UNIVERSIDADE FEDERAL DE JUIZ DE FORA FACULDADE DE ENGENHARIA ENGENHARIA ELÉTRICA - HABILITAÇÃO EM SISTEMAS EM POTÊNCIA

RAMIRES DA SILVA LOPES

ESTUDO DE CASO: DIMENSIONAMENTO DE UM SISTEMA FOTOVOLTAICO MINIGERAÇÃO

Juiz de Fora

RAMIRES DA SILVA LOPES

ESTUDO DE CASO: DIMENSIONAMENTO DE UM SISTEMA FOTOVOLTAICO MINIGERAÇÃO

Trabalho Final de Curso submetido à banca examinadora constituída de acordo com o Artigo 9º do Capítulo IV das Normas de Trabalho Final de Curso estabelecidas pelo Colegiado do Curso de GRADUAÇÃO EM EN-GENHARIA ELÉTRICA - SISTEMAS DE POTÊNCIA, como parte dos requisitos necessários para a obtenção do grau de Engenheira Eletricista.

Orientador: Prof. Flávio Vanderson Gomes

Juiz de Fora

Ficha catalográfica elaborada através do Modelo Latex do CDC da UFJF com os dados fornecidos pelo(a) autor(a)

ESTUDO DE CASO: DIMENSIONAMENTO DE UM SISTEMA FOTOVOLTAICO MINIGERAÇÃO / RAMIRES DA SILVA LOPES. – 2024. 52 f. : il.

Orientador: Prof. Flávio Vanderson Gomes

Trabalho de Conclusão de Curso (Graduação) – UNIVERSIDADE FE-DERAL DE JUIZ DE FORA, FACULDADE DE ENGENHARIA. ENGE-NHARIA ELÉTRICA - HABILITAÇÃO EM SISTEMAS EM POTÊNCIA, 2024.

1. Fotovotaico. 2. Dimensionamento. 3. Tracker. 4. PVsyst. 5. Geração distribuída. I. Gomes, Flávio, orient. II. Título

RAMIRES DA SILVA LOPES

ESTUDO DE CASO: DIMENSIONAMENTO DE UM SISTEMA FOTOVOLTAICO MINIGERAÇÃO

Trabalho Final de Curso submetido à banca examinadora constituída de acordo com o Artigo 9º do Capítulo IV das Normas de Trabalho Final de Curso estabelecidas pelo Colegiado do Curso de GRADUAÇÃO EM EN-GENHARIA ELÉTRICA - SISTEMAS DE POTÊNCIA, como parte dos requisitos necessários para a obtenção do grau de Engenheira Eletricista.

BANCA EXAMINADORA

Prof. Flávio Vanderson Gomes - Orientador Universidade Federal de Juiz de Fora

Eng. Bruno Guilherme Alves da Rocha Santiago Universidade Federal de Juiz de Fora

Aos meus pais e amigos, por nunca deixarem de acreditar, apoiar e trazer luz.

AGRADECIMENTOS

Gostaria de expressar minha gratidão a algumas pessoas fundamentais nesta jornada.

Primeiramente, agradeço à minha mãe Imaculada e ao meu pai Ronaldo pelo apoio, confiança e esforço conjunto, e por nunca deixarem de acreditar em mim e no meu sonho.

Agradeço a todos os amigos que estiveram presentes ao longo do meu desenvolvimento, sempre compartilhando experiências e oferecendo apoio mútuo. Em especial, agradeço às minhas amigas de engenharia, Bianca e Bárbara, que sempre foram muito mais que colegas de curso. Agradeço também à Maíra por sempre me apoiar e ser paciente comigo nos momentos importantes.

Agradeço ao meu orientador Flávio Gomes e aos professores do curso de Engenharia Elétrica da Universidade Federal de Juiz de Fora pelo conhecimento compartilhado, pelo incentivo, dedicação e por todo o aprendizado proporcionado.

Por fim, agradeço aos amigos do departamento privado da Deode Energia: Henrique, Laura, Lucas, Amanda, Julimar, Heitor e, principalmente, João Lucas, por me ensinarem e sempre apoiarem meu desenvolvimento profissional e pessoal nos últimos anos.

Obrigada a todos!

" Nada na vida deve ser temido, somente compreendido. Agora é hora de compreender mais, para temer menos." Marie Curie.

RESUMO

O dimensionamento de uma Usina Fotovoltaica é fundamentado em diversos fatores cruciais, visando assegurar a eficiência e a viabilidade do projeto. A escolha adequada do terreno é o primeiro passo para otimizar os custos do projeto, pois uma escolha incorreta pode inviabilizá-lo desde o início. Além de uma boa escolha do terreno, o segundo passo envolve a seleção dos principais componentes, incluindo: Módulos Fotovoltaicos, Inversores Fotovoltaicos, Estrutura de Fixação (seja ela *tracker* ou fixa), Eletrocentro e Cabine de Medição. Após a análise técnica e a escolha do modelo de cada equipamento, é necessário realizar algumas análises envolvendo o dimensionamento do quantitativo de cada material e a compatibilidade dos equipamentos.

Palavras-chave: 1. Fotovoltaico. 2. Dimensionamento. 3. Tracker. 4. PVsyst. 5. Geração distribuída.

ABSTRACT

The sizing of a Photovoltaic Plant is based on several crucial factors, aiming to ensure the efficiency and viability of the project. Choosing the right land is the first step to optimizing the project costs, since an incorrect choice can make it unfeasible from the beginning. In addition to choosing the right land, the second step involves selecting the main materials, including: Photovoltaic Modules, Photovoltaic Inverters, Fixing Structure (whether tracker or fixed), E-House and Measurement Cabin. After the technical analysis and choosing the model of each equipment, it is necessary to perform some analyses involving the sizing of the quantity of each material and the compatibility of the equipment.

Keywords: 1. Photovoltaic. 2. Sizing. 3. Tracker. 4. PVsyst. 5. Distributed generation.

LISTA DE ILUSTRAÇÕES

Figura 1 – Localização	1
Figura 2 – Mapa de Irradiação solar diária média [kWh/m².dia 15	5
Figura 3 – Irradiação solar diária média [kWh/m².dia \ldots	3
Figura 4 – Limite de inclinação	7
Figura 5 – Perfil de elevação Norte - Sula	3
Figura 6 – Perfil de elevação Leste - Oeste 18	3
Figura 7 – Linhas de distribuição existentes $\ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots 19$)
Figura 8 – Modúlo Risen RS132-8-660 20)
Figura 9 – Inversor Sungrow SG250HX 22	2
Figura 10 – Estrutura <i>Tracker</i> - MTR Arcol	3
Figura 11 – Sistema $Backtracking$	1
Figura 12 – Estrutura de Solo Fixa	5
Figura 13 – Layout 1 - Estrutura Tracker $\ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots 26$	3
Figura 14 – Layout 2 - Estrutura Fixa $\ldots \ldots 27$	7
Figura 15 – Geração - Estrutura <i>Tracker</i>	3
Figura 16 – Geração - Estrutura Fixa	3
Figura 17 – Eletrocentro 2500kVA - Blutrafos)
Figura 18 – Curva de Potência	3
Figura 19 – Divisão de <i>strings</i>	1
Figura 20 – Temperatura mínina na região	5

LISTA DE TABELAS

Tabela 1 –	Dados do terreno	19
Tabela 2 –	Especificação do módulo fotovoltaico	20
Tabela 3 –	Especificação Elétrica - Consição STC	21
Tabela 4 –	Especifições dos Inversores Fotovoltaicos	21
Tabela 5 –	Dados de entrada CC	21
Tabela 6 –	Dados de saída CA	21
Tabela 7 $-$	Especifições Estrutura Tracker	23
Tabela 8 –	Especifições Estrutura Fixa	24
Tabela 9 –	Especifições Eletrocentro	30
Tabela 10 –	Principais Equipamentos	32
Tabela 11 –	Dimensionamento Strings	34

LISTA DE ABREVIATURAS E SIGLAS

UFV	Usina Fotovoltaica
ANEEL	Agência Nacional de Energia Elétrica
CC	Corrente Contínua
CA	Corrente Alternada
FDI	Fator de Dimensionamento de Inversores
\mathbf{SC}	Sobrecarregamento
STC	Confições Padrão (Standard Test Conditions)
MPPT	Rastreamento de máxima potencia (Maximum Power Point Tracking)
INMET	Instituto Nacional de Meteorologia
UFJF	Universidade Federal de Juiz de Fora
ABSOLAR	Associação Brasileira de Energia Solar Fotovoltaica
CRESESB	Centro de Referência para as Energias Solares e Eólica Sérgio de S. Brito

SUMÁRIO

1	INTRODUÇÃO	12
1.1	OBJETIVOS DO TRABALHO	13
1.2	ESTRUTURA DO TRABALHO	13
2	DIMENSIONAMENTO	14
2.1	LOCALIZAÇÃO	14
2.2	PRINCIPAIS EQUIPAMENTOS	19
2.2.1	MÓDULOS FOTOVOLTAICOS	20
2.2.2	INVERSORES FOTOVOLTAICO	21
2.2.3	ESTRUTURA DE FIXAÇÃO	22
2.2.3.1	CAPACIDADE POR ÁREA	25
2.2.3.2	GERAÇÃO DE ENERGIA	27
2.2.3.3	VIABILIDADE FINANCEIRA	27
2.2.4	ELETROCENTRO	29
2.2.5	CABINE DE MEDIÇÃO	30
3	ANÁLISE	32
3.1	FATOR DE DIMENSIONAMENTO DO INVERSOR (FDI)	32
3.2	DIMENSIONAMENTO DAS STRINGS	33
3.3	CORREÇÃO DE TEMPERATURA - TENSÃO DE CIRCUITO ABERTO	34
4	CONCLUSÃO E TRABALHOS FUTUROS	37

	REFERÊNCIAS
5	ANEXOS
5.1	ANEXO A - DATASHEET DO MÓDULO RISEN RSM132-8-660M 40
5.2	ANEXO B - DATASHEET DO INVERSOR SG250HX
5.3	ANEXO C - SIMULAÇÃO PVSYST - ESTRUTURA TRACKER 44

1 INTRODUÇÃO

Energia solar fotovoltaica é a energia obtida através da conversão da radiação solar em eletricidade pelo intermédio de materiais semicondutores, em um fenômeno conhecido como efeito fotovoltaico (BEIGELMAN, 2013).

O crescimento acelerado de fontes renováveis nos últimos anos está impulsionando a diversificação da matriz energética no Brasil. Segundo a Associação Brasileira de Energia Solar Fotovoltaica (ABSOLAR), em 2023, a energia solar fotovoltaica se tornou a segunda maior fonte da matriz energética do país, representando aproximadamente 18,6% da capacidade instalada, com cerca de 43.323 MW. Ela fica atrás apenas das hidrelétricas, que correspondem a 47,3% da matriz energética, totalizando 109.950 MW.

As usinas fotovoltaicas podem ser instaladas em telhados, no solo ou até mesmo em lagos e rios. Cada tipo de instalação possui suas vantagens e desvantagens, mas para garantir um bom resultado do projeto, é essencial realizar um dimensionamento adequado.

O dimensionamento de uma usina fotovoltaica inclui a escolha do local de instalação, que deve possuir uma irradiação solar ideal, pois a mesma afeta diretamente a geração de energia da usina. Além disso, é necessário considerar o método de instalação e os custos associados.

Uma usina fotovoltaica é composta por diversos equipamentos e materiais, e a seleção adequada desses elementos é crucial para o sucesso do projeto. Os principais equipamentos que compõem a usina são: módulos fotovoltaicos, inversores, estruturas de fixação, eletrocentros e cabines de medição. A escolha desses equipamentos deve considerar vários critérios, incluindo preço de mercado, disponibilidade, eficiência, certificações e, principalmente, compatibilidade técnica.

1.1 OBJETIVOS DO TRABALHO

O objetivo deste trabalho é descrever e realizar o processo de dimensionamento de uma usina fotovoltaica de minigeração, abrangendo desde a seleção do terreno até a definição das *strings*. O processo inclui a definição da potência e a seleção dos principais equipamentos que compõem o projeto, como módulos, inversores, estruturas de fixação, eletrocentro e cabine.

1.2 ESTRUTURA DO TRABALHO

O presente trabalho foi dividido em quatro capítulos, sendo o primeiro esta introdução e os demais estão organizados da seguinte forma:

O Capítulo 2 descreve o processo de dimensionamento da usina fotovoltaica, abordando desde a seleção do terreno até a definição do quantitativo e especificação dos principais equipamentos.

O Capítulo 3 detalha as análises realizadas para definição da potência e strings da usina fotovoltaica.

O Capítulo 4 apresenta as conclusões obtidas no desenvolvimento do trabalho e oferece sugestões para futuras pesquisas na área.

2 DIMENSIONAMENTO

2.1 LOCALIZAÇÃO

A Usina Fotovoltaica Silveirânia será construída no município de Silveirânia, situado no estado de Minas Gerais, Brasil. A cidade de Silveirânia está localizada a uma distância de aproximadamente 243 km a sudoeste da capital do estado, Belo Horizonte.

Coordenadas geográficas:

- Latitude: 21° 8'34.08"S
- Longitude: 43°13'11.71"O

A Figura 1 mostra a posição geográfica da Usina Fotovoltaica Silveirânia em relação ao estado de Minas Gerais.



Figura 1 – Localização

Fonte: Google Earth

A escolha do terreno para a implantação da Usina Fotovoltaica Silveirânia foi fundamentada em diversos fatores cruciais, com o objetivo de assegurar a eficiência e a viabilidade do projeto. Esses fatores incluem:

• Irradiação solar: Afeta a geração e, consequentemente, a produção de energia da usina;

- Topografia: Influencia o custo de implantação do projeto;
- Acesso à rede elétrica: Impacta os custos de implantação do projeto;
- Disponibilidade do terreno: Essencial para a viabilidade do projeto.

Segundo (Silva, 2021), o termo "radiação solar" é usado de forma comum e pode ser referenciado em termos de fluxo de potência, quando é nomeadamente denominado de irradiância solar, ou em termos de energia por unidade de área, designado, então, de irradiação solar. Pode-se avaliar se uma região é adequada para a geração fotovoltaica a partir dos dados de irradiação solar. Segundo a Figura 2 (Atlas, 2019), observa-se que as regiões Nordeste, Centro-Oeste e Sudeste do Brasil são as áreas com maior irradiação.



Figura 2 – Mapa de Irradiação solar diária média $[\rm kWh/m^2.dia]$

Fonte: SOLARGIS, 2024

De acordo com (Silva, 2021), a irradiação solar mínima exigida normalmente pelos projetistas de sistemas de placas fotovoltaicas é entre 3 a 4 kWh/(m².dia). De acordo com o CRESESB (Centro de Referência para as Energias Solares e Eólica Sérgio de S. Brito), a irradiação solar média na região de Silveirânia é de 4,67 kWh/m², conforme apresentado na Figura 3, sendo uma irradiação adequada para a construção do projeto.

L	ocalidades pró	ximas																			
L	atitude: 21°S ongitude: 43°(2				201221															
#	Estação	Municínio	HE	País	Irradiação se	olar diária méo	lia [kWh/m².dia]											_		
	Latação	ridincipio			Latitude [°]	Longitude [°]	Distância [km]	Jan	Fev	Mar	Abr	Mai	Jun	Jul	Ago	Set	Out	Nov	Dez	Média	Delta
•	Uba	Uba	MG	BRASIL	21° S	43,049° O	5,1	5,60	5,86	4,85	4,25	3,64	3,53	3,70	4,47	4,78	4,99	4,76	5,45	4,66	2,33
~	Divinesia	Divinesia	MG	BRASIL	21° S	42,949° O	5,3	5,64	5,91	4,88	4,24	3,65	3,53	3,72	4,50	4,81	5,03	4,79	5,47	4,68	2,37
~	Senador Firmino	Senador Firmino	MG	BRASIL	20,901° S	43,049° O	12,1	5,60	5,89	4,85	4,27	3,67	3,52	3,73	4,49	4,80	5,00	4,76	5,46	4,67	2,37

Figura 3 – Irradiação solar diária média [kWh/m².dia]

Fonte: CRESESB-Centro de Referência para Energia Solar e Eólica, 2024

Buscou-se um terreno com topografia plana, o que reduz a necessidade de movimentação de terra para a instalação dos painéis solares e estruturas de fixação dos módulos. As estruturas de fixação possuem um limite máximo de inclinação em relação ao solo. Segundo o *datasheet* do fornecedor de estruturas Brametal, a estrutura *tracker* (ou seguidor solar) bifileira possui inclinação máxima Norte-Sul permitida de até 15% e inclinação máxima Leste-Oeste permitida de até 5%, conforme apresentado na Figura 4. Para estruturas fixas os limites de inclinação tendem a ser maiores. Caso o terreno escolhido ultrapasse esse limite fornecido pelo fabricante, é necessário realizar uma regularização do solo através de terraplanagem, gerando um custo adicional ao projeto.

Para avaliar a topografia do terreno selecionado, utilizou-se o recurso de perfil de elevação do Google Earth. Através desse recurso, observou-se que a inclinação média Norte-Sul do terreno é de 2,6%, conforme apresentado na Figura 5, e a inclinação média Leste-Oeste é de 3,4% conforme figura 6. Dessa forma, nota-se que o terreno possui baixa inclinação, tornando-o favorável para a instalação da UFV.

A utilização do perfil de elevação do Google Earth deve ser feita de modo cauteloso e apenas como um parâmetro de estimativa, considerando a imprecisão do modelo digital do terreno fornecido pelo software. Em outras palavras, os dados de inclinação obtidos a partir deste modelo não devem ser utilizados em projetos executivos. Para isso, é necessário realizar levantamentos planialtimétricos (por estação total ou drones) conduzidos por profissionais de topografia. No entanto, para uma análise preliminar quando o terreno é desconhecido, o recurso atende ao propósito proposto.

Além disso, a análise das imagens do Google Earth indica que o terreno selecionado não apresenta a presença significativa de rochas ou regiões alagadas. Essas características são cruciais para o processo de construção da usina. Caso o terreno apresentasse rochas ou áreas alagadas, isso poderia resultar em custos adicionais para terraplanagem e drenagem, e, em casos mais extremos, poderia exigir a detonação de rochas. Portanto, a ausência dessas condições contribui para a viabilidade e economia do projeto.

Características Técnicas do Tracker Bifileira

Seguidor solar	Eixo simples horizontal com duas fileiras controladas em conjunto
Inclinações atendidas	Entre -55° e +55°
Características seguidor	Comporta até 124 painéis, com comprimento aproximado de 64 metros
Orientação dos painéis	Retrato (vertical)
Opções de fundação	Perfil metálico cravado no solo ou fundações em concreto
Altura mínima dos painéis em relação ao solo	0,50 metros
Material para os perfis	Aço estrutural (ASTM A36, ASTM A572-G50 ou equivalentes)
Material para os parafusos	Aço galvanizado a fogo
Normas atendidas para itens de projeto	NBR 8800, NBR 14762 e AISI S100
Velocidade de vento	Todas as regiões do Brasil, de acordo com a NBR6123
Acabamento/proteção	Galvanização a fogo (ASTM A123 e ASTM A153)
Método <mark>d</mark> e instalação	Montagem em campo sem utilização de soldas
Declividade Norte/Sul	Inclinação máxima permitida de até 15%. Mudanças de inclinação entre duas estacas consecutivas podem ser de até \pm 0,5%
Declividade Leste/Oeste	Inclinação máxima permitida em uma direção de até 5%
Mecanismo	Motor DC, módulo de giro com redução
Controlador	Auto alimentado com comunicação sem fio ZigBee entre as bifileiras e bateria de backup
Algoritmo de rastreamento para seguidor solar	SPA, baseados na posição de GPS, hora do dia e backtracking (evitando sombreamento de painéis)
Posição de descanso noturna	Configurável dependendo das necessidades do cliente
Proteção para altas velocidades de vento	Sim. Utilização de anemômetro. O seguidor se move automaticamente para inclinação de segurança.
Garantia	Estrutura 10 anos Automação 5 anos

Fonte: Datasheet Brametal

Foi analisada a existência de rede elétrica próxima ao terreno selecionado. Para isso, foram buscadas informações nos dados abertos fornecidos pela (ANEEL, 2021). Sabendo-se que o terreno está situado na área de cobertura da Energisa Minas Rio, foram selecionados os dados correspondentes e utilizados no programa QGis para visualização.



Figura 5 – Perfil de elevação Norte - Sul

Fonte: Google Earth

Figura 6 – Perfil de elevação Leste - Oeste



Fonte: Google Earth

Conforme mostrado na Figura 7, foi observado que existem várias linhas de distribuição elétrica próximas ao terreno. Essa proximidade pode resultar em benefícios nos custos de conexão, caso elas sejam utilizadas, dependendo da estrutura dessas redes. Isso pode até possibilitar um cenário onde não seja necessário reforço ou obras na rede para atender à demanda da usina.



Figura 7 – Linhas de distribuição existentes

Fonte: Dados Aberto ANEEL, 2024

Além dos pontos já citados, a disponibilidade do terreno é um fator importante, pois ele deve estar disponível durante toda a vida útil da usina fotovoltaica. Segundo fornecedores, essa vida útil é de aproximadamente 25 anos, baseada na durabilidade dos módulos fotovoltaicos declarada pelos fabricantes. Além disso, o terreno deve possuir uma área mínima adequada para a instalação do projeto.

A Tabela 1 apresenta um compilado dos principais dados analisados para a escolha do terreno que servirá de base para a dimensionamento do projeto.

Tabe	la 1 – Dados do terreno
Município	Silveirânia
Estado	Minas Gerais
Coordenadas geográficas	Lat: 21° 8'34.08"S e Long: 43°13'11.71"O
Área	7,8 ha
Perímetro	1078 metros
Inclinação Média	3%
Irradiação	$4,67 \text{ kWh/m}^2.\text{dia}$

Fonte: Elaborada pela autora

PRINCIPAIS EQUIPAMENTOS 2.2

No dimensionamento da Usina Fotovoltaica (UFV), a seleção estratégica dos principais equipamentos, que representam o maior custo do projeto, é crucial para o êxito do empreendimento. Para a escolha desses equipamentos, foram considerados fatores como disponibilidade de mercado, qualidade e preço. A seguir, apresentam-se as especificações dos principais equipamentos escolhidos para integrar a UFV.

2.2.1 MÓDULOS FOTOVOLTAICOS

A escolha dos módulos foi orientada por diversos critérios, incluindo preço de mercado, disponibilidade, eficiência, certificações, compatibilidade técnica com os inversores entre outros fatores.

Fabricante	Risen
Modelo	RSM132-8-660
Tipo de célula	Monocristalino
Número de células	132 [(6x11+6x11)]
Dimensões	$2384 \mathrm{x} 1303 \mathrm{x} 35 \mathrm{mm}$
Coeficiente de Temperatura Voc	$-0,25\%/^{\circ}C$
Coeficiente de temperatura Isc	$0,04\%/^{\mathrm{o}}\mathrm{C}$
Coeficiente de temperatura Pmax	$-0,34\%/^{\circ}C$

Tabela 2 – Especificação do módulo fotovoltaico

Fonte: Elaborada pela autora

Figura 8 – Modúlo Risen RS132-8-660



Fonte: Datasheet da Risen

Potência nominal	$660 \mathrm{Wp}$
Tensão circuito aberto Voc	$45{,}75~\mathrm{V}$
Corrente de curto circuito Isc	18,33 A
Máxima tensão Vmpp	$38,\!12 \mathrm{V}$
Maxima corrente Impp	$17,\!32 \mathrm{A}$
Eficiência	$21,\!2\%$

Tabela 3 – Especificação Elétrica - Condição STC

Fonte: Elaborada pela autora

2.2.2 INVERSORES FOTOVOLTAICO

Os inversores desempenham um papel crucial no funcionamento de parques solares, pois são responsáveis por converter a energia elétrica gerada pelos painéis solares, na forma de corrente contínua (CC) para corrente alternada (CA) (Nogueira,2023). Optou-se pela utilização de inversor *string* interligado a uma unidade de transformação. Segue a especificação dos inversores selecionados:

Tabela 4 – Especifições dos Inversores Fotovoltaicos

Fabricante	Sungrow
Modelo	SG250HX
Dimensões	$1051 \times 660 \times 363 mm$
Peso	99 kg
Temperatura de Operação	-30°C até 60°C
Nível de Proteção IP	IP66

Fonte: Elaborada pela autora

Tabela 5 – Dados de entrada CC

Máxima tensão Voc	1500V
Faixa de tensão de operação MPPT	500V - 1500V
Máxima corrente Impp	30
Corrente de curto circuito Isc	50
Número total de MPPT	12

Fonte: Elaborada pela autora

Tabela 6 – Dados de saída CA

Potência Nominal	250 kVA
Máxima corrente de saída	180.5A
Tensão nominal de saída	800V
Faixa de Frêquencia	$50\mathrm{Hz}$ - $60\mathrm{Hz}$
Eficiência máxima	98,8%

Fonte: Elaborada pela autora



Figura 9 – Inversor Sungrow SG250HX

Fonte: Datasheet da Sungrow

2.2.3 ESTRUTURA DE FIXAÇÃO

As soluções para a fixação de painéis fotovoltaicos devem ser práticas, eficientes e duráveis. A qualidade da estrutura metálica desempenha um papel crucial na resistência às condições climáticas e na longevidade das instalações.

Ao escolher estruturas metálicas para a construção de uma usina fotovoltaica de solo, duas opções principais a serem consideradas são a estrutura *tracker* (ou seguidor solar) e a estrutura fixa.

Um seguidor solar é um dispositivo mecânico que tem por objetivo garantir que os painéis fotovoltaicos ficam sempre na posição mais favorável a captar o máximo de radiação solar possível, elevando a eficiência na captação de energia solar. O custo de um sistema de seguimento, quando se tem em conta o valor do projeto de um sistema fotovoltaico, é de um incremento de 20% desse valor, mas é preciso ter em conta que um sistema deste tipo pode vir a aumentar as receitas geradas em cerca de 40% (CORTEZ, 2007). Em outras palavras, apesar de a estrutura *tracker* ter um custo inicial mais elevado em cerca de 20%, ela pode resultar em um aumento de geração de energia que eleva a receita em torno de 40%.

Fabricada em aço estrutural, a base pode ser fixada comumente com concreto ou cravação direta, adaptando-se conforme as necessidades do projeto.

O tracker selecionado contém *Backtracking*, que é uma técnica que utiliza algoritmos para evitar o sombreamento dos módulos fotovoltaicos. Enquanto os algoritmos de rastreamento buscam constantemente o ângulo mais próximo da posição perpendicular ao sol, o *Backtracking* busca otimizar ainda mais a geração de energia, evitando o sombreamento entre as fileiras do *tracker*. Cada fileira do *tracker* exerce impacto na projeção de sombra da fileira adjacente, justificando a necessidade de uma abordagem coordenada.

Fabricante	MTR ARCOL
Modelo	Tracker 90 módulos
Amplitude de inclinação	-55 a 55
Cobertura	Galvanização a fogo
Temperatura de Operação	-30° C até 60° C
Nível de Proteção IP	IP66

Tabela 7 – Especifições Estrutura Tracker

Fonte: Elaborada pela autora

A combinação dos algoritmos de rastreamento e *Backtracking* atua de forma conjunta para otimizar a geração de energia na usina fotovoltaica. A estratégia é eficaz para minimizar sombreamentos nas primeiras horas da manhã e no final da tarde, quando o Sol está baixo conforme apresentado na figura 11. Durante esses períodos, a proximidade entre os rastreadores solares pode levar à obstrução do feixe de irradiância direta, resultando em sombreamento de módulos. O *Backtracking*, por meio da técnica de "retorno", ajusta os ângulos de rotação a partir do alinhamento módulo-sol, na medida necessária para evitar sombreamento, assegurando assim uma geração otimizada de energia solar.

Figura 10 – Estrutura Tracker - MTR Arcol



Fonte: Datasheet MTR ARCOL





Fonte: Datasheet MTR Arcol

A estrutura fixa, como o próprio nome sugere, é uma estrutura que não se movimenta ao longo do tempo. Essa estrutura é planejada para manter uma determinada inclinação em relação á maior incidência de irradiação durante o ano. No Brasil, essa inclinação é na direção do norte geográfico, buscando maximizar a geração de energia dos módulos fotovoltaicos. Essa estrutura se caracteriza pela simplicidade de instalação e baixo custo.

Tabela 8 – Especifições Estrutura Fixa

Fabricante	MTR ARCOL
Modelo	Fixa 6 módulos
Grau de inclinação	$4^{\rm o}$ a $23^{\rm o}$
Cobertura	Galvanização a fogo
Nível de Proteção IP	IP66

Fonte: Elaborada pela autora

Para selecionar a estrutura ideal para o projeto, foram realizadas três análises: Capacidade por área, Geração de Energia e Viabilidade Financeira. Figura 12 – Estrutura de Solo Fixa



Fonte: Datasheet MetalLight

2.2.3.1 CAPACIDADE POR ÁREA

Na primeira análise, avalia-se a capacidade máxima da usina que pode ser instalada na área total disponível de 7,8 hectares. Para isso, foram elaborados dois *Layouts*: o *Layout* 1, que utiliza uma estrutura com *tracker*, e o *Layout* 2, que utiliza uma estrutura fixa.

Para a elaboração do **Layout** 1, busca-se otimizar a geração da usina. Para alcançar esse objetivo, projetou-se o *Layout* visando uma maior capacidade instalada com menores perdas de sombreamento.

Para reduzir a perda de sombreamento, buscou-se maximizar o *pitch* (espaçamento entre mesas) do projeto, pois um *pitch* maior implica na utilização de uma faixa de terreno mais ampla pela usina (FERRAZ, 2023). No entanto, um *pitch* maior também resulta na otimização da geração de energia, pois minimiza as perdas de sombreamento. É comum utilizar um *pitch* entre 6,5 e 7,5 metros para estruturas *tracker*. Para a elaboração deste *layout*, foi selecionado um *pitch* de 7 metros, decisão tomada visando a maximização da geração de energia através do aumento do *pitch*, ao mesmo tempo em que se leva em consideração a limitação da área do terreno.

Para a seleção do modelo do *tracker* e a quantidade de fileiras, foram considerados o espaço disponível no terreno e sua geometria. Outro fator impactante na escolha do *tracker* foi o tamanho das *strings* (conjuntos de módulos), sendo desejável ter *strings* de 30 módulos. O *tracker* selecionado, levando em conta esses dois parâmetros, será um modelo de três fileiras com 90 módulos (30 módulos por fileira). Nesse caso, cada fileira será composta por uma *string*.

O *Layout* 1 é composto por *tracker* modelo trilifeira de 90 módulos, conseguindo alocar 55 *trackers*, totalizando 4950 módulos de 660 Wp. Obteve-se, assim, uma usina

fotovoltaica com capacidade de 2,5 MW/3,267 MWp, com um pitch de 7 metros, conforme Figura 13.



Figura 13 – Layout 1 - Estrutura Tracker

Fonte: Elaborada pela autora

Entretanto, ao adotar o **Layout 2** composto por estrutura fixa, alcançou-se uma capacidade superior, atingindo 5 MW/7,1 MWp. É válido destacar que a Agência Nacional de Energia Elétrica (ANEEL), regulamentando conforme a Lei 14.300/2022, Artigo 1°, estabelece como minigeração distribuída, central geradora de energia elétrica renovável ou de cogeração qualificada que não se classifica como microgeração distribuída e que possua potência instalada, em corrente alternada, maior que 75 kW (setenta e cinco quilowatts), menor ou igual a 5 MW (cinco megawatts) para as fontes despacháveis e menor ou igual a 3 MW (três megawatts) para as fontes não despacháveis (ANEEL, 2022).

Como nesse caso estamos tratando de uma fonte não despachável, ou seja, fontes de geração onde não há possibilidade de controle da injeção da energia gerada devido à falta de controle da matéria-prima e do armazenamento da energia gerada (SOLAR FINANCE, 2024), o *Layout 2* foi limitado a 3MW CA para se adequar às normativas vigentes. Dessa forma, resultou-se em uma usina fotovoltaica de 3 MW/3,9 MWp de potência, utilizando um *pitch* de 8 metros, conforme ilustrado na Figura 14.



Figura 14 – Layout - Estrutura Fixa

Fonte: Elaborada pela autora

2.2.3.2 GERAÇÃO DE ENERGIA

A segunda análise, tem como foco a avaliação da geração da usina. Para isso, utilizou-se o software PVsyst. Segundo Instituto Solar o software PVsyst é um software utilizado para auxiliar no dimensionamento e desenvolvimento de projetos de geração solar fotovoltaica. Os profissionais do Setor Fotovoltaico utilizam o software para estudar, por exemplo, cálculo de perdas por sombreamento e sujeira nos módulos, além de estimar a produção de energia considerando a eficiência de cada equipamento (Intituto Solar, 2020). Dessa forma, para o **Layout 1** estrutura *tracker* de 2,5 MW/3,25 MWp, com *pitch* de 7 metros, obteve-se uma geração anual de 5.663.376 kWh/ano, conforme apresentado na Figura 15 do estudo do PVsyst. Em paralelo, para o **Layout 2** estrutura fixa de 3 MW/3,9 MWp, com *pitch* de 8 metros, alcançou uma geração anual de 5.680.573 kWh/ano, conforme Figura 16.

Observa-se que, apesar da usina fixa possuir uma capacidade instalada maior e um *pitch* também superior, a diferença na geração entre ambas é pequeno. Este fenômeno ocorre devido à capacidade da estrutura *tracker* otimizar a incidência da radiação solar ao acompanhar o movimento do sol, minimizando as perdas decorrentes da fixação em uma única posição.

2.2.3.3 VIABILIDADE FINANCEIRA

A terceira análise baseou-se na avaliação dos custos associados ao dois *Layouts* sugeridos. Nas pesquisas de mercado realizadas, revelou-se que uma usina composta por

Communication City				
Geographical Site	Situation		Project settings	
Silveirânia	Latitude	-21.14 °S	Albedo	0.20
Brazil	Longitude	-43.22 °W		
	Altitude	515 m		
	Time zone	UTC-3		
Meteo data				
Silveirânia				
Meteonorm 8.1 (2008-2015), Sat=100%	- Synthetic			
	Syste	m summary —		
Grid-Connected System	Tracking system	em with backtracking		
PV Field Orientation			Near Shadings	
Orientation	Tracking algorit	hm	According to string	s : Fast (table)
Tracking plane, horizontal N-S axis	Astronomic calcu	ulation	Electrical effect	100 %
Axis azimuth 0 °	Backtracking act	ivated	Diffuse shading	Automatic
System information				
PV Array		Inverters		
Nb. of modules	4950 units	Nb. of units		10 units
Pnom total	3267 kWp	Pnom total		2500 kWac
		Pnom ratio		1.307
User's needs				
Unlimited load (grid)				
	Resu	ts summary —		

Figura 15 – Layout - Estrutura Tracker

Fonte: Simulação PVsyst

Figura 16 – Layout- Estrutura Fixa

	Proje	ct summary ———		
Geographical Site	Situation		Project settings	
Silveirânia	Latitude	-21.14 "S	Albedo	0.20
Brazil	Longitude	-43.22 "W		
	Altitude	515 m		
	Time zone	UTC-3		
Meteo data				
Silveirânia				
Meteonorm 8.1 (2008-2015), Sat=100% -	Synthetic			
	Syste	m summary ———		
Grid-Connected System	Sheds on a bu	ilding		
PV Field Orientation	Near Shadings	3	User's needs	
Fixed plane	Linear shadings :	Fast (table)	Unlimited load (grid)	
Tilt/Azimuth 20 / 0 °				
System information				
PV Array		Inverters		
Nb. of modules	5910 units	Nb. of units		12 units
Pnom total	3901 kWp	Pnom total		3000 kWac
	242420745255557511	Pnom ratio		1.300
	Bacul	te summany		
	- Resul	to summary		

Fonte: Simulação PVsyst

estrutura *tracker* apresenta um custo de instalação 3,71 reais/Wp, enquanto uma usina fotovoltaica formada por estrutura fixa possui um custo de instalação 3,34 reais/Wp. Dessa forma, percebe-se o custo em reais/Wp de uma UFV tipo *tracker* é aproximadamente 10% maior que de estrutura fixa.

Considerando que a potência total da usina *tracker* como $P_{\text{tracker}} = 3,25 \text{ MWp}$ e a potência total da usina fixa como $P_{\text{fixa}} = 3,9 \text{ MWp}$, os custos totais associados a cada tipo de usina são expressos como:

 $C_{\text{tracker}} = P_{\text{tracker}} \times \text{Custo por Wp tracker} = 3250000 \times 3,71 = 12.057.500 \text{ reais}$

$$C_{\text{fixa}} = P_{\text{fixa}} \times \text{Custo por Wp fixa} = 3900000 \times 3,34 = 13.026.000 \text{ reais}$$

A análise dos resultados revela que o custo total da usina fixa (C_{fixa}) é R\$ 968.500,00 superior ao custo da usina *tracker* (C_{tracker}) , ou seja, aproximadamente 8% maior. Esse custo maior é devido a usina fixa necessitar ter uma potência instalada maior para conseguir ter a geração próxima da estrutura *tracker*, já que a estrutura *tracker* consegue minimizar as perdas de sombreamento. Mesmo que o valor reais/Wp da estrutura fixa seja menor, necessitou de uma potência maior, deixando a solução de estrutura fixa mais cara que a outra .

Diante dessa análise e considerando a grande diferença no investimento inicial entre as duas estruturas, optou-se pela utilização da estrutura *tracker*, ou seja, Usina fotovoltaica Silveirânia com capacidade de 2,5 MW/3,267 MWp conforme Figura 13. Essa escolha visa maximizar o retorno sobre o investimento, levando em consideração não apenas os custos iniciais, mas também a eficiência ao longo do tempo.

2.2.4 ELETROCENTRO

Eletrocentros são salas elétricas geralmente blindadas, destinadas à instalação de transformadores e quadros elétricos. Sua principal função é realizar a transformação dos níveis de tensão e proporcionar abrigo para os dispositivos de proteção.

Para selecionar o eletrocentro apropriado para o projeto, foram considerados os seguintes pontos:

 Potência: Como a usina tem capacidade de 2,5 MWca, o eletrocentro selecionado precisa ter um transformador que suporte essa potência, ou seja, um transformador de 2,5 MVA no mínimo;

- Proteção: O eletrocentro necessita de um quadro com a proteção de cada inversor e um disjuntor;
- Tensão de entrada: Como a saída dos inversores selecionados são de 800V, o eletrocentro deve ter a capacidade de receber essa tensão em baixa tensão;
- Tensão de saída: Como a rede é de 13,8kV, o eletrocentro selecionado precisa ter um transformador elevador que transforme a tensão de 800V para 13,8kV.

Fabricante	Brutrafos solares
Modelo	SKID 2500 kVA
Transformador	Isolação a seco 2500kVA 15 KV k=4 Dyn1
QGBT	800V 2500A 30kA
Uso	Ao tempo
Nível de Proteção IP	IP67
5	

Tabela 9 – Especifições Eletrocentro

Fonte: Elaborada pela autora

Figura	17 -	Eletrocentro	2500kVA -	Blutrafos
riguia	11 -	Eletrocentro	2000KVA -	· Diutiaios



Fonte: Datasheet da Blutrafos

2.2.5 CABINE DE MEDIÇÃO

Cabine primária blindada, também conhecida como cubículo de média tensão. A cabine blindada é constituída de invólucro metálico, componentes elétricos, componentes mecânicos e itens diversos (*Datasheet* Média Tensão).

Conforme a NDU-002 Fornecimento de Energia Elétrica em Tensão Primária da Energisa, quando a capacidade instalada da subestação for superior a 300kVA, a medição deverá ser feita em 11,4kV , 13,8kV 22kV, ou 34,5kV e a três elementos.

Para a seleção da Cabine, são considerados os seguintes aspectos:

- Tensão de rede: A cabine precisa atender à tensão da rede;
- Quantidade de Medições: Deve ser garantido que a cabine atenda ao número de medições especificado no projeto.
- Homologação: Para cada concessionária, alguns fabricantes possuem cabines homologadas. Apenas cabines homologadas pela concessionária serão utilizadas.
- Proteção: A cabine selecionada deve possuir todas as medições solicitadas pela concessionária.

3 ANÁLISE

Além da seleção adequada do terreno e dos principais materiais, a execução de um dimensionamento preciso é crucial para garantir a excelência de um projeto. A Tabela 10 lista o quantitativo dos principais equipamentos que compõe a Usina Fotovoltaita Silveirânia.

Tabela 10 – Principais Equipamentos

			-		
Equipamento	Fabricante	Modelo	Quantitativo		
Módulo	Risen	RSM132-8-660M	4950		
Inversor	Sungrow	SG250HX	10		
IIIVCIBOI	Sungrow	50250111	10		
SKID	Blutrafos	Transformador 2500kVA e QGBT 800V	1		
Cabine MT 15 KV	Media Tensão	Padrão Energisa - 1 Medição	1		
			-		
Fonte: Elaborada pela autora					
		1			

3.1 FATOR DE DIMENSIONAMENTO DO INVERSOR (FDI)

O Fator de Dimensionamento de Inversores (FDI) desempenha um papel crucial no dimensionamento do sistema. O Fator de Dimensionamento do Inversor (FDI), definido como a razão entre a potência do inversor e do gerador, é uma variável de projeto que pode ser avaliada por meio de simulação numérica, utilizando-se dados horários de irradiância e temperatura, de modo a representar a melhor relação custo-benefício (PINHO; GALDINO, 2014).

Conforme apresentado em (YANG, 2021) o Fator de Dimensionamento de Inversores (FDI) e calculado da seguinte forma:

$$FDI(\%) = \frac{Pot\hat{e}ncia(CA)}{Pot\hat{e}ncia(CC)} \cdot 100\%$$
(3.1)

$$FDI(\%) = \frac{2,5MWp}{3,25MW} \cdot 100\%$$
(3.2)

$$FDI(\%) = 77\%$$
 (3.3)

Geralmente, busca-se manter o FDI próximo do 77% para otimização do sistema.

O sobrecarregamento (SC) ou também chamado de *Overload* é a realação da potência (CA) em relação potência (CC), ou seja, a relação entre a potência do arranjo fotovoltaico e a potência nominal do inversor, essa relação é muito utilizada pelos fornecedores. Segundo (SOLAREDGE, 2024) o *Overload* é calculado da seguinte forma:

$$SC(\%) = \frac{Potência(CC)}{Potência(CA)} \cdot 100\%$$
(3.4)

$$SC(\%) = \frac{3,25MWp}{2,5MW} \cdot 100\%$$
(3.5)

$$SC(\%) = 1,3\%$$
 (3.6)

O subdimensionamento do inversor ocorre quando a potência CC do sistema é superior à potência CA, sendo aconselhado pois os módulos fotovoltaicos raramente operam em sua potência máxima na maior parte do tempo, especialmente durante os períodos de menor radiação, como pela manhã e à tarde. Ao realizar o subdimensionamento, conseguimos preencher e aumentar a curva de potência durante esses horários, contribuindo para uma geração mais eficiente. Caso ocorra uma potência superior à suportada pelo inversor nos horários de maior incidência solar, pode ocorrer o *clipping*, ou seja, um corte na curva conforme ilustrado na Figura 18. Com esse dimensionamento, é possível obter uma maior geração utilizando os mesmos inversores.





Fonte: SOLAREDGE, 2024

3.2 DIMENSIONAMENTO DAS STRINGS

As *strings* são conjuntos de painéis solares conectados em série, formando uma cadeia de módulos fotovoltaicos interligados. Cada *string* é composta por um número específico de painéis solares, que podem variar de acordo com a potência do sistema e as características do local de instalação. (CTBOTELHO, 2024).

Para realizar o dimensionamento das *strings*, deve-se considerar o número de MPPTs por inversor, assim como os limites de tensão e corrente suportados por cada

MPPT. Para isso, é necessário utilizar os dados fornecidos nas especificações dos módulos e dos inversores.

Considerando que as *strings* são de 30 módulos em série, obtemos as seguintes tensões e corrente em condições STC, ou seja, com irradiação de 1000W/m^2 e temperatura de 25° C (*Datasheet* Riser).

Parâmetro	Modúlo	String	MPPT	Limite do Inversor
Tensão circuito aberto Voc (V)	45,75	1372,5	1372,5	1500
Corrente de curto circuito Isc (A)	$18,\!33$	$18,\!33$	$36,\!66$	50
Máxima tensão Vmpp (V)	$38,\!12$	$1143,\!6$	$1143,\! 6$	1160
Maxima corrente Impp (A)	$17,\!32$	$17,\!32$	$34,\!64$	50
D (

Tabela 11 – Dimensionamento das Strings

Fonte: Elaborada pela autora

Observa-se que todos os parâmetros estão dentro do limite do inversor. Dessa forma, a UFV Silveirânia deverá conter 5 inversores com 16 *strings* cada e 5 inversores com 17 *strings* cada, totalizando 165 strings de 30 módulos cada, conforme Figura 19.

Figura 19 – Divisão de strings



Fonte: Simulação PVyst

3.3 CORREÇÃO DE TEMPERATURA - TENSÃO DE CIRCUITO ABERTO

Para realizar a correção de temperatura na tensão de circuito aberto por *string*, foram coletados dados de temperatura mínima na região nos últimos anos, utilizando fontes do site INMET. A Figura 20 revela que a temperatura mínima registrada na cidade de Juiz de Fora é de aproximadamente 12°C. Considerando a distância de 91 km entre Juiz de Fora e Silveirânia, é razoável afirmar que a temperatura em ambas as localidades será semelhante.

Para garantir uma margem de segurança, a análise será baseada em uma temperatura de 5ºC. Essa precaução visa assegurar que o dimensionamento do sistema leve em consideração condições mais desafiadoras, proporcionando uma estimativa conservadora da tensão de circuito aberto por *string*.

Figura 20 – Temperatura mínina na região



Fonte: INMET, 2024

Segundo (DISTRIBUIDORA, 2024) a correção por temperatura da tensão de circuito aberto é calculado conforme apresentado abaixo:

$$V_{oc}(T) = V_{oc_{STC}} \cdot \left(1 + \frac{\alpha}{100} \cdot (T - 25^{\circ}C)\right)$$

$$(3.7)$$

- V_{oc}: Tensão de circuito aberto por módulo;
- $V_{oc_{STC}}$: Tensão de circuito aberto em condições padrões a $25^{\circ}C$;
- α: Coeficiente de temperatura, indicando a taxa de variação da Tensão de Circuito Aberto em relação à temperatura.

Com base nos valores fornecidos para o coeficiente de temperatura ($\alpha = -0, 25$), encontrado na Tabela 2, e a Tensão de Circuito Aberto em condições padrão ($V_{oc_{STC}} = 45, 75 \text{ V}$), encontrado na Tabela 3, temos:

$$V_{oc}(5^{\circ}C) = 45,75 \cdot \left(1 - \frac{0,25}{100} \cdot (5^{\circ}C - 25^{\circ}C)\right)$$
(3.8)

$$V_{oc}(5^{\circ}C) = 48,04V \tag{3.9}$$

Para calcular a tensão de circuito aberto $(V_{oc_{\text{string}}})$ para cada string, com base na tensão de circuito aberto $V_{oc}(5^{\circ}C) = 48,04$ V e considerando que cada string possui 30 módulos, pode-se utilizar a seguinte fórmula:

$$V_{oc_{\text{string}}} = n \cdot V_{oc}(5^{\circ}C)$$

Onde:

- $V_{oc_{\text{string}}}$: Tensão de circuito aberto para cada string;
- n: Número de módulos em cada string;
- $V_{oc}(5^{\circ}C)$ Tensão de circuito aberto a 5°C.

Substituindo os valores obtem-se:

$$V_{oc_{\rm string}} = 30 \cdot 48,04 \,\mathrm{V}$$

$$V_{oc_{\rm string}} = 1441, 2\,\mathrm{V}$$

Dessa forma, observa-se que a tensão de circuito aberto corrigida para uma temperatura de 5°C é de 1441,2V, sendo maior que a tensão nominal STC, que é de 1372,5V. No entanto, a tensão de circuito aberto corrigido ainda se encontra dentro do limite do inversor, que é de 1500V.

4 CONCLUSÃO E TRABALHOS FUTUROS

Como apresentado neste estudo, o crescimento acelerado das fontes renováveis está impulsionando a diversificação da matriz energética do Brasil. Por essa razão, torna-se cada vez mais crucial o avanço tecnológico para a instalação de novas usinas. A seleção criteriosa do local e dos equipamentos é fundamental para o êxito do projeto. Neste trabalho foram expostas as características do terreno, que foram avaliadas, além da especificação técnica dos equipamentos. Com base nessas informações, foi conduzido o dimensionamento da usina.

O dimensionamento foi embasado na eficiência, viabilidade, compatibilidade técnica, custo dos equipamentos, entre outros aspectos relevantes. No dimensionamento realizado, determinou-se que, devido ao espaço disponível e conforme a norma NBR 14300, a usina de minigeração de Silveirânia terá uma capacidade de 2,5 MW/3,25 MWp. A composição da usina incluirá 4900 módulos de 660 Wp, agrupados em *strings* de 30 módulos em série.

A usina será equipada com 10 inversores de 250 kVA, dos quais 5 inversores terão 16 strings e os outros 5 terão 17 strings. Os 10 inversores serão conectados ao eletrocentro, composto por um quadro geral e um transformador elevador de 2,5 MVA, responsável por elevar a tensão do sistema. O eletrocentro estará interligado à cabine de medição, ponto de conexão da usina com a rede da concessionária, que desempenhará funções de medição e proteção.

O estudo realizado com o PVsyst estima que a geração prevista para a UFV Silveirânia dimensionada é de aproximadamente 5.663 MWh/ano.

O trabalho apresentou as principais análises e materiais necessários para o dimensionamento de uma usina de minigeração em solo.

Trabalhos futuros poderiam abordar:

- Análise de Perdas por Sombreamento: Investigar como o sombreamento afeta a eficiência dos módulos fotovoltaicos e identificar soluções para minimizar essas perdas e melhorar a geração da usina.
- Elaboração de Plano de Operação e Manutenção: Criar um plano detalhado para a operação e manutenção da usina, visando garantir seu funcionamento eficiente e assegurar sua vida útil mínima de 25 anos. Além disso, realizar a comparação do custo de manutenção da estrutura fixa e estrutura tracker, destacando a diferença da carga horaria de mão de obra.
- Estudo de Viabilidade Econômica: Realizar uma análise detalhada dos custos e benefícios do projeto para assegurar sua viabilidade financeira e identificar possiveis reduções de custo ou mudança de projeto.

REFERÊNCIAS

[1] BEIGELMAN, Bruno Boaventura. A energia solar fotovoltaica e a aplicação na usina solar de Tauá. 2013.

[2] Cabine Primaria Blindada e Skid Solar de 15 a 36kV Energisa MG. Disponível em: https://www.cabineblindada.com.br/projetos-energisa-mg.html. Acesso em: 16 jun. 2024.

[3] CONTEUDISTA. O que você Precisa Saber sobre subestações em Média Tensão. Disponível em: https://energes.com.br/o-que-voce-precisa-saber-sobre-subestacoes-em-media-tensao/>. Acesso em: 2 jun. 2024.

[4] CORTEZ, R. J. M. Inspira's CPV Sun Tracking. Em: Springer Series in Optical Sciences. Berlin, Heidelberg: Springer Berlin Heidelberg, 2007. p. 221–251.

[5] CRESESB-Centro de Referência para Energia Solar e Eólica . Disponível em: https://cresesb.cepel.br/index.php>. Acesso em: 10 jan. 2024

[6] Disponível em: https://glossario.ctbotelho.com.br/glossario/o-que-e-o-numero-de-strings-em-um-sistema-fotovoltaico/. Acesso em: 3 jun. 2024b.

[7] DISTRIBUIDORA, F. Dimensionamento de módulos por string no inversor fotovoltaico. Disponível em: https://fotus.com.br/blog/dimensionamento-de-modulos-por-string-no-inversor-fotovoltaico/. Acesso em: 7 mar. 2024.

[8] ELETROBRAS, CEPEL. Manual de Engenharia para Sistemas Fotovoltaicos. Rio de Janeiro: CRESESB–Centro de Referência para Energia Solar e Eólica Sérgio de Salvo Brito, 2014.

[9] ENERGISA, GRUPO. NDU 002: Fornecimento de Energia Elétrica em Tensão Primária. Revisada, em vigor, v. 2, 2014.

[10] Energisa Minas Rio - 2021-12-31. Disponível em: https://dadosabertos-aneel.opendata.arcgis.com/datasets/aneel::energisa-minas-rio-2021-12-31/about>. Acesso em: 1 jun. 2024.

[11] FERRAZ, Alex Matheus da Silva. Análise do desempenho energético entre usinas fotovoltaicas de solo no estado de Pernambuco. 2023. Trabalho de Conclusão de Curso.

[12] Infográfico. Disponível em: https://www.absolar.org.br/mercado/infografico/. Acesso em: 16 jun. 2024.

[13]INMET. Disponível em: <https://clima.inmet.gov.br/GraficosClimatologicos/DF/833777>. Acesso em: 22 jun. 2024.

[14] NOGUEIRA, Pedro Almeida Sá. Análise da tendência de falhas dos principais equipamentos de uma usina fotovoltaica a partir do histórico de operação.

[15] Pinho, J. T.; Galdino, M. A. (Orgs). Manual de engenharia para sistemas fotovoltaicos. Rio de Janeiro: Centro de Referência para Energia Solar e Eólica - CRESESB. 2014. Disponível em: [16] SILVA, David Oliveira. Estudo de viabilidade da utilização de energia solar em duas unidades escolares públicas no município de Fortaleza-CE. 2021.

[17] SOLAR FINANCE. Lei 14.300 - O Marco Regulatório da Geração Distribuída Passo a Passo. Disponível em: https://solarfinance.com.br/lei-14-300-o-marco-regulatorio-da-geracao-distribuida-passo-a-passo/>. Acesso em: 16 jun. 2024.

[18] SOLAREDGE. Sobredimensionamento do inversor: o que você deve saber. Disponível em: https://www.solaredge.com/br/solaredge-blog/sobredimensionamento-do-inversor. Acesso em: 5 jun. 2024.

[19] SOLARGIS. Atlas Solar Global . Disponível em: https://globalsolaratlas.info/download/brazil). Acesso em: 2 mar. 2024.

[20] Software Pvsyst: Saiba os primeiros passos na Ferramenta de SFVs. Disponível em: https://institutosolar.com/software-pvsyst/. Acesso em: 2 jun. 2024.

[21] YANG, Renata Lautert et al. Análise do Fator de Dimensionamento de Inversores em Sistemas Fotovoltaicos de Filmes Finos. SEPOC 2021, 2021.

5 ANEXOS

5.1 ANEXO A - DATASHEET DO MÓDULO RISEN RSM132-8-660M



the rising value of green energy.

Teahan Induatry Zune, Maities, Ninghai 315800, Ningho | PRC Tel: +86-574-50053230 Fax: +88-574-50803590 E-mail: marketing@risenanergy.com. Weballe: www.risenaner s risenenergy.com





LINEAR PERFORMANCE WARRANTY



Dimensions of PV Module



ELECTRICAL DATA (STC)

Model Number	RENTE-8-BATM	R50112-8-6638	RSV112-8-8184	RSM132-8-850M	R\$9/132-8-6650	RSV112-8-610M
Rated Power in Watts-Pmax(Wp)	645	650	655	660	665	670
Open Gircuit Voltage-Voo(V)	45.15	45.35	45.55	45.75	45.95	46.15
Short Circuit Current-Isc(A)	18.18	18.23	18.28	18.33	18.38	18.43
Maximum Power Voltage-Vmpp(V)	37.68	37.76	37.94	38.12	38.30	38.48
Naxinum Power Current-Impp(A)	17.17	17.22	17.27	17.32	17.37	17.42
Module Efficiency (%) +	20.8	20.9	21.1	21.2	21.4	21.6

STC: Irradiants 1000 W/m*, Call Tamperature 25°C, Air Mass AM1, 5 according to EN 60904-3. • Module Efficiency (%), Round-off to the rearred number

ELECTRICAL DATA (NMOT)

MECHANICAL DATA Solar cells

Cell configuration

Weight

Superstrate

Substrate

Connector

Frame

J-Box Cables

Module dimensions

Model Number	RSVT12-8-645M	RSR1112-8-6008	RSM132-8-858M	RSM112-8-65000	RSH112-8-665H	RSM112-8-670M
Maximum Power-Pmax (Wp)	488.6	492.4	496.2	500.0	503.8	507.6
Open Circuit Voltage-Voc (V)	41.99	42.18	42.36	42.55	42.73	42.92
Short Circuit Current-lisc (A)	14.91	14.95	14.99	15.03	15.07	15.11
Meximum Power Voltage-Vmpp (V)	34.87	35.04	35.21	35,38	35.64	35,71
Maximum Power Current-Impp (A)	14.01	14.05	14.09	14.13	14.17	14.21

High Transmission, Low Iron, Tempered ARC Glass

Potted, IP68, 1500VDC, 3 Schottky bypass diodes

4.0mm² (12AWG), Positive(+)350mm, Negative(-)230mm (Connector Included)

NWOT: Irradiance at 800 Wim⁴, Ambient Temperature 20°C, Wind Speed 1 m/s.

Monocrystalline

132 colis (6×11+6×11)

2384×1303×35mm 35.5kg

White Back-sheet

High strength alloy steel

Risen Twinsel PV-SY02, IP68

RSM132-8-655M I-V characteristics at different invadiation 10.12日12日



TEMPERATURE & MAXIMUM RATINGS

Nominal Module Operating Temperature (NMOT)	44°C±2°C	
Temperature Coefficient of Voc	-0.25%/°C	
Temperature Coefficient of Isc	0.04%/°C	
Temperature Coefficient of Pmax	-0.34%/°C	
Operational Temperature	-40°C-+85°C	
Maximum System Voltage	1500VDC	
Max Series Fuse Rating	304	
Limiting Reverse Current	AOE	



PACKAGING CONFIGURATION

	40ft(HQ)	
Number of modules per container	558	
Number of modules per pallet	31	
Number of pallets per container	18	
Box gross weight[kg]	1145	

GAUTION, READ SAVETY AND INSTALLATION INSTRUCTIONS DEFINITE USING THE PRODUCT, GREET HART Every, All optic servers, Converts instances in the serverse are applied to strange to application of the server of the server of the servers instance of the server instance of the server of the server of the server of the servers of the server instance of the servers of the server of the servers of the servers of the servers instance of the servers of the server of the servers of the servers of the servers instance of the servers of the servers

THE POWER OF RISING VALUE

41

5.2 ANEXO B - DATASHEET DO INVERSOR SG250HX





Multi-MPPT String Inverter for 1500 Vdc System



HIGH YIELD

- 12 MPPTs with max. efficiency 99%
- 30A MPPT compatible with 500Wp+ module
- Built-in Anti-PID and PID recovery function

LOW COST

CIRCUIT DIAGRAM

- Compatible with Al and Cu AC cables
- DC 2 in 1 connection enabled
- Power line communication (PLC)
- · Q at night function

SMART O&M

- Touch free commissioning and remote firmware upgrade
- Smart IV Curve diagnosis*
- Fuse free design with smart string current monitoring

PROVEN SAFETY

- · IP66 and C5 anti-corrosion
- * Type II SPD for both DC and AC
- · Compliant with global safety and grid code



EFFICIENCY CURVE



SG250HX

Type designation	SC250HX
Input (DC)	
Max. PV input voltage	1500 V
Min. PV input voltage / Startup input voltage	500 V / 500 V
Nominal PV input voltage	1160 V
MPP voltage range	500 V - 1500 V
MPP voltage range for nominal power	860 V - 1300 V
No. of independent MPP inputs	72
Max. number of input connector per MPPT	2
Max. PV input current	30 A * 12
Max. DC short-circuit current	50 A * 12
Output (AC)	
AC output power	250 kVA @ 30 °C / 225 kVA @40 °C / 200 KVA @ 50 °C
Max. AC output current	180.5 A
Nominal AC voltage	3 / PE, 800 V
AC voltage range	680 - 880V
Nominal grid frequency / Grid frequency range	50 Hz / 45 - 55 Hz, 60 Hz / 55 - 65 Hz
THD	< 3 % (at nominal power)
DC current injection	< 0.5 % In
Power factor at norminal power / Adjustable power factor	> 0.99 / 0.8 leading - 0.8 lagging
Feed-in phases / connection phases	3/3
TWinlawers	
Max afficiency	00.0 %
Max.endericy	23.0 m
European emciency	30.0.%
Protection	
DC reverse connection protection	Yes
AC short circuit protection	Yes
Leakage current protection	Yes
Grid monitoring	Yes
Ground fault monitoring	Yes
DC switch	Yes
AC switch	No
PV String current monitoring	Yes
Q at night function	Yes
Anti-PID and PID recovery function	Yes
Overvoltage protection	DC Type II / AC Type II
Geoeral Data	
Dimensions (W*H*D)	1051 * 660 * 363 mm
Weight	.99kg
Isolation method	Transformerless
Ingress protection rating	IP66
Night power consumption	< 2 W
Operating ambient temperature range	-30 to 60 °C
Allowable relative humidity range (non-condensing)	0 - 100 %
Cooling method	Smart forced air cooling
Max. operating altitude	5000 m (> 4000 m derating)
Display	LED, Bluetooth+App
Communication	R5485 / PLC
DC connection type	MC4-Evo2 (Max. 6 mm², optional 10mm²)
AC connection type	OT/DT terminal (Max 300 mm ²)
Compliance	IEC 62109, IEC 61727, IEC 62116, IEC 60068, IEC 61683, VDE-AR-N 4110.2018, VDE-AR-N 4120.2018, EN 50549-1/2, UNE 206007-1.2013, P.O.12.3, UTE C15-712-1.2013
Grid Support	Q at night function, LVRT, HVRT, active & reactive power control and power ramp rate control

*: Only compatible with Sungrow logger and iSolarCloud

5.3 ANEXO C - SIMULAÇÃO PVSYST - ESTRUTURA TRACKER



PVsyst - Simulation report

Grid-Connected System

Project: UFV SILVEIRÂNIA Variant: UFV SILVEIRÂNIA - TRACKER Tracking system with backtracking System power: 3267 kWp Silveirânia - Brazil

PVsyst TRIAL

PVsyst TRIAL

P S S S

Version 7.4.7

	Project: UFV S Variant: UFV SILVEI	ILVEIRÂNIA RÂNIA - TRACKER		
syst V7.4.7 0. Simulation date: 102/24 18:29 1 V7.4.5		-		
	Project su	immary		1
Geographical Site	Situation	and a second	Project settings	
Silveirânia	Latitude	-21.14 "S	Albedo	0.20
Brazil	Longitude	-43.22 *W		
	Altitude	515 m		
	Time zone	UTC-3		
Weather data				
Silveiránia Melecoorm 8 1 (2008-2015), Set=100% -	Sumbalic			
meleurunn a. r (2000-2010), 3al-100 mil	ayninetic.			
the second se	System s	immary		
Grid-Connected System	Tracking system w	th backtracking		
PV Field Orientation			Near Shadings	
Orientation	Tracking algorithm		According to strings :	Fast (table)
Tracking plane, horizontal N-S axis	Astronomic calculation		Electrical effect	100
Axis azimuth 0 "	Backtracking activated		Diffuse shading	Automatic
System information				
PV Array		Inverters		
Nb. of modules	4950 units	Nb. of units		10 units
Pnom total	3267 kWp	Pnom total		2500 kWac
User's needs Unlimited load (grid)				
	Results s	ummary		
Produced Energy 5663408 kWh/yes	ar Specific production	1734 kWh/kWp/year	Perf. Ratio PR	76.76
	Table of c	ontents	N. 11 11	
	Tuble of C			
Project and results summary				
Project and results summary General parameters, PV Array Characters	stics, System losses			
Project and results summary General parameters, PV Array Characters Horizon definition	stics, System losses			
Project and results summary General parameters, PV Array Characteris Horizon definition Near shading definition - Iso-shadings dia	stics, System losses			
Project and results summary General parameters, PV Array Characteris Horizon definition Near shading definition - Iso-shadings dia Main results	stics, System losses			
Project and results summary General parameters, PV Array Characters Horizon definition Near shading definition - Iso-shadings dia Main results Loss diagram	stics, System losses			
Project and results summary General parameters, PV Array Characteris Horizon definition Near shading definition - Iso-shadings dia Main results Loss diagram Predef, graphs	stics, System losses			



U mpp

1 mpp

Total

Module area

Total PV power Nominal (STC)

PVsyst V7.4.7 VC0, Simulation date: 26/02/24 18:29 with V7.4.5

Project: UFV SILVEIRÂNIA Variant: UFV SILVEIRÂNIA - TRACKER

	10	General	parameters -				
Grid-Connected Sy	stem	Tracking system	m with backtracking				
Difficial Orderstation	100						
PV Field Orientation	n	Tracking algorith		Backtracking arra	ni -		
Tracking plane, borizon	stal N-S avie	Astronomic calcula	tion	Nh of trackers	165 unite		
Axis azimuth	n *	Backtracking activ	ated	Sizes	TOD LINES		
Pond Machine		Calcine and a series	uncu.	Tracker Spacing	7.00 m		
				Collector width	2.38 m		
				Ground Cray Ratio	(CCP) 341 %		
				Diti min / may	(GOR) 34.1 m		
				Backtracking stea	100.0		
				Dividentity for BT	-/+ 70.0 *		
				Proteines for Bi	7.00		
				Backtracking pitch	2.98 m		
Madela used				Backbacking width	2.30 m		
Models used	Disease						
Transposition	Perez						
Dimuse Perez, M	leteonorm						
Circumsolar	separate						
Horizon		Near Shadings		User's needs			
Average Height	8.5 *	According to string	s : Fast (table)	Unlimited load (grid	1)		
		Electrical effect	100 %	11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11	×		
		Diffuse shading	Automatic				
Bifacial system	3272						
Model	2D C	alculation					
	uniimite	d trackers	100 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00	and the second			
Bifacial model geome	stry		Bifacial model de	finitions			
Tracker Spacing		7.00 m	Ground albedo		0.16		
Tracker width		2.38 m	Bifaciality factor		70 %		
GCR		34.1 %	Rear shading facto	ar -	5.0 %		
Axis height above grou	nd	2.10 m	Rear mismatch los	s	10.0 %		
			Shed transparent f	raction	0.0 %		
		DV Array (Characteristics				
PV module		r i Allay (Inverter				
Manufacturer		Generic	Manufacturer		Generic		
Model	RSM-122	R.680-RMDG-Rifectel	Model		SG250-HX		
(Custom parameter	runn 1.02		/Custom come	neters definition)	OULUNTA		
Unit Nom Preser	a accountery	680 Wn	Loit Nom Power	inclusive declined strip	250 kWac		
Number of PV modules		4950 unite	Number of images		10 upde		
Maminel (STC)		4300 Units	Total server	•	2500 MMar		
Monthlat (STG)	105	szor kvyp	Onerating wells		2000 KWac		
Modules	165 5	soring x au in series	Operating voltage	DU	0-1000 V		
At operating cond. (50	0.0)	2002 144	Phom ratio (DC:AC	e) da Shia basastar	1.31		
Pmpp		2390 kWp	Power sharing with	in this inverter			

1042 V 2868 A Total Inverter power 3267 kWp Total power 2500 kWac 4950 modules Number of inverters 10 units 15376 m² Pnom ratio 1.31

16/06/24 PVsyst Evaluation mode Page 3/10



Project: UFV SILVEIRÅNIA Variant: UFV SILVEIRÅNIA - TRACKER

PVsyst V7.4.7 VC0, Simulation date: 26/02/24 18:29 with V7.4.5

rray Solling Losses		0%	Thermal Lo Module terms	oss factor	ling to irradiance	DC wiring	DC wiring losses Global array res.		
Jac Pracoon		.0.18	Uc (const) 29.0 W/m³K Uv (wind) 0.0 W/m³K/m/s		Loss Fraction 1.5		1.5 % at ST(
	duned Deere	dation	Madula Ou	ality Loca		Modulo	alamatah laa	100	
ID - Light In	ss Fraction 2.0 %			anty Loss		module n	insmatch loss	565	
D - Light In oss Fraction	2 2	.0 %	Loss Fraction	n n	-0.8 %	Loss Fract	ion	2.0 % at MP	
D - Light in oss Fraction M loss fact cidence effec 0"	t (IAM): Fresnel	.0 % AR coating, n	(glass)=1.526, n(AR)=1.290	-0.8 %	Loss Fract	85*	2.0 % at MP	

Unavailability of the system Time fraction 2.0 % 7.3 days, 4 periods

Auxiliaries loss Proportionnal to Power 10.0 W/kW 0.0 kW from Power thresh.

<u>.</u>	AC wiring losses	-
Inv. output line up to MV to	ransto	
Inverter voltage	800 Vac tri	
Loss Fraction	0.99 % at STC	
Inverter: SG250-HX		
Wire section (10 Inv.)	Alu 10 x 3 x 240 mm²	
Average wires length	150 m	
MV line up to injection		
MV Voltage	13.8 kV	
Wires	Alu 3 x 95 mm²	
Length	100 m	
Loss Fraction	0.06 % at STC	
	AC losses in transformers	8 <u>.</u>
MV transfo		
Medium voltage	13.8 kV	
Transformer parameters		
Nominal power at STC	3.23 MVA	
Iron Lass (24/24 Connexion)	3.23 kVA	
Iron loss fraction	0.10 % at STC	
Copper loss	45.60 kVA	
Copper loss fraction	1.41 % at STC	
Coils equivalent resistance	3 x 2.79 mD	



Project: UFV SILVEIRÂNIA Variant: UFV SILVEIRÂNIA - TRACKER

PVsyst V7.4.7 VC0, Simulation date: 26/02/24 16:29 with V7.4.5

Average Heig Diffuse Factor	tit.	8,5 * 0.83		Albed	o Factor o Fraction		0.30					
					Hori	zon prof	lle					
Azimuth [*]	-180	-173	-165	-158	-150	-143	-135	-128	-120	-113	-105	-98
Height [*]	2.3	1.1	1.5	2.3	2.7	2.7	2.3	3.1	4.6	5.3	8.8	11.8
Azimuth [*]	-90	-83	-75	-68	-60	-53	-45	-38	-30	-23	-15	-8
Height [*]	14.5	14.5	13.0	7.6	5.0	3.4	3.4	3.8	3.8	3.1	4.2	3.8
Azimuth [*]	0	8	15	23	30	38	45	53	60	68	75	83
Height [*]	3.8	4.2	9.5	12.6	12.6	15.7	18.0	18.0	19.1	19.5	19.9	19.9
Azimuth [*]	90	98	105	113	120	135	143	150	158	165	173	
Height ["]	17.2	14.1	12.2	10.7	8.0	8.0	4.6	6.5	3.1	3.4	3.8	









PVsyst Evaluation mode



