- Masques lointains, et outil 3D pour les ombrages d'objets proches
- Analyse détalée des pertes du système
- Evaluation économique, selon les composants réels.

Conception et dimensionnement final du projet concerne quatre systèmes :

- Couplé au réseau.
- Isolé avec batteries.
- Pompage.
- Réseau cc.



Figure III.14 : Conception du projet de logiciel PVsyst [41]

#### **Conclusion :**

Ce chapitre nous a permis déterminer les besoins en eau et déterminer leur emplacement d'avoir le choix spécifique de chaque élément du système de pompage photovoltaïque étant fait, nous avons entamé le dimensionnement de tout le système afin de pouvoir le modéliser Nous avons ensuite défini le programme et expliqué ses caractéristiques les plus importantes et qui nous aidera dans ce travail ce qui fera l'objet du prochain chapitre.

# Chapitre IV

# Simulation et discussion des résultats

#### **IV.1 Introduction:**

Dans ce travail, nous avons fait l'étude et le dimensionnement du système de pompage photovoltaïque. Il est alors intéressant d'appliquer les techniques étudiées sur un site réel pour valider la méthode choisie et d'en tirer des conclusions. Pour cette étude pratique, nous avons choisi le site de la wilaya de Ouargla. Ouargla est une ville au sud-est Algérien. Elle est caractérisée par un climat saharien, une énergie d'ensoleillement de plus de 5 kWh/m<sup>2</sup> par jour et des ressources importantes d'eau souterraine [42]. Nous étudions le dimensionnement d'un système de pompage PV avec le logiciel PVsyst et dans lequel Le stockage de l'eau est réalisé par le bais d'un réservoir afin d'irriguer une surface d'un hectare de palmiers.



Figure IV.1 : Schéma synoptique d'un système de pompage photovoltaïque

#### IV.2 Les composants d'un système de pompage PV :

Un système de pompage solaire est généralement constitué de : [43]

- ✓ Le générateur photovoltaïque
- ✓ Le groupe électropompe
- ✓ L'électronique de commande et de contrôle
- ✓ La partie stockage



Figure IV.2 : Schéma simplifié de Pompage PV [44]

#### IV.3 Les étapes de dimensionnement de l'installation :

Les différentes étapes pour le dimensionnement d'un système de pompage sont :

- Evaluation des besoins en eau
- Calcul de l'énergie hydraulique nécessaire
- Détermination de l'énergie solaire disponible
- Choix des composants

#### IV.3.1 Evaluation des besoins en eau :

Les besoins d'eau pour l'irrigation dépendent du type de culture, de la méthode d'irrigation et des facteurs météorologiques (la température, l'humidité, la vitesse du vent, l'évapotranspiration du sol, et la saison de l'année en question). Cependant, la pratique et l'expérience locale restent toujours très indispensables pour une évaluation correcte des besoins. Les besoins d'eau des palmiers pour la région de Ouargla sont donnés dans le tableau suivant :

Période		L'Evert			e printemp	DS
Mois	Déc	Jan	Fév	Mar	Avril	Mai
Eau (m <sup>3</sup> / j)	13	10	22	36	49	62
Période		L'été		-	L'automne	÷
Mois	Jun	Juil	Aout	Sep	Oct	Nov
Eau $(m^3 / j)$	67	66	64	50	35	18

Tableau IV.1 : Les besoins journaliers moyens mensuels en eau des palmiers / hectare

#### **IV.3.2 Rayonnement solaire :**

Le tableau ci-après donne les valeurs de rayonnement global journalier calculées sur la moyenne mensuelle pour des rayons incidents sur un plan incliné d'un angle optimal saisonnier sur le site de Ouargla [43]

**Tableau IV.2 :** Les valeurs globales de l'irradiation journalière mensuelle pour une inclinaison optimale saisonnière

Période		L'Evert		L	e printemp.	)S
Mois	Déc	Jan	Fév	Mar	Avril	Mai
$H_{TO}$ (wh / m <sup>2</sup> / j)	3735	3634	4486	5745	7076	7954
Période		L'été			L'automne	:
Mois	Jun	Juil	Aout	Sep	Oct	Nov
$H_{TO} (wh / m^2 / j)$	8296	8232	7833	7036	5912	4643

#### IV.3.3 Hauteur manométrique total :

Pour notre station de pompage, nous avons choisi une hauteur manométrique totale de 45 m.

#### IV.4 Dimensionnement de la station de pompage :

Le dimensionnement du système de pompage PV concerne : le calcul de la puissance crête du générateur photovoltaïque, le choix de la pompe et le choix de convertisseur répondants au service requis dans les conditions de référence. Ce dimensionnement prend en considération les deux conditions suivantes : [46]

- Choisir les besoins journaliers en eau durant la période de besoin maximal.
- Choisir le mois où l'ensoleillement maximal est le plus faible.

#### IV.4.1 Choix de la pompe :

Nous choisissons la pompe en fonction du débit et de la hauteur manométrique totale. Après avoir entré les valeurs des besoins en eau indiquées dans le tableau précédent et obtenu 41 m<sup>3</sup>/j. Alors nous sélectionnons la pompe appropriée en fonction de l'énergie hydraulique nécessaire



Figure IV.3 : pompe électriques GRUNDFOS SQF 3A-10 [47]

#### IV.4.2 La capacité du réservoir :

Rappelons que la technique de pompage choisi pour notre cas est le pompage dit «au fil de soleil ». Le stockage de l'eau est effectué dans un réservoir. La capacité de ce dernier est calculée pour répondre au besoin d'eau pendant les jours d'autonomie. celui-ci varie d'un à plusieurs jours. Pour notre exemple, la capacité de stockage est calculée pour assurer deux jours d'autonomie.

#### IV.4.3 Le convertisseur DC/DC (Controller) :

Un régulateur MPPT (Maximum Power Point Tracking) est un convertisseur électronique DC/DC (courant continu vers courant continu) qui optimise en permanence les paramètres électriques de fonctionnement entre les 3 systèmes suivants :

- Le système photovoltaïque (constitué d'un ou plusieurs panneaux solaires)
- Le dispositif batterie (composé d'une ou plusieurs batteries)
- Les applications utilisant l'énergie (moteur, pompe, éclairage, réfrigérateur, etc.)

Dans cette étude, nous avons choisissons le type PS 1800 Old de fabricant LORENTZ.



Figure IV.4 : Lorentz PS1800 contrôler, 102Vdc, 200Voc, 1800W [48]

#### IV.4.4 Les panneaux photovoltaïques :

Les modules de JA Solar sont fabriqués et ajustés de manière optimale pour répondre aux besoins du marché actuel ; la dimension du module scientifiquement conçue rend l'installation simple et facile ; chaque cellule du module est le célèbre « Made by JA Solar ».

Dans cette étude, nous avons sélectionné le panneau de fabricant JA SOLAR pour répondre aux besoins de l'énergie de la pompe avec les caractéristiques suivantes :

- Modèle : Si-Poly
- Puissance Maximal (Pmax) : 250 Wp
- Tension à Puissance Maximal (Vmax) : 31,28 V
- Courant à Puissance Maximum (Cmax) : 7,99 A
- Tension Circuit Ouvert (Voc) : 37,36 V
- Courant Circuit Court (lsc) : 8,63 A
- Efficacité Module : 14,33 %



Figure IV.5 : Panneau solaire JA SOLAR 250 Wp 26 V si-poly JAP6(DG)60-250 [49]

#### **IV.5 Simulation numérique :**

#### **IV.5.1 Données géographiques :**

a) Situation : (OUARGLA)

Les cordonnées de Ouargla en degrés décimaux

Latitude : 31.98°

Longitude : 5.4°

b) **Orientation :** 

Inclinaison Plan : 31°

Azimut presque : 0°

#### IV.5.2 Coordonnée géographique :

Un site géographique est défini par :

- Son nom, pays et région du monde
- Coordonnées géographiques : latitude, longitude, altitude
- Données météorologiques mensuelles.



**Figure IV.6 :** Localisation de site de (Ouargla)

👂 Paramètres du	site géographique pour Chatt_	MN72mod.	SIT (under modificati	on)			-		×
Coordonnées Géog	raphiques   Météo mensuelle   C	arte intéracti	/e						
<b>⊢Lieu</b>	Localisation d	u Projet			🔮 Voir carte				
Nom du site Pays	Chatt Algérie	<ul> <li>Région</li> </ul>	Afrique	•	Obtenir depuis les coordonnées				
Coordonn Latitude Longitude	Óces Géographiques           Decimal         Deg. min. s           31.9801         [°] 31         58           5.4163         [°] 5         24	sec. 48 (+ = 1 58 (+ = 6	△ Trajectoires du s Nord, - = Hemisph. Su Est, - = Ouest de Green	coleil d) nwich)	Obtenir depuis le nom	© Me O NA O PVO C NR	teonorm 7.2 SA-SSE SIS TMY EL / NSRDB TMY	ter	
Fus. horaire	155 M au-dessus du 1.0 : Correspondant à Temps Légal - Te	niv. de la mer à une différen emps Solaire =	ce moyenne = 0h 38m	?		E/S table	aux (Excel)	er a ligne table	
	🏠 Nouveau Site		E Imprimer		🗙 Annuler		•	ОК	

Figure IV.7 : coordonnée géographique de site (Ouargla)

#### IV.5.3 Données météorologiques :

Ces données résument les caractéristiques climatiques (l'irradiation et la température) du site de Ouargla, Il est conseillé de définir soigneusement la source des données

ographical Co	ordinates Météo mer	suelle Carte intéractive	
<mark>Site</mark> Source des de	Chatt (Algeria on CDER data dz (20	) 19-2020)	
Janvier Février Mars Avril Juin Juin Juin Juin Juin Juin Juin Septembre Octobre Novembre Décembre Décembre <b>Année</b>	rrad. Glob. KWh/m≷.jr 3.64 4.49 5.75 7.08 7.95 8.30 8.23 7.83 7.04 5.91 4.64 3.74 6.22 Coller	Tempér. *C 11.0 13.6 19.1 22.7 28.4 32.9 36.8 35.7 30.0 24.8 16.5 12.4 23.7 Coller	Données requises         ✓ Irradiation globale horizontale         ✓ Température ext. Moyenne         Données supplémentaires         □ Irradiation diffuse horizontale         □ Vitesse du vent         Unités d'irradiation         ⓒ kWh/m².jr         ○ MJ/m².jr         ○ MJ/m².jr
🖰 Nouvea	au Site	🖺 Imprimer	T Fermer

Figure IV.8 : Paramètres climatique de site de Ouargla

#### **IV.6** Conception du projet :

Choisi le type d'installation : connecté au réseau, déconnecté du réseau, système de pompe solaire ou connecté à un réseau continu. Dans ce cas nous choisissons système de pompe

💮 PVsyst V6.70 - PRO30 - Logiciel pour Systè	mes Photovoltaïques	– 🗆 X
Gibriers Préférences Langue	Licence Aide	
Choisissez une section	Description	Système
Pré-dimensionnement	Etude et analyse détaillés d'un projet. - Calcul de la production à partir de simulations détaillées en valeurs horaires,	Couplé au réseau
Conception du projet	<ul> <li>Différentes variantes peuvent être simulées et comparées,</li> <li>Tracking, masques lointains, et outil</li> <li>3D pour les ombrages d'objets</li> </ul>	Isolé avec batteries
Bases de données	- Analyse détaillée des pertes du système, - Evaluation économique, selon composants réels.	Pompage
Outils		Réseau CC
Sortir		🤶 Contrat de support expiré

Figure IV.9 : Conception du projet

On aura plusieurs néanmoins plus d'étapes : choix du projet et de ses variables, orientation du panneau solaire, définition de l'horizon (ombre lointaines), définitions des ombres proches, définition du système et enfin résultats.

#### VI.6.1 Les étapes de conception d'un système de pompage PV :

Cela donne une procédure étape par étape lors de la définition d'un système de pompage en PVsyst :

#### > Orientation des modules PV :

Vu le prix élevé des modules PV, il est nécessaire de choisir des orientations et inclinaisons favorables à la production d'énergie.

Pour la simulation en technologie de silicium poly cristallin, nous avons choisi un plan incliné fixe d'une inclinaison 30° (par rapport à l'horizontale) comme l'illustre la figure30° c'est l'inclinaison optimale donnée par le logiciel PVSYST, en dehors de cette dernière le rendement diminue.

Orientation, Variante "Nouvelle variante"	ante de simulation"	_		×
Type de champ F	Plan incliné fixe	·		
Paramètres du champ Inclinaison plan 31.0 + [*] Azimut 0.0 + [*]	Inclin. 31° Ouest	Azimut 0	,	<u>Es</u> t
Optimisation par rapport à (• Irradiation annuelle (• Eté (Avr-Sept) (• Hiver (Oct-Mars)	Meteo incidente annuelle Facteur de Transposition Perte par rapport à l'optimum Global sur plan capteurs 262 Voir optimisatio	1.15 0.0% 23 kWh/m²		
	🗶 An	nuler	ок 🗸	•

Figure IV.10 : Angle d'orientation

Le facteur Transposition : est le rapport de l'irradiation incidente (GlobInc) sur le plan, à l'irradiation horizontale (GlobHor). C'est à dire. Ce que vous gagnez (ou en vrac) lors de l'inclinaison du plan du capteur.

#### La définition des besoins d'eau :

Sur la base des données enregistrées dans le tableau, nous saisissons les valeurs mensuelles des besoins en eau.



Figure IV.11 : Profil de besoins d'eau

Avec saisie les caractéristiques du puits, réservoir et le type de tube

😔 Water Needs and H	lydraulic Pressure	/ Head, Variant "New	simulation	variant"	_		×
Comment New Use	er's needs						
Pumping Hydraulic Circu	it Water needs an	d Head definitions   Mo	nthly Needs	1			
Pump	oing System Ty	pe Puits vers	ré <b>s</b> ervo	oir	•		
-Well characteristic	s	Storage Tank		Feeding	level		
Static depth	38.0 m	Volume 41	.1 m3	Ground	5	$\sim$	
Max. pumping depth	41.0 m	Diameter 5.9	91 m	Ground		<u> </u>	
Pump depth	42.0 m	Water full height 1.	50 m		Stati	c level	
Borehole diameter	30.0 cm	Feeding altitude 3.0	00 m	Pumping			
Spec. drawdown ?	0.00 n/m3/h	Bottom alimenta	tion 🤶	level	np 🛛 Mi	ax. depti	۱ I
Hydraulic Circuit			50				7 I
Pipe choice PE50 (2	·) –		40	-			-
Piping length	48 m		원 - 30	-			
Number of elbows	4		peoper 20	-			
Other friction losses	0.00		10	<ul> <li>Total with frid</li> <li>Altitude diff. (</li> </ul>	ction loss OUT-IN		
			<b>_</b>				<u>1</u> 2
Other see	ction		0.0	Flow	rate [m³/h]	1.0	1.2
	[[						
	L.		el		🗸 ок		

Figure IV.12 : Circuit hydraulique de pompage

#### > La définition du système pompage PV :

La conception de système est basée sur une procédure rapide et simple :

• Choisir le modèle et disposition de la pompe dans la base de données interne.

Pumping system definition, Variante "New	v simulation variant"	– 🗆 ×
Pre-sizing suggestions		
Average daily needs :         R           Head min.         41.0 mCE         R           Head max         11.7 mCE         Volume           Volume         41.1 m³/jour         Hydraulic power	Accepted missing 5.0 $\stackrel{+}{\cdot}$ %	Suggested tank volume     268 m³       Suggested Pump power     2.3 kW       Suggested PV power     2.9 kWp (nom.)
Pump definition SubArray Design	pe multi-étages SOF 3A-10 30-300V Since 20 Pump characteristics Pump technology Centrifuge multi-étages Motor Moteur DC à aimant perman Maximal power 2800 W Voltage 12	013 💽 Open
Pumps, total power 3.37 W Nominal voltage 82 V Nominal voltage 82 V Nominal current 40.91 A Flowrate at Pmax. 8.8 m³/h (All pump flows are 	Max. Current         16           Head Min / Nom / Max         30         50         70         10           Corresp FlowRate         4.9         4.0         3.0         10           Corresp Power         1400         1400         1400         1400           Efficiency         28.6         39.0         40.9         1400	-5 A nCE n³/h N
Units for this project       Flow rate     m³/h •       Head     mCE •       Power     kW •       Energy     kWh •	Hydro Energy calculation tool       You can type here any values, not necessarily related to your project       Flow rate     8.8       Mark Head     42.0       Power     1.004	
System overview	<b>×</b> a	ancel 🗸 OK

Figure IV.13 : Choix de la pompe

• Choisir les modules PV puis sélectionner le contrôle et le contrôleur dans la base de données interne.

Pumping system definition, Variante "New simulation variant" —	
Pre-sizing suggestions	
Average daily needs :     Requested autonomy     4.0     Suggested tank volume     268       Head min.     41.0 mCE     Suggested Pump power     2.3       Head max     41.7 mCE     Suggested Pump power     2.3       Volume     41.1 m³/jour     Accepted missing     5.0     %     ?     Suggested PV power     2.9       Hydraulic power     926 W (very approximative)     5.0     %     ?     Suggested PV power     2.9	s m³ s kW 9 kWp (nom.)
Pump definition SubArray Design	
System information     Presizing help       Chosen pump     SQF 3A-10     30-300V       Technology     Centrifuge multi-étagi Head     HeadRange       Max. power     2800 W     Flow Rate	kWp, m²
Select the PV module	
Disponibles	
JA Solar 💌 250 Wp 26V Si-poly JAP6(DG) 60-250 Since 2013 Manufacturer 2014 💌	🕒 Open
Approx. needed modules 1 Sizing voltages: Vmpp (60°C) 26.1 V Voc (-10°C) 42.2 V	
Select the control mode and the controller	
? Universal controller Control mode Convertisseur MPPT-DC 💽	
Tous les fabricants 💌 1.8 kW Convertisseur MPPT-DC PS 1800 Lorentz Da 💌	🕒 Open
Number of controllers 2	
PV Array design	
Number of modules and strings     Operating conditions :       Mod. in serie     3     →       ✓ seule possibilité 3     Vmpp (60°C)     78 V       Vmpp (20°C)     94 V       Voc (-10°C)     126 V	
Overload loss N/A Plane irradiance 1000 W/m <sup>2</sup> Impp 40.9 A Max. operating power 3.4 kW	
Pnom ratio         N/A         Isc         43.2 A         à 1000 W/m² et 50°C)           Nb modules         15         Area         25 m²         15         43.2 A         à 1000 W/m² et 50°C)	
Isc (at STC) 43.2 A Array's nom. power (STC) 3.8 kWp	
System overview X Cancel	ж

Figure IV.14 : Choix du module et le Controller

#### IV.7 Résultats et discussions de la simulation numérique :

#### • Résultats détaillés :

La Figure suivante montre l'énergie incidente sur le plan des panneaux en fonction du mois de l'année on remarque une variation de l'énergie au cours des mois de l'année, pour une étude plus complète, d'autre résultat concernât l'énergie incidente de référence sur le pan des panneaux, l'énergie journalière incidente sur le plan des panneaux est 6.860 KWh/m<sup>2</sup>.jour pour un fonctionnement en mode normal.



Figure IV.15 : Energie incidente de référence sur le plan des panneaux

La distribution de cette même énergie le long de l'année est illustrée par la figure ci-après.





La courbe (Figure IV.17) représente la production normalisée pour un puissance nominale de 3750 Wc nous remarquons qu'en hiver il y a une diminution de l'énergie utilisé et des pertes, alors qu'une augmentation de l'énergie non utilisé contrairement à la saison de l'été nous remarquons une augmentation de l'énergie utilisé et des pertes et une diminution de l'énergie non utilisé



Figure IV.17 : Les productions normalisées

Nous notons à travers la courbe (Figure IV.18) malgré la variance de tous les valeurs ls, lu, lc, yf, mais le facteur de production reste fixé



Figure IV.18 : Facteurs normalisés de production et de perte

La Figure IV.19 représente l'indice de performance (PR) en fonction du les mois d'année on remarque la valeur minimale en mois de janvier est 0.1 et la valeur maximale est de 0.6 dans le mois juillet et dans ce cas la performance annuelle moyenne de système est égale 0.473 (47%)



Figure IV.19 : Indice de performance

Le résultat le plus signifiant est présenté sous forme de diagramme d'entrée/sortie reportant, pour chaque période, l'énergie effective en fonction de l'énergie incidente (Figure IV.20) les points des fonctionnements sont alignés sur une droite, dont la pente est directement liée à l'efficacité du système.



Figure IV.20 : Diagramme d'entrée/sortie journalier

La courbe (Figure IV.21) représente le débit moyenne en fonctionnement  $(m^3/h)$  en fonction de l'énergie disponible à la pompe (W) on remarque que le début il est nul dans l'intervalle [0 - 380] watt puis il démarre à partir de 390 watt et augmente avec l'augmentation de l'énergie disponible à la pompe.



Figure IV.21: Débit en fonction de la puissance à la pompe

La Figure IV.22 représent le eau pompé (m<sup>3</sup>/jour) en fonction du irradiation globale efficace quotidienne (KWh/m<sup>2</sup>.jr) on remarque que les points des fonctionnements formés dans une direction verticale à partir d'une grande valeur de l'irradiation globale.



Figure IV.22 : Production d'eau journalière selon l'irradiation



La Figure IV.23 représent la distrubution de la puissence du champ dans les mois d'année

Figure IV.23 : Distribution de la puissance du champ

La Figure IV.24 représent l'nergie effective journalier à sortie du champ





	GlobEff	EarrMPP	E PmpOp	ETkFull	H Pump	WPumped	W Used	W Miss
	KWh/m <sup>2</sup>	KWh	KWh	KWh	mCE	m <sup>3</sup> /jour	m <sup>3</sup> /jour	m <sup>3</sup> /jour
Janvier	188.1	622.9	97.0	496.0	41.41	10.60	10.60	0.000
Février	168.2	551.1	184.3	344.7	41.47	21.89	22.00	0.000
Mars	205.7	653.3	332.2	281.9	41.62	35.89	36.00	0.000
Avril	215.7	668.9	446.6	194.2	41.65	48.89	49.00	0.000
Mai	214.4	652.7	573.3	54.3	41.65	61.87	62.00	0.000
Juin	201.3	602.6	576.1	0.0	41.60	65.39	65.60	1.399
Juillet	211.9	618.2	589.4	0.0	41.59	64.73	64.74	1.261
Aout	212.0	619.6	585.7	9.4	41.60	63.92	63.72	0.279
Septembre	196.2	592.9	453.4	120.89	41.59	50.09	50.00	0.000
Octobre	194.4	603.5	327.2	255.0	41.57	35.13	35.00	0.000
Novembre	183.3	589.1	158.6	413.9	41.57	18.17	18.00	0.000
Décembre	176.8	584.8	117.3	452.0	41.45	13.05	13.00	0.000
Année	2368.0	7359.6	4441.0	2622.4	41.59	40.90	40.86	0.246

Tableau IV.3 : Tableau de Bilan et résultat principaux

Résultats (tableau IV.3), nous pouvons voir que l'énergie non utilisée (ETkFull) (réservoir plein) diminue avec l'augmentation de la consommation d'eau (W utilisé) ainsi que l'énergie de fonctionnement pompe augmentez progressivement avec l'augmentation de la consommation d'eau.

#### **Conclusion :**

Le logicielle PVsyst permet de simuler un système de pompage photovoltaïque avec une prise en compte de tous les aspects : pertes, emplacement géographique, évaluation économique, ...etc. Ceci a permis de faire une meilleure estimation des pertes qui peuvent affecter le rendement global, les pertes dues au système du pompage et les jours d'autonomie est très importante pour le dimensionnement de ce système de pompage, d'où la nécessité d'opter pour une technologie de meilleure rendement possible de cette installation pompage photovoltaïque.

# CONCLUSION GENERALE

#### **Conclusion générale :**

Au vu des futurs développements concernant le secteur de l'énergie avec l'épuisement des énergies fossiles le siècle prochain, et l'utilisation progressive des énergies renouvelables, l'installation de systèmes photovoltaïques connaitra certainement une cadence beaucoup plus accélérée.

Le recours aux méthodes de dimensionnement deviendra alors un réflexe systématique que se soit de la part des systémiers installateurs ou bien de la part des concepteurs « designers ». La méthode présentée dans ces modèles se veut aussi simple que les méthodes analytiques.

Le couplage direct d'un générateur (photovoltaïque) à une charge implique un point de fonctionnement dépendant particulièrement de la charge et qui n'est pas nécessairement celui optimal étant donné dans certaines conditions de travail le problème de parte en puissance devient significatif à mesure que la puissance de fonctionnement s'écarte de celle maximale. Cette mise en cause pour certaines charges devient une contrainte qui se répercute incontestablement, sur le rendement global du système dévoilant aussi un mouvait usage de cellules solaire.

Le système photovoltaïque très couteux pouvant être donc parfois mal utilisé, plusieurs idées d'amélioration de ce fonctionnement sont apparues : la méthode la plus utilisée consiste à adapter l'impédance GPV à celle de la charge.

La méthode permettant de trouver le point de puissance maximale est basée sur la comparaison de la tension de fonctionnement et celle optimal.

On appellera par grandeurs optimales la tension et le courant par les quels puissance maximale. La tension optimale (Vopt) et la tension en circuit ouvert (Vco) sont étroitement liées aux conditions climatiques (ensoleillement et température) et sont donc sujettes à des variations tout au long de la journée.

Ce modeste travail présent la modélisation du système PV ouvra une grande porte de recherche devant nos futurs étudiants afin de contribuer dans Amélioration du pompage à fil solaire et l'électrification rurale.

# ANNEXES

### Annexe (a) : Paramètre de simulation de base

Sustème de n	ompage BV/: Ber	amètres	do simulation d	base
Systeme de p	ompage PV. Par	ametres	de simulation de	e base
rojet : Dimen	sionnement d'un Sy	stème de	Pompage Photovolt	aïque
ite géographique	Chatt		Pays	Algérie
ituation Temps défini comme	Latitude Temps légal Albédo	31.98" N Fus. horai 0.20	Longitude re TU+1 Altitude	5.41°E 141 m
onnees meteo:	Chatt	CDER dat	a dz (2019-2020) - Synth	hetique
ariante de simulation : Nou	velle variante de si	mulation		
	Date de la simulation	26/06/20 á	15h50	
aramètres de simulation				
aramètres système de pompage	E Type de système	Puits vers	réservoir	
aractér. du puits F	Prof. du niveau statique	38 m	Baisse de niveau spéc.	. 0.00 m / m³/h
(Diamètre 30 cm)	Prof. de la pompe	42 m	Prof. maxi de pompage	9 41 m
Alimentation par le haut	Altitude d'iniection	3.0 m	Hauteur (niveau plein)	) 1.5 m
ircuit hydraulique	Longueur de tuyaux Nombre de coudes	50 m 2	Tuyaux PE50	) Dint = 54 mm
esoins d'eau	Moyenne annuelle	41.10 m³/jo	ouDistribution mensuelle	Voir page suivante
ompe	Modèle	SQF 3A-1	0 30-300V	
achnologie de la pompe / onvertisseur associé ou intégré	Fabricant Centrifuge multi-étages Type	Pompe im MPPT	SQFlex mergée (puits) Moteur Plage de tensio	r Moteur DC à aimant per n 30 - 300 V
onditions de fonctionnement	Pr	ession min	. Pression nom. P	Pression max.
Débit maximum correspondant		30.0 4.90 1400	50.0 4.00 1400	70.0 mWater 3.00 m <sup>9</sup> /h 1400 W
ombre de pompes	en parallèle	2 pompes	1400	1400 11
rientation plan capteurs	Inclinaison	31*	Azimut	t 0°
aractéristiques du champ de ca	pteurs			
odule PV	Si-poly Modèle	JAP6(DG)	60-250	
Custom parameters definition	Fabricant	JA Solar	Esserellèle	E abatasa
ombre total de modules PV	Nbre modules	15	Puissance unitaire	250 Wc
uissance globale du champ	Nominale (STC)	3750 Wc	Aux cond, de fonct	3369 Wc (50°C)
aractéristiques de fonct. du champ	(50°C) U mpp	82 V	I mpp	41 A
urface totale	Surface modules	24.6 m*	Surface cellule	21.9 m²
ppareil de contrôle	Modèle	PS 1800		
	Fabricant	Lorentz	CONT MODT DO	
0-	iniguration du systeme	Convertis	seur MPP1-DC	
Custom parameters definition ombre de modules PV ombre total de modules PV vissance globale du champ aractéristiques de fonct, du champ urface totale ppareil de contrôle	Fabricant En série Nore modules Nominale (STC) (50°C) U mpp Surface modules Modèle Fabricant	JA Solar 3 modules 15 3750 Wc 82 V 24.6 m <sup>a</sup> PS 1800 Lorentz Convertis	En parallèle Puissance unitaire Aux cond. de fonct I mpp Surface cellule seur MPPT-DC	5 chai 250 W 3369 V 41 A 21.9 n

### Annexe (b) : Paramètre de simulation détaillés

Principaux paramètres sy Besoins du système Pompes 2 unités Champ PV	vstême T F Mi Mi	ype de systèr ression de ba odèle / Fabrica odèle / Fabrica	ne Pu se 41 nt SC nt JA	uits vers n .0 mCE QF 3A-10 .P6(DG) 60	éservoi 30-300 0-250 /	r Be V / Grur JA Sola	esoins d Idfos SC r	'eau ⊇Flex	41.1 m³/jour (	(moy.
Configuration du système	Straté	gie de régulati	on Co	onvertisse	ur MPF	PT-DC	e uu chi	amp .	5750 WC	
Besoins d'eau: valeurs me	ensuelles	T I								
Jan. Fév. Mars 10.0 22.0 36.0	Avr. Mai 49.0 62.0	Juin Jui 67.0 66	Aoi 0 64	il Sep. 0 50.0	Oct. 35.0	Nov. 18.0	Déc. 13.0	Année 41.1	m²/jour	
Contrôle de fonctionneme	ent du systèm									
Convertisseur de puissan	ce Cor	vertisseur MP	PT-DC							
Conditions de fonctionneme	ent Tensio	n MPP minim	ale	72 V	puis	sance	nominal	e 18	00 W	
	Tensio	n MPP maxim sion champ m	ale ax	102 V 200 V		Puissa Effica	nce seu cité max	iil xi 98	20 W 3.0 %	
	Cour	ant d'entrée m	axi	0.0 A		Efficaci	té EURO	D 96	3.0 %	
Remarques et Caractérist	iques techniq	ues								
"Controlling of the pump sys Suited for 6-8 ""Standard 12 Enclosure, IP54 (sealed, w Solar operation: MPPT	stem, LED state V"" PV module eatherproof)	e indicators. s in series				Dimens	ions: La Ha Profo	irgeur auteur ndeur	178 mm 395 mm 150 mm	
Battery operation: Low volta Speed control: Max pum Two control inputs (tank full Protections: Reverse polarit Output: 3x100V electronical	ge disconnect/ p speed adjusta , dry running, o y, overload, ter ly commutated	reconnect able to reduce or other remote nperature for DC brushle	flow ra contro	te to 30% I) Ior				Poids	4.50 kg	
Facteurs de perte du cha	mp PV			0 W/m²K		Frac	pertes	3.0 %	b Wm²K / m/s	
Facteurs de perte du cha Encrassement du champ	mp PV	Lic (con	st) 20			Ecac	pertes	1.5 %	aux STC	
Facteurs de perte du cha Encrassement du champ Fact. de pertes thermiques Perte ohmique de câblage	mp PV Rés	Uc (con s. globale char	st) 20 np 34	mOhm		1100	nortes	08%	aux STC	
Facteurs de perte du cha Encrassement du champ Fact, de pertes thermiques Perte ohmique de câblage Perte diode série	mp PV Rés	Uc (con 1. globale char Chute de tensi	st) 20 np 34 on 0.1	mOhm 7 V		Frac	pertes	20.0		
Facteurs de perte du cha Encrassement du champ Fact. de pertes thermiques Perte ohmique de câblage Perte diode série LID - "light Induced degrada Perte de qualité module	mp PV Rés tion"	Uc (con 6. globale char Chute de tensi	st) 20 np 34 on 0.1	mOhm 7 V		Frac Frac Frac	pertes pertes	2.0 %	6 16	
Facteurs de perte du cha Encrassement du champ Fact, de pertes thermiques Perte ohmique de câblage Perte diode série LID - "light Induced degrada Perte de qualité module Perte de "mismatch" module	mp PV Rés	Uc (con 5. globale char Chute de tensi	st) 20 np 34 on 0.1	mOhm 7 V		Frac Frac Frac Frac Frac	pertes pertes pertes	2.0 %	6 6 6 au MPP	
Facteurs de perte du cha Encrassement du champ Fact, de pertes thermiques Perte ohmique de câblage Perte diode série LID - "light Induced degrada Perte de qualité module Perte de "mismatch" modul Perte de "mismatch" strings Effet d'incidence, paramétris	mp PV Rés s sation ASHRAE	Uc (con . globale char Chute de tensi E IAM	st) 20 np 34 on 0.1	mOhm 7 V bo (1/cos	i - 1)	Frac Frac Frac Frac Frac Frac	pertes pertes pertes pertes ram, bo	2.0 % -0.8 % 1.0 % 0.10 0.05	6 6 au MPP %	
Facteurs de perte du cha Encrassement du champ Fact, de pertes thermiques Perte ohmique de câblage Perte diode série LID - "light Induced degrada Perte de qualité module Perte de "mismatch" modul Perte de "mismatch" strings Effet d'incidence, paramétrie	Rés tion" es s sation ASHRAE	Uc (con s. globale char Chute de tensi	st) 20 np 34 on 0.1	mOhm 7 V bo (1/cos	i - 1)	Frac Frac Frac Frac Frac Pa	, pertes , pertes , pertes , pertes ram, bo	2.0 9 -0.8 9 1.0 9 0.10 0.05	6 6 au MPP %	
Facteurs de perte du cha Encrassement du champ Fact, de pertes thermiques Perte ohmique de câblage Perte diode série LID - "light Induced degrada Perte de qualité module Perte de "mismatch" modul Perte de "mismatch" string: Effet d'incidence, paramétris	mp PV Rés tion" les s sation ASHRAE	Uc (con a. globale char Chute de tensi	st) 20 np 34 on 0. = 1	mOhm 7 V - bo (1/cos	i - 1)	Frac Frac Frac Frac Frac Pa	pertes pertes pertes pertes pertes ram. bo	2.0 % -0.8 % 1.0 % 0.10 0.05	6 6 au MPP %	
Facteurs de perte du cha Encrassement du champ Fact, de pertes thermiques Perte ohmique de câblage Perte diode série LID - "light Induced degrada Perte de qualité module Perte de "mismatch" modul Perte de "mismatch" string: Effet d'incidence, paramétrie	mp PV Rés tion" s sation ASHRAE	Uc (con s. globale char Chute de tensi	st) 20 np 34 on 0.1	mOhm 7 V - bo (1/cos	i - 1)	Frac Frac Frac Frac Frac Pa	pertes pertes pertes pertes pertes ram, bo	2.0 % -0.8 % 1.0 % 0.10 0.05	6 6 au MPP %	
Facteurs de perte du cha Encrassement du champ Fact, de pertes thermiques Perte ohmique de câblage Perte diode série LID - "light Induced degrada Perte de qualité module Perte de "mismatch" modul Perte de "mismatch" string: Effet d'incidence, paramétrie	mp PV Rés tion" s sation ASHRAE	Uc (con s. globale char Chute de tensi	st) 20 np 34 on 0.1	mOhm 7 V - bo (1/cos	i - 1)	Frac Frac Frac Frac Frac Frac	pertes pertes pertes pertes ram, bo	2.0 % -0.8 % 1.0 % 0.10 0.05	6 au MPP %	

## Annexe (c) : Résultats principaux

								24/	06/20	Page 3/5
	Système	de por	noage	PV F	Résult	ats prir	ncipau	IX		
Projet :	0,000.00	Din	nension	nemen	nt d'un	Système	e de Po	mpag	je	
/ariante de simulation : Nouvelle variante de simulation										
Principaux paramètres	système	Type de	e système	Puits	vers ré	servoir				
Besoins du système		Pression	n de base	41.0	mCE		Besoir	ns d'ea	iu 41.	1 m³/jour (moy
Pompes 2 unités	5	Modèle /	Fabricant	SQF	3A-10 3	0-300V /	Grundfos	s SQFI	lex	
Champ PV	22	Modèle /	Fabricant	I JAP6	(DG) 60	-250 / JA	Solar	122022		
Configuration du système	Str	sombre de atégie de	e modules régulation	les 3 S x 5 P Puissance du champ 3750 Wc ion Convertisseur MPPT-DC				0 WC		
	1100400-040400	35								
Principaux résultats de Production du système	la simulatio	n Eau	nomnée	1492	9 m²		Snácify	1 000	076 m <sup>3</sup> /	M/m/hor
Production du systeme		Res	nins d'eau	1500	2 m <sup>3</sup>	Eau	mannua	nte l	0.5%	Keep/bai
		Enemie à	la nomne	4441	kWh	Lau	Spécific	nue i	0.30 kM	m/m <sup>3</sup>
Ene	raie PV inutili	sée (réser	voir nlein	2622	kWh	Fracti	opecani inutili	séa :	356%	main
Line	and a matur	Efficacité	système	60.3	% E	Efficacité d	le la pon	npe :	38.2 %	
Investissement		Global a	vec taxes	7957	e		Spécific	que :	2.12 €/V	Vp
Coût annuel	Annuités (Em	prunt 5.0%	6, 20 ans)	638€	E/an	Coût d	exploitat	tion i	0 €/an	
Coût specifique	and the second second	Coût	de l'eau	0.04	€/m³	Coût	de l'éner	rgie I	0.14 €/k	Wh
Productions normalisees (par kW	Vp installe): Puis	sance nomin	ale 3750 Ws			Indic	e de perto	emance	(PR)	
E - La : Perte systeme (conv VI : Energie effective à la	vertuseer, seul) 0.1 s parmpe 3.2	r kivinskolpjy r kivinskolpjy r kivinskolpjy	-		-					-
La. Perte system (corr Y) Energy effective la dan Fie Mer Avi Me	a Juni Juli Ang	Bell Di	Rev Dec	MJ) werehund op somei	2.0 - - 2.0 - 2.2 - 2.2 - - 2.0 Jun P	y Mar Aut	a a Jun	Jul I	Anti Bag	Od May Die
La. Perte systems (corr V) Energie effective la dan Fie Mei Ayi Me	a Jun Jai Aus	Belli Dri	Titev Dec	tub unstantyse op opper	EA -	ty Me Art	Mei Jun	Ju	Areo Bag	Od Nev Dec
La. Perte systeme (corr V) Energie effective la difference of the systeme (corr difference of	Globert	Beek Det	Trev Dec	ante de si suitats priv	EE	WPumped	t Ha Jun	Jus I	Ann Bag	Get Nev Dec
La. Perte systeme (corr V) Energie effective la difference (corr difference (corr	GiobErt Juni Juli Aug GiobErt Within GiobErt Within Hange GiobErt GiobErt	Sedi DH	Trev Dec	AUD WARANGER ID SOME antite de si suitats priv ETheFull WAR	EE	WPumped m <sup>2</sup>	Har Jun Mar Jun	Jus Jus W Ness	Anti Bag	Gel New Date
La. Perte systeme (corr region of the systeme (corr region of the systeme of the systeme of the systeme of the systeme of the system of the	Gioberry Gioberry Gioberry Gioberry Gioberry Gioberry WMarri 1021	Sep Dr EAntHPP W6 622.3 551.1	Tree Dec	ante de si sultats prin 1996. 1996. 1996.	E8	WPumped m <sup>2</sup> 228 813	Mile Jun Mile Jun m <sup>2</sup> 210	Jus L Jus W Misso m <sup>2</sup> 5.00 5.00	And Bag	Gd Rey Dec
La. Perte systeme (corr region of the systeme (corr region of the systeme of the systeme of the system of the sy	Giobelf Gio	Bee Det	Trey Dec	ante de si sultats prio ETRFuil 496.0 344.7 201.8	E8	WPumped m <sup>2</sup> 228 1113 1113	W Used at an at an at an at an at an	W Mise m <sup>2</sup> 5.00 6.00 6.00	Auto Bag	Od Rev Dec
La. Perte systeme (corr response)	GiobEff GiobEff Jan Jan Ja Ant GiobEff GiobE	Ben Du Best Du	Trey Dec	AUD undersystellite oppini antite die si builtats privi 606.0 344.0 364.0 364.2 364.2	E8	WPumped m <sup>2</sup> 328 913 1112 1607 118	W Used m <sup>2</sup> 210 611 1115 1172		And Bag	Od My Die
La. Perte systeme (corr response) by the systeme (corr response) by the system (corr response) by the system the system (corr response) by the system the system (corr response) by the system the system (corr response) by the system the system (corr response) by the system (co	Giodeff gampe Jan Jan Ja Jan Jan Giobeff WMark 182,1 182,1 182,1 182,1 182,1 182,1 182,1 182,1 182,1 182,1 182,1 182,1 182,1 182,1 184,2 185,1 184,1 1	Ben Du Ben Du Ben Du Ben Du Ben Du Ben Du Ben Ben Ben Ben Ben Ben Ben Ben Ben Ben Ben Ben Ben	Tiev Die Bilans et rés E PapOp SWA 97.0 154.3 154.3 154.3 154.3 157.1 1570.1	ante de si sultats priv 490.0 341.9 154.2 54.3 0.0	EE	WPumped m <sup>4</sup> 328 813 1113 1667 1962	W Used 80 310 6115 1115 1170 1125 1170 1125 1170	Jue 1 Jue 1 000 000 000 000 000 000 000 000 000 0	And Bag	Gel Mvy Dec
La. Perte systeme (corr response to the systeme (corr response to the systeme (corr response to the system) and the system (corr response to the system) and the system) and the system (corr response to the	Giodeffer gampe Giodeffer Giod	BArthlype Sed Dri EArthlype Sed Dri EArthlype Store	Trev Dec Bilans et rés E PapOp AWh 97.0 154.3 352.2 446.6 573.1 570.1 570.1 570.1 570.1 570.1	ante de si suitats priv 1942 3447 291,0 3447 291,0 3447 291,0 3447 291,0 344,7 291,0 291,0 344,7 344,7	EE	WPumped m <sup>2</sup> 813 1167 1912 1962 2007	W Used at 304 at	W Ness m <sup>2</sup> 5.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	Are0 Beg	Del Nev Dec
La. Perte systeme (corr response to the systeme (corr response to the system of the	GlobErt variance, reality 0.1 parage 3.2 GlobErt KORANT 106.2 205.7 214.4 205.7 214.4 205.3 215.7 214.9 213.	EAmHPP EV/h Majo avenues Beek Der Res EAmHPP EV/h 651.3 6551.3 655	Trev Dec Bitans et rés E PmpOp AVA 194.3 332.2 446.6 573.1 589.4 583.7 453.4	U) we wind a solution of the second s	EE	WPumped m <sup>2</sup> 328 813 112 1313 112 1362 2507 1903	4 Me Jun Me Jun 10 111 1115 2007 1122 1160	4 Jun Jun 000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.000000	Anti Bag	Gel New Date
La. Perte systeme (corr response to corr la particular de la particular de la dans res de la particular de la particular de la dans res de la particular de	Giobelli Giobelli parage 3, 2 Giobelli WMMini 166, 2 205, 7 214, 4 201, 5 215, 7 214, 4 215, 7 215, 7 214, 4 215, 7 215, 7 214, 4 215, 7 215, 7 214, 4 215, 7 215, 7 215	EAntHPP W/h Map swin Web Seci Det EAntHPP W/h 622.9 551.1 633.3 668.9 613.2 618.2 618.2 618.2 618.2 618.2 618.2 618.5	Tree Dec	U) veleninget i oppi ante de si sultats prin ETIeFuil 990, 344,7 231,9 344,7 234,2 344,2 3	EE	WPumped m <sup>2</sup> 228 1113 1151 1602 1001 1603 1009	W Used m <sup>b</sup> 310 616 1155 1222 1865 1325	Jus Jus 1 Jus 1 W Misso 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0	Arei Braz	Gd Rev Dec
La. Perte systeme (corr response)	Giodeff Vitaner, parifi 0.1 parije 3.2 Giodeff WMarri 188.1 188.1 188.1 188.1 188.1 200.5 200.5 215.7 215.4 201.5 215.7 215.4 201.5 215.9	Beeji Del Beeji	Tree Dec	U) manufas a oppi ante de si sultats prin 1943 344,7 231,8 1944,7 244,3 0,0 94,9 24,5 0,0 94,9 24,5 0,0 94,9 24,5 0,0 94,9 24,5 0,0 94,9 24,5 0,0 94,9 24,5 0,0 94,9 10,0 10,0 10,0 10,0 10,0 10,0 10,0 10	EE	WPumped m <sup>2</sup> 228 233 113 1667 1918 1962 2007 1901 1903 1903 1903 1903 1903 1903 1903	W Used m <sup>2</sup> 210 616 1115 1122 1968 2007 1975 1965 1965 1965 1965 1965	Jus 1 Jus 1 W New m <sup>2</sup> 0.00 0.00 41.07 50.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.0	And Base	Od Rev Det
La. Perte systeme conv Pertense of the system conv Pertense of the	Gioteff parage a Juni Juli Aug Giobeff Withinst, Juli Aug a Juni Juli Aug 2005 2005 2015 214 A 2015 214 A 2015 214 A 2015 215 214 A 2015 215 214 A 2015 215 214 A 2015 215 215 215 215 215 215 215 2	EAntHOPP EXAMPLE 223 5511 633.3 682.9 618.2 618.5 618.2 618.5 618.2 618.5 6	Trev Dec Trev Dec Trev Dec E PuspOp 8/0h 970 1583 332.2 446.6 873.1 578.1 568.4 569.7 158.6 177.3 157.4 177.4 177.4 177.4 177.4 1	U) venunget is oppi ante de si suitats prin Viño 344.7 231.9 344.7 231.9 344.7 231.9 24.9 24.9 24.9 24.9 24.9 24.9 24.9 24	EE	WPumped m <sup>2</sup> 225 1112 1015 1015 1003 1005 100	W Used m <sup>b</sup> 310 616 1115 1122 1866 180 1125 150 1325 560 403 14912	W Mise nº 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0	Arei Bag	Od Nev Dec
La Perte systeme (corr The systeme (corr The systeme) of the systeme (corr The system (corr The sy	GlobErt Ehring Erbing Er	EAmHIPP W/H MAp)- average of the second Bed Def EAmHIPP W/H 022.3 551.1 632.3 068.9 632.7 618.2 618.5 618.2 618.5	Trev Dec Trev Dec Trev Dec Trev Dec Trev Dec Trev Dec E PampOp AVA 154.3 332.2 444.6 573.1 570.1 589.4 599.4 599.	U) venunget is oppi ante de si suitats priv VMA 496.0 344.7 2019.2 443.2 0.0 9.4 120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 4120.9 245.0 245.	E8	WPumped           m²         Aw           WPamped         112           112         133           1113         1662           2007         1901           1003         1603           1053         1645           454         14929           Pression Make         Eau periple           Eau periple         Eau periple           Eau periple         Eau periple	W Used an <sup>2</sup> 310 618 1115 1170 1122 12037 1275 1355 540 14912 403 14912 403	Jui Jui W Miss 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0	Anti Bag	Gel New Date

# Annexe (d) : Diagramme des pertes

PVSYST V6.70			24/06/20	Page 4/5		
Sy	stème de pompage P	V: Diagramme des perte	es			
Projet : Dimensionnement d'un Système de Pompage Photovoltaïque						
Variante de simulation	Nouvelle va	ariante de simulation				
Principaux paramètres sy Besoins du système Pompes 2 unités Champ PV Configuration du système	stème Type de système Pression de base Modèle / Fabricant Modèle / Fabricant Nombre de modules Stratégie de régulation	<ul> <li>Puits vers réservoir</li> <li>41.0 mCE Besoins d'eau 41.1 m³/jour (moy.)</li> <li>t SQF 3A-10 30-300V / Grundfos SQFiex</li> <li>t JAP6(DG) 60-250 / JA Solar</li> <li>s 3 S x 5 P Puissance du champ 3750 Wc</li> <li>n Convertisseur MPPT-DC</li> </ul>				
	Diagramme des per	tes sur l'année entière				
2178	kWh/m² +15.0% G	radiation globale horizontale Ilobal incident plan capteurs				
	0-0.1% G	slobal incident below threshold				
	13-3.0% F	acteur de perte d'encrassement				
2368 kWh	m <sup>a</sup> * 25 m <sup>a</sup> capt. Ir	radiance effective sur capteurs				
efficacité aux STC = 15.27%		conversion PV				
88	93 kWh	nergie champ nominale (selon effic. 'erte due au niveau d'Irradiance	STC)			
	→-13.2% P	erte due à la température champ				
	(+0.8% P	erte pour qualité modules				
	9-2.0% L	ID - "Light induced degradation"				
	-1.1% P	ertes mismatch, modules et strings				
7360	kWh E	nergie champ, virtuelle au MPP				
(	No and a	nde Canadistanis en entretten fellensit	ġ.			
	10.0% P	erte Convertisseur en operation (enicacia)	20			
	N0.0% P	erte Convertisseur, sur-tension				
	2-0.2% P	erte Convertisseur, seuil de tension				
7063 8	Wh P	ertes électriques (convertisseur, se	uils, surch.)			
	1 0.0% E	inergie si sous le niveau d'aspiration				
	→-37.1% E	nergie inutilisée (réservoir plein)				
155-0429-545						
1699 kWh Effic	acité de la pompe = 38.2% E	nergie électrique utile à la pompe nergie hydraulique				
14929 Pres	sion moy. = 41.6 mCE E	au pompée				
NOOS	p	uits: surpression de soufirage				
4-1.4%	P	ertes de charge friction				
languant: 90 m² 14912 m²	B	lesoins d'eau				

## Annexe (e) : Evaluation économique

System	e de pompage Fi	v. Evaluation econ	onique	
Projet : Dimensionnement d'un Système de P Photovoltaïque				
Variante de simulation :	Nouvelle va	riante de simulation		
Principaux paramètres système Besoins du système Pompes 2 unités Champ PV Configuration du système	Type de système Pression de base Modèle / Fabricant Modèle / Fabricant Nombre de modules Stratégie de régulation	Puits vers réservoir 41.0 mCE SQF 3A-10 30-300V / G JAP6(DG) 60-250 / JA S 3 S x 5 P Puissa Convertisseur MPPT-De	Besoins d'eau rundfos SQFlex blar nce du champ C	41.1 m²/jour (moy.) 3750 Wc
Investissement	14 E (1991)	005 6 /	0075	
Supports et intégration	15 unites	225 € / unite 70 € / module	1050	€
Pompes (Pnom = *00 W)	2 unités	1089 € / unité	2178	e
Régulateur, Convertisseur			166	e
Construction, cablage,			150	e
Moins-value substitution Investissement brut (sans taxes	•)		0 6919	€ €
Financement				
Investissement brut (sans taxes)	02/07/07/2020		6919	€
Taxes sur l'investissement (TVA)	Taux 15.0 %		1038	e
Subventions			1037	e
Investissement net (TTC)			7957	¢
Annuités	(Emprunt 5.0	0 % sur 20 ans)	638	€/an
Entretien	65 ( 35)	10	0	€/an
urance, taxes annuelles vision remplacement pompe (durée de vie 5.0 ans)		0	€/an ECU/year	
Coût annuel total				€/an
Coût de l'eau et de l'énergie				
Energie utilisée pour le pompage			4441	kWh / an
Energie en excès (réservoir plein)			2622	kWh/an
Eau pompée			14929	m <sup>a</sup>
Coût de l'eau pompée			0.04	€ / m³

# Références Bibliographiques

[1] A. Mehdaoui, thèse de magister«Identification par Rauschenbach et par Neuro-flou du point de puissance maximal du générateur photovoltaïques d'un système solaire en Milieu saharien»

[2] Michael Boxwell, Solar Electricity Handbook: A Simple, Practical Guide to Solar Energy (2012), p. 41–42.

[3] Stickler, Greg. "Educational Brief - Solar Radiation and the Earth System". National Aeronautics and Space Administration. Archived from the original on 25 April 2016. Retrieved 5 May 2016.

[4] F. Lasnier, T. G. Ang, « Photovoltaic Engineering Handbook », IOP Publishing Ltd.

1980.ISBN 0-85274-311-4.

[5]energipluslesite.be(<u>https://energiepluslesite.be/theories/photovoltaique6/caracteristiq</u> ues-electriques-des-cellules-et-des-modules-photovoltaiques/).

[6]https://total.direct-energie.com/particuliers/parlons-energie/dossiers-energie/energierenouvelable/les-differents-types-de-cellules-photovoltaiques

[7] Djarallah, Mohamed, "Contribution à l'étude des systèmes photovoltaïques résidentiels couples au réseau électrique," université de Batna, Thèse de Doctorat en Science, 2008.

[8] A. Bentaillah, « étude expérimental et de simulation des performances d'une installation PV de faible puissance », mémoire de Magister en physique énergétique, Tlemcen, 1994.

[9]<u>https://www.memoireonline.com/05/09/2066/m\_Les-pompe-solaires--Dimensionnement-</u> dune-station-de-pompage-en-zone-maracher0.html

[10] K. Benlarbi, L. Mokrani, M. S. Nait-Said, « A fuzzy global efficiency optimization of a photovoltaic water pumping system », a LSPIE Laboratory, Electrical Engineering Department, Engineering Science Faculty, Batna University,2004.

[11] Design and simulation of photovoltaic water pumping system », These de Doctorate, California Polytechnic State University San Luis Obispo, 2005.

[12]energipluslesite.<u>https://www.researchgate.net/figure/Systeme-photovoltaique-</u> autonome\_fig13\_327839184

[13]energipluslesite.<u>https://mypower.engie.fr/energie-solaire/conseils/schema-panneau-photovoltaique.html?fbclid=IwAR12Ru-0IIPXOZi1OJcEUyjmPWqI95-</u>

egTLAxR\_R34MpwgxJ74-UZN3yUAA.

[14]energipluslesite.http://www.sitiosolar.com/fr/le-pompage-solaire-

photovoltaique/?fbclid=IwAR2xvmkhxpTyyVDRL77SrzBBuR-iFg0RnB-

5SGpHY1njvFaDY3NxbaLBHts

[15] Mr : BENDJOUDI Faouzi, Mr : LAKHDARI Farid «Etude et Simulation d'un Système de Pompage Photovoltaïque avec batteries»

[16]C. BERNARD, C. SEBRAO-OLIVEIRA, B. LAVAL et C. VAUDOUER « Panneau photovoltaïque et algorithme MPPT à base de logique floue » Rapport rédigé dans le cadre l'UV BA04-Energie renouvelable, Université de technologie Compiègne, 2009.

[17] I. Vechiu « Modélisation et analyse de l'intégration des énergies renouvelables dans

un réseau autonome», thèse de Doctorat de l'Université du Havre, France, 2005.

[18]https://www.solaire-diffusion.eu/injection-reseau/52-solaire-photovoltaique-panneaux/aidesir.html

[19] A. LOUADAH « Modélisation et commande d'un système de pompagePhotovoltaïque » Mémoire d'ingéniorat en électromécanique ; université de BEJAÏA,2009

[20] http://www.chimix.com/an12/bac12/sti4.html

[21] A. Oi. « Design and simulation of photovoltaic water pumping system », These de Doctorate, California Polytechnic State University San Luis Obispo, 2005.

[22] J.Royer, T. Djako, « Le pompage photovoltaïque », Manuel de cours à l'intention des ingénieurs et des techniciens, Université d'Ottawa, 2002.

[23] B.Multon, H. B. Ahmed, N. Bernard, « les moteurs électriques pour applications de grande série », Pierre-Emmanuel CAVAREC Antenne de Bretagne de l'Ecole Normale Supérieure de Cachan, Revue 3EI juin 2000.

[24] http://www.fao.org/3/ah810f/AH810F07.htm#figure 64

[25] R.Chenni « Etude technico-économique d'un système de pompage photovoltaïque dans un village solaire » Thèse de Doctorat, Université de Constantine, 2007.

[26] https://www.azprocede.fr/Cours\_GC/pompe\_volumetrique\_piston.html

[27] A.Betka, "Perspectives for the Sake of Photovoltaic Pumping Development in the South".Thèse de DoctorateEs-Sciences de l'Université de Batna, 2005.

[28] A. Daud, M. M. Mahmoud, "Solar powered induction motor-driven water pump operating on adesert well, simulation and field tests", Renewable Energy, Vol. 30, pp. 701-714, 2005.

[29] « Les Stations de Pompage Individuelles pour l'Irrigation », Editions Quae, 1996.

[30] Kenna, J., and B. Gillett, 1985. Solar Water Pumping. A handbook.
[31] Faculty of Electrical Engineering Master's thesis 2009 (pages : 42-45-46)

[32] Williams, C.A., H.H. Whiffen, and D.Z. Haman, 1993. Water for livestock using solar generated electricity, Florida Energy Extension Service Fact Sheet EES-97, 5 pp.

[33] Marsh, L., 2001. Pumping water from remote locations for livestock watering, Virginia Cooperative Extension, Publication 442-755, 8 pp.

[34] B. hamidat, B. benyoucef.« Mathematic models of photovoltaic motor-pumpSystem » Renewable Energy Vol : 33, pages : 933-942, 2008.

[35] D. Rekioua, A. hamidat, K. Haddouche, L. Katti« Dimensionnement d'un système de pompage photovoltaïque », colloque nationale sur l'énergieSolaire, CNESOL'2006, Université de Bejaia, 29-30 Novembre 2006.

[36] J. Royer, T. Djiako, E. Schiller, B. SadaSy.« Le pompage photovoltaïque, Editions multimonde », Québec, Canada, 1998.

[37] Site web http://gpip.cnam.fr/ Dimensionnement des pompes centrifuges

[38] Site web https://fr.wikipedia.org/ Cavitation

[39] Centre de Développement des Energies Renouvelables (CDER) -Direction des opérations QuartierIssil, Rue EklMechaar Al haram. BP.509/MarrakechGueliz.

[40] Wilo Suisse Sa « Principes fondamentaux de la technologie des pompes »

[41] dans accueil du logiciel PV PVsyst

[42] A. Moumi, N. Hamani, N. Moumi et A. Z. Mokhtari, « Estimation du rayonnement solaire par deux approches semi empiriques dans le site de Biskra», Centre Universitaire de Béchar–Algérie, 11 et 12 Novembre 2006.

[43] S. Beringer, H. Schilke, I. Lohse, G. Seckmeyer, Case study showing that the tilt angle ofphotovoltaic plants is nearly irrelevant, Solar Energy 2011; 85: 470–476.

[44] Prédimensionnement Pumping système presizing "PVsyst "

[45] A. DJAFOUR, « Etude d'une station de pompage photovoltaïque dans une région saharienne», Thèse de magistère, université de Ouargla, 2000.

[46] expérimentation d'un système photovoltaïque de pompage d'eau utilisant un moteur à aimants permanents sans balais collecteur », Journée d'Etude sur l'Energie Solaire, Mardi 01 mars 2005, Bejaia.

[47] site web Grundfos « Product center » Dessin Encombrement

[48] Site web https://www.sines.fr/lorentz\_ps1800hrc.html

[49] Site web https://fr.made-in-china.com/