

UNIVERSIDADE FEDERAL DO CEARÁ CENTRO DE TECNOLOGIA DEPARTAMENTO DE ENGENHARIA ELÉTRICA CURSO DE GRADUAÇÃO EM ENGENHARIA ELÉTRICA

WENDERSON REBOUÇAS DA SILVA

ANÁLISE DE PERFORMANCE ATRAVÉS DO *SOFTWARE* PVSYST DE GERAÇÕES SOLARES FOTOVOLTAICAS COM POTÊNCIA DE ATÉ 10 kWp CONECTADOS À REDE NA CIDADE DE FORTALEZA/CEARÁ NO ANO DE 2021

FORTALEZA 2022

WENDERSON REBOUÇAS DA SILVA

ANÁLISE DE PERFORMANCE ATRAVÉS DO *SOFTWARE* PVSYST DE GERAÇÕES SOLARES FOTOVOLTAICAS COM POTÊNCIA DE ATÉ 10 kWp CONECTADOS À REDE NA CIDADE DE FORTALEZA/CEARÁ NO ANO DE 2021

Trabalho de Conclusão de Curso apresentado ao Programa de Graduação em Engenharia Elétrica da Universidade Federal do Ceará, como requisito parcial à obtenção do título de Engenheiro Eletricista.

Orientador: Prof. MSc. Carlos Gustavo Castelo Branco.

Dados Internacionais de Catalogação na Publicação Universidade Federal do Ceará Biblioteca Universitária Gerada automaticamente pelo módulo Catalog, mediante os dados fornecidos pelo(a) autor(a)

S584a Silva, Wenderson Rebouças da.

Análise de performance através do software PVsyst de gerações solares fotovoltaicas com potência de até 10 kWp conectados à rede na cidade de Fortaleza/Ceará no ano de 2021 / Wenderson Rebouças da Silva. – 2022. 108 f. : il. color.

Trabalho de Conclusão de Curso (graduação) – Universidade Federal do Ceará, Centro de Tecnologia, Curso de Engenharia Elétrica, Fortaleza, 2022. Orientação: Prof. Me. Carlos Gustavo Castelo Branco.

1. Geração fotovoltaica. 2. Fatores de perdas. 3. Software PVsyst. I. Título.

CDD 621.3

WENDERSON REBOUÇAS DA SILVA

ANÁLISE DE PERFORMANCE ATRAVÉS DO *SOFTWARE* PVSYST DE GERAÇÕES SOLARES FOTOVOLTAICAS COM POTÊNCIA DE ATÉ 10 kWp CONECTADOS À REDE NA CIDADE DE FORTALEZA/CEARÁ NO ANO DE 2021

Trabalho de Conclusão de Curso apresentado ao Programa de Graduação em Engenharia Elétrica da Universidade Federal do Ceará, como requisito parcial à obtenção do título de Engenheiro Eletricista.

Aprovado em: 22 / 07 / 2022.

BANCA EXAMINADORA

Prof. MSc. Carlos Gustavo Castelo Branco (Orientador) Universidade Federal do Ceará (UFC)

> Prof. Dr. Francisco Kléber de Araújo Lima Universidade Federal do Ceará (UFC)

Eng. Paulo Wesney Costa Tavares de Oliveira Grid Power Solutions Engenharia

> Eng. Diego Uchoa Viana Mais Sol Energias Renováveis

À Deus. À minha família, em especial aos meus pais, Valdeci e Ozana.

AGRADECIMENTOS

Agradeço primeiramente à Deus, que me deu o dom da vida, a saúde e a vontade de lutar todos os dias pelos meus objetivos.

Aos meus pais, Valdeci e Ozana, por estarem sempre ao meu lado, por me proporcionar uma educação de qualidade, independente das circunstâncias, e por me mostrarem que a vida não seria fácil, mas com fé e luta podemos sempre conquistar nossos sonhos.

Às minhas irmãs, Fabiana e Valdiana, por me apoiarem em todos os momentos.

Aos meus sobrinhos, Vanderson, Vitória, Isabelly e Sophia, por também estarem juntos à mim nessa caminhada.

À minha namorada, Aryanne, por sempre me motivar à conclusão deste trabalho.

Ao meu orientador, Prof. MSc. Carlos Gustavo Castelo Branco, pela paciência, confiança e orientação neste trabalho.

Aos participantes da banca examinadora, Prof. Dr. Francisco Kléber Lima de Araújo, Eng. Paulo Wesney Costa Tavares de Oliveira e Eng. Diego Uchoa Viana, pelo tempo, pelas valiosas colaborações e sugestões.

Aos professores do Departamento de Engenharia Elétrica da UFC, que contribuíram em todos esses anos com minha formação acadêmica, como ser humano e profissional.

Aos meus amigos e colegas que fiz dentro da universidade durante todos esses anos, que dividiram comigo horas de estudo, trabalho, dedicação, noites em claro e experiências, primordiais para a conclusão desta etapa da minha vida.

Aos meus amigos e colegas de trabalho, que ao longo desses anos me ajudaram a obter o conhecimento adquirido para a concepção deste trabalho, em especial aos meus atuais companheiros diários de trabalho, Ivan Fonteles, Idemberg Nascimento, e aos amigos Lucas Maia, Elaine Pereira, Carolina Barrozo, Júlio Maciel e Pâmela Silva, que também dividiram comigo aprendizado na área fotovoltaica.

Às instituições Mais Sol Energias Renováveis e Grid Power Solutions, que por meio de seus administradores contribuíram com os insumos necessários a este trabalho.

"Faça o teu melhor, na condição que você tem, enquanto você não tem condições melhores, para fazer melhor ainda!" (Mário Sérgio Cortella).

"A persistência é o caminho do êxito." (Charles Chaplin).

RESUMO

Em virtude do considerável crescimento da demanda de energia elétrica e a busca pelo uso de fontes de energias substitutas às não renováveis para geração de energia elétrica, a geração fotovoltaica ganha destaque pela sua grande expansão mundial. O presente trabalho tem por objetivo realizar a análise da geração média mensal encontradas em quatro usinas já instaladas na cidade de Fortaleza – CE, e com base nesta análise realizar o estudo de simulação no *software PVsyst* para determinar os parâmetros mais adequados à estudos de estimativas de geração em novas instalações. A pesquisa apresenta inicialmente a fundamentação para o uso deste *software*, definições sobre engenharia solar e descrição das perdas oriundas da instalação de sistemas fotovoltaicos conectados à rede. Logo em seguida, são apresentados os dados de geração real destas usinas disponíveis nos supervisórios de cada fabricante de inversor e comparados aos dados obtidos em simulações através do *software PVsyst*. Ao final do estudo, é identificado que dentre os cenários possíveis de simulação, aquele definido como *'PVGIS TMY 5.2 3D Perdas'* é o mais fidedigno dentre os estudados para obtenção dos resultados.

Palavras-chave: Geração fotovoltaica, Fatores de perdas, Software PVsyst.

ABSTRACT

Due to the considerable growth in electricity demand and the search for the use of renewable energy sources to generate electricity, solar photovoltaic generation is highlighted by its great worldwide expansion. This paper aims to carry out the analysis of the average monthly generation found in four plants already installed in the city of Fortaleza - CE, and based on this analysis to carry out the simulation study in the PVsyst *software* to determine the most suitable parameters for studies of estimates of generation in new facilities. The research initially shows the fundamentals of using the *software*, definitions about solar engineering and description of the solar photovoltaic systems losses connected to the grid. Then, the real generation data of these plants available in the supervisory of each inverter manufacturer are presented and compared to the data obtained in simulations through the PVsyst *software*. At the end of this paper, it is identified that among the possible simulation scenarios, the one defined as '*PVGIS TMY 5.2 3D Losses'* is the most reliable among those studied to obtain the results.

Keywords: Photovoltaic generation, Loss factors, PVsyst Software.

LISTA DE FIGURAS

Figura 1 – Oferta de energia elétrica no Brasil em 2021	21
Figura 2 – Geração de energia decorrente da MMGD no Brasil	22
Figura 3 – Capacidade instalada da MMGD no Brasil	22
Figura 4 – Planilha de dimensionamento solar	26
Figura 5 – Usina sob análise após instalação	27
Figura 6 – Área disponível para instalação da usina FV	28
Figura 7 – Análise da geração de desempenho mensal	30
Figura 8 – Variabilidade do fotoperíodo ao longo do ano para diferentes latitudes	31
Figura 9 – Solstícios e equinócios.	32
Figura 10 – Ângulos notáveis em solarimetria	33
Figura 11 – Amplitude de valores do ângulo de declinação	34
Figura 12 – Componentes da irradiância solar	36
Figura 13 – Esquema característico de um SFVCR.	37
Figura 14 – Curva I x V	40
Figura 15 – Curva de eficiência do inversor	42
Figura 16 – Vista aérea do SFVCR 01	46
Figura 17 – Detalhe do inversor e proteções CC e CA do SFVCR 01	46
Figura 18 – Vista aérea do SFVCR 02.	48
Figura 19 – Detalhe do inversor e proteções CC e CA do SFVCR 02	48
Figura 20 – Vista aérea do SFVCR 03.	50
Figura 21 – Detalhe do inversor e proteções CC e CA do SFVCR 03	50
Figura 22 – Vista aérea do SFVCR 04	52
Figura 23 – Detalhe do inversor e proteções CC e CA do SFVCR 04	52
Figura 24 – Curvas de potência de um inversor com e sem oversizing	54
Figura 25 – Abertura do PVsyst	56
Figura 26 – Página inicial do PVsyst	56
Figura 27 – Inserção das coordenadas geográficas no PVsyst	57
Figura 28 – Importação dos dados climáticos no PVsyst	57
Figura 29 – Confirmação do ficheiro meteorológico no PVsyst	58
Figura 30 – Parâmetro sistema na página principal do PVsyst	58
Figura 31 – Processo de definição do sistema e seus parâmetros no PVsyst	59
Figura 32 – Parâmetro perdas detalhadas na página principal do PVsyst	59

Figura 33 – Campo perdas térmicas no PVsyst	60
Figura 34 – Campo perdas ôhmicas no PVsyst	61
Figura 35 – Campo qualidade dos módulos – LID – mismatch no PVsyst	
Figura 36 – Campo perdas devidas à sujidade no PVsyst	
Figura 37 – Campo perdas IAM no PVsyst	63
Figura 38 – Campo auxiliares no PVsyst	64
Figura 39 – Campo envelhecimento no PVsyst	65
Figura 40 – Campo indisponibilidade no PVsyst	65
Figura 41 – Campo indisponibilidade no PVsyst	
Figura 42 – Parâmetro sombras próximas no PVsyst	
Figura 43 – Campo construção/perspectiva no PVsyst	
Figura 44 – Detalhe do arquivo 3D importado para o PVsyst	
Figura 45 – Detalhe do arquivo 3D com os módulos no PVsyst	
Figura 46 – Parâmetro disposição módulos do PVsyst	
Figura 47 – Detalhe da ligação das strings da usina no PVsyst	69
Figura 48 – Parâmetro executar simulação do PVsyst	69
Figura 49 – Detalhe da simulação realizada pelo PVsyst	70
Figura 50 – Posicionamento dos módulos do SFVCR 01 no PVsyst	72
Figura 51 – Posicionamento dos módulos do SFVCR 02 no PVsyst	74
Figura 52 – Posicionamento dos módulos do SFVCR 03 no PVsyst	76
Figura 53 – Posicionamento dos módulos do SFVCR 04 no PVsyst	

 Figura B.6 - Página 8/9 do relatório do PVsyst do SFVCR 02 PVGIS TMY 5.2 Perdas......98

LISTA DE GRÁFICOS

Gráfico 1 - Geração mensal de energia do SFVCR 01 em 2021.	47
Gráfico 2 – Geração mensal de energia do SFVCR 02 em 2021.	49
Gráfico 3 – Geração mensal de energia do SFVCR 03 em 2021.	51
Gráfico 4 – Geração mensal de energia do SFVCR 04 em 2021.	53

LISTA DE TABELAS

Tabela 1 – Resumo das principais características das usinas estudadas	53
Tabela 2 – Dados de geração do SFVCR 01	73
Tabela 3 – Comparação entre as gerações anuais do SFVCR 01	73
Tabela 4 – Dados de geração do SFVCR 02	75
Tabela 5 – Comparação entre as gerações anuais do SFVCR 02	75
Tabela 6 – Dados de geração do SFVCR 03	77
Tabela 7 – Comparação entre as gerações anuais do SFVCR 03	77
Tabela 8 – Dados de geração do SFVCR 04	79
Tabela 9 – Comparação entre as gerações anuais do SFVCR 04	79
Tabela 10 – Resumo da comparação entre as gerações anuais dos sistemas analisados	80

LISTA DE ABREVIATURAS E SIGLAS

AM	Massa de ar
ANEEL	Agência Nacional de Energia Elétrica
BEN	Balanço Energético Nacional
CA	Corrente Alternada
CC	Corrente Contínua
DDP	Diferença de Potencial Elétrico
DOU	Diário Oficial da União
EPE	Empresa de Pesquisa Energética
FDI	Fator de Dimensionamento do Inversor
FG	Fator de Geração
FV	Fotovoltaico (a)
GD	Geração Distribuída
HOMER	Hybrid Optimization of Multiple Energy Resources
IAM	Incidence Angle Modifier
MMGD	Micro e Mini Geração Distribuída
MPP	Maximum Power Point
MPPT	Maximum Power Point Tracking
NREL	National Renewable Energy Laboratory
PID	Potential Induced Degradation
RMS	Root Mean Square
RN	Resolução Normativa
SCEE	Sistema de Compensação de Energia Elétrica
SFVCR	Sistema Fotovoltaico Conectado à Rede
SFVI	Sistema Fotovoltaico Isolado
SFVH	Sistema Fotovoltaico Híbrido
SGSF	Sistema de Geração Solar Fotovoltaico (a)
STC	Standard Test Conditions
UFC	Universidade Federal do Ceará
UV	Ultravioleta

LISTA DE SÍMBOLOS

0	Graus
,	Minutos
°C	Graus Celsius
%	Porcentagem
δ	Declinação solar
θz	Zenital solar
φ	Latitude do local
ω	Ângulo horário solar
Alb	Albedo
G	Irradiância global horizontal
G ₀	Irradiância extraterrestre
GDIF	Irradiância difusa horizontal
G _{DIR}	Irradiância direta horizontal
GI	Irradiância no plano inclinado
G_N	Irradiância direta normal
GWh	Giga-watt-hora
Н	Irradiação global horizontal
H ₀	Irradiação extraterrestre
H _{DIF}	Irradiação difusa horizontal
H _{DIR}	Irradiação direta horizontal
HI	Irradiação no plano inclinado
H_N	Irradiação direta normal
I _{SC}	Corrente de Curto Circuito
kW	kilo-watt
kWp	kilo-watt-pico
MW	Mega-watt
O ₂	Gás oxigênio
P _{MAX}	Potência Máxima
Si	Silício
TWh	Tera-watt-hora
Uc	Fator de perdas térmicas constante
U_V	Fator de perdas térmicas devido ao vento

Volts
Tensão de Circuito Aberto
Watt
Watt-hora por metro quadrado
Watt por metro quadrado
Watt por metro quadrado-Kelvin

SUMÁRIO

1 INTRODUÇÃO20
1.1 Cenário energético nacional20
1.2 Motivação
1.3 Objetivos
1.3.1 Objetivos específicos24
1.4 Estrutura do trabalho24
2 REVISÃO DE LITERATURA
3 CARACTERIZAÇÃO DO SISTEMA DE GERAÇÃO SOLAR FOTOVOLTAICA
3.1 O sistema de geração solar fotovoltaico
3.2 Fatores de perdas em sistemas fotovoltaicos
3.2.1 Perda por sujidade
3.2.2 Perda por temperatura
3.2.3 Perda por sombreamento40
3.2.4 Perda no inversor
3.2.5 Perda por descasamento de módulos (mismatch)42
3.2.6 Perdas nos circuitos elétricos CC e CA43
3.2.7 Perdas por degradação dos módulos43
3.2.8 Perdas pelo ângulo de incidência solar44
4 ANÁLISES REAIS DOS SISTEMAS FOTOVOLTAICOS INSTALADOS
4.1 Usina fotovoltaica 0145
4.2 Usina fotovoltaica 0247
4.3 Usina fotovoltaica 0349
4.4 Usina fotovoltaica 0451
5 SIMULAÇÕES DOS SISTEMAS REAIS
5.1 Procedimento realizado no PVsyst55
5.2 Resultados simulados obtidos através do PVsyst70
5.2.1 Usina fotovoltaica 0172
5.2.2 Usina fotovoltaica 0274
5.2.3 Usina fotovoltaica 0376
5.2.4 Usina fotovoltaica 0478
6 CONCLUSÃO80
6.1 Sugestões para trabalhos futuros

REFERÊNCIAS	.82
APÊNDICE A – SIMULAÇÕES DO PVSYST PARA A USINA FOTOVOLTAICA 01	.87
APÊNDICE B – SIMULAÇÕES DO PVSYST PARA A USINA FOTOVOLTAICA 02	.93
APÊNDICE C – SIMULAÇÕES DO PVSYST PARA A USINA FOTOVOLTAICA 03	.99
APÊNDICE D – SIMULAÇÕES DO PVSYST PARA A USINA FOTOVOLTAICA 04 1	105

1 INTRODUÇÃO

1.1 Cenário energético nacional

Em virtude do considerável crescimento da demanda de energia elétrica e a busca pelo uso de fontes de energias substitutas às não renováveis para geração de energia elétrica, a geração fotovoltaica (FV) ganha destaque pela sua grande expansão mundial.

Particularmente no Brasil, os sistemas fotovoltaicos conectados à rede (SFVCR), popularmente descritos como ON-GRID, apresentam um expressivo crescimento principalmente após a regulamentação promovida pela Resolução Normativa (RN) nº 482/2012 da Agência Nacional de Energia Elétrica (ANEEL), sendo esta posteriormente atualizada pela RN nº 687/2015. Estas resoluções estabeleciam, até então, as condições gerais para a conexão da microgeração e minigeração distribuída de energia elétrica e ao sistema de compensação de energia elétrica.

O ano de 2017 foi determinante para a energia solar fotovoltaica no Brasil pois alguns projetos de geração centralizada contratados nos leilões de 2014 e 2015 começaram a entrar em funcionamento.

Outro fator importante para a popularização dos SFVCRs é a sanção pelo atual presidente da república em janeiro/2022 da Lei nº 14.300/2022 que institui o marco legal da microgeração e minigeração distribuída, a chamada Geração Distribuída (GD). Apesar de sua importância crescente para o setor elétrico nacional, a GD não possuía lei própria que pudesse trazer a necessária segurança jurídica para os agentes que atuam nesse segmento e permitir o seu crescimento de forma sustentável.

Conforme texto publicado no Diário Oficial da União (DOU) pela lei nº 14.300, de 6 de janeiro de 2022, entende-se como:

Microgeração distribuída: central geradora de energia elétrica, com potência instalada, em corrente alternada, menor ou igual a 75 kW (setenta e cinco quilowatts) e que utilize cogeração qualificada, conforme regulamentação da Agência Nacional de Energia Elétrica (Aneel), ou fontes renováveis de energia elétrica, conectada na rede de distribuição de energia elétrica por meio de instalações de unidades consumidoras; (DOU, 2022).

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, conforme regulamentação da Aneel, conectada na rede de distribuição de energia elétrica por meio de instalações de unidades consumidoras; (DOU, 2022).

De acordo com o relatório síntese do Balanço Energético Nacional (BEN) publicado pela Empresa de Pesquisa Energética (EPE) em 2022 com ano base 2021, este ano foi marcado por mudanças na matriz elétrica brasileira em função da escassez hídrica ao longo do ano.

A falta de chuvas neste período ocasionou uma redução do nível dos reservatórios das principais usinas hidrelétricas do país e por consequência a redução da oferta de hidreletricidade. Para compensar a redução de 8,5% da oferta hidráulica em 2021 em detrimento do aumento de 3,9% da oferta total, outras fontes de energia tiveram um papel importante, a se ressaltar a energia eólica (+26,7%), o gás natural (+46,2%), o carvão vapor (+47,2%) e a solar fotovoltaica (+55,9%), conforme apresentado na Figura 1 a seguir:



Figura 1 – Oferta de energia elétrica no Brasil em 2021.

Fonte: (BEN, 2022).

No ano de 2020, a oferta de energia elétrica proveniente da fonte solar fotovoltaica correspondeu à 10,46 TWh (1,6% da oferta total de 653,5 TWh). Já para o ano de 2021, a oferta de energia originada desta fonte correspondeu à 16,98 TWh (2,5% da oferta total de 679,2 TWh). Embora esteja especificado no relatório síntese um avanço de 55,9% desta fonte, em números absolutos este aumento foi de 62,4%.

Levando-se em consideração apenas a Micro e Mini Geração Distribuída (MMGD), o ano de 2021 apresentou um aumento de 84% em relação ao ano de 2020, conforme apresentado na Figura 2 a seguir:



Figura 2 – Geração de energia decorrente da MMGD no Brasil.

Fonte: (BEN, 2022).

No cenário apresentado acima, a energia solar fotovoltaica representou 88,3% da MMGD em 2021, sendo a principal responsável pelo aumento registrado, com números absolutos de 8.662 GWh de geração.

No que tange à capacidade instalada de MMGD no Brasil, ainda segundo o BEN com ano base 2021, o país atingiu a marca de 8.964 MW de potência instalada, com a energia solar fotovoltaica sendo responsável por 8.771 MW (97,85 % do total), conforme pode-se observar na Figura 3 a seguir.



Figura 3 – Capacidade instalada da MMGD no Brasil.

Ainda segundo a Figura 3, pode-se observar o franco crescimento da energia solar fotovoltaica no Brasil, que apenas entre os anos de 2020 à 2021 apresentou um crescimento de 79,95 %, saindo de 4.874 MW para 8.771 MW. Este crescimento foi influenciado principalmente pela expansão da fonte solar nos estados de Minas Gerais, São Paulo, Santa Catarina Rio Grande do Sul e Mato Grosso.

Fonte: (BEN, 2022).

Enquanto isso, as demais fontes de geração participantes do sistema de MMGD cresceram 3,28 % em fontes de energia hidráulica e 16,16 % em fontes de energia térmica, ou não apresentaram crescimento como no caso da fonte de energia eólica.

Embora a capacidade instalada de fontes térmica e hidráulica tenham apresentado algum crescimento em 2021, a participação majoritária da capacidade instalada através de módulos fotovoltaicos é que define atualmente o segmento de MMGD no Brasil. Essa evolução mostra que os Sistemas de Geração Solar Fotovoltaicos (SGSF) caracterizados como MMGD se tornaram mais populares mediante o acesso da população à novas informações.

1.2 Motivação

Um bom projeto fotovoltaico é aquele que atende por completo a necessidade do cliente, que se inicia na abordagem inicial com a compreensão da sua necessidade de demanda em energia, prossegue em um bom atendimento comercial com preço justo mediante a qualidade dos equipamentos utilizados, passa pelo levantamento técnico correto das instalações com visitas e simulações de geração, caminha com a homologação, montagem e conexão do sistema dentro de um prazo adequado e regido pela concessionária local, e continua no pós venda com o acompanhamento de geração e eventuais falhas que possam ocorrer.

Tendo em vista o crescente número de instalações fotovoltaicas no Brasil e particularmente no estado do Ceará, faz-se necessário averiguar mediante procedimento de pós venda e consultoria se o sistema fotovoltaico instalado está realmente funcionando de acordo com o que fora projetado e montado.

À propósito, tal procedimento deveria ser um padrão adotado por todas as empresas prestadoras de serviços de instalação FV, porém a falta de capacitação no mercado aliado à uma forte concorrência de preços é bastante preocupante, o que resulta em fortes prejuízos financeiros para os clientes finais.

Neste sentido, como forma de retroalimentar as premissas de projeto e balizar adequadamente futuros profissionais, foram escolhidas algumas plantas solares FV, instaladas no ano de 2020 em Fortaleza – CE, para análise e estudo de suas respectivas gerações.

Também serão utilizadas todas as ferramentas a nível de projeto, para que se possa tornar esta análise a mais fidedigna possível, tais como: uso de drones para mapeamento do local de instalação e uso de *software* profissional para a realização das simulações.

Nesse contexto, o presente trabalho tem por objetivo realizar a análise da geração média mensal no ano de 2021 encontradas em quatro usinas já implantadas na cidade de

Fortaleza – CE, sob diferentes parametrizações e base de dados meteorológicos. Os estudos de simulação serão realizados no *software PVsyst*, pois o mesmo se mostra mais confiável e preciso sob diversas circunstâncias. Ao final deste estudo serão recomendadas parametrizações mais adequadas a serem utilizadas em futuros estudos de implementação de novas instalações.

1.3 Objetivos

Dada a crescente demanda para a implementação de SGSFs no Brasil, e mais especificamente no estado do Ceará, o presente trabalho tem por objetivo principal determinar os parâmetros mais adequados a serem utilizados no *software PVsyst* para a simulação de implementação de novas instalações.

1.3.1 Objetivos específicos

Mediante a análise proposta no objetivo principal deste trabalho, tem-se os seguintes objetivos específicos:

- Levantamento bibliográfico sobre engenharia solar e perdas elétricas em SGSFs.
- Coletar os dados de geração dos quatro SGSF localizados em Fortaleza CE no ano de 2021.
- Determinar o rendimento de cada um dos quatro SGSF no ano de 2021.
- Apresentação do *software PVsyst*, utilizado durante o trabalho.
- Simular através do *software PVsyst*, os quatro SGSFs localizados em Fortaleza CE.
- Comparar os dados coletados de geração média mensal dos quatro SGSFs com as simulações realizadas neste *software*.
- Determinar os parâmetros mais adequados a serem utilizados neste *software* para as futuras simulações prévias antes da implementação das suas respectivas usinas.

1.4 Estrutura do trabalho

Além deste primeiro capítulo, que consiste na introdução sobre o assunto abordado neste trabalho, contendo o balanço energético nacional e a evolução da GD no ano de 2021, a

motivação do trabalho, os objetivos e sua estrutura, apresentam-se a seguir mais 5 capítulos, com o objetivo de facilitar a compreensão de todo o estudo.

No capítulo 2 será apresentada a pesquisa bibliográfica do trabalho como forma de se obter um referencial teórico contendo as justificativas para utilização do *software PVsyst*.

No capítulo 3 serão abordadas a caracterização dos SGSFs, contendo algumas definições sobre engenharia solar, sistema solar fotovoltaico e o detalhamento das perdas encontradas nesse tipo de sistema.

No capítulo 4 serão detalhadas as gerações médias reais encontradas nas quatro usinas utilizadas no estudo.

No capítulo 5 será apresentado o *software PVsyst* utilizado para análise e obtenção dos resultados, detalhados os parâmetros de configuração e expostas as análises obtidas com o seu auxílio.

No capítulo 6 serão explicitadas as conclusões do estudo realizado neste trabalho, considerações finais e sugestões para trabalhos futuros.

2 REVISÃO DE LITERATURA

Atualmente, os métodos mais comuns para realização de dimensionamentos de usinas FV são obtidos por *softwares* profissionais de simulação, planilhas de instituições financeiras, cálculos manuais e planilhas interativas devidamente parametrizadas e com fórmulas relativamente simples (ARAÚJO, 2020).

Dentre esses métodos, os *softwares* profissionais exigem conhecimento específico para sua utilização, as planilhas de instituições de financiamento exigem informações complexas e são voltadas a análises financeiras e o dimensionamento por meio de cálculos manuais possuem certa complexidade e qualquer erro humano pertinente ao cálculo provocará retrabalho (ARAÚJO, 2020). A Figura 4 a seguir apresenta a visão inicial da planilha proposta por Araújo (2020).



Figura 4 – Planilha de dimensionamento solar.

Fonte: (ARAÚJO, 2020).

Como já dito anteriormente, um bom projeto FV é aquele que atenda por completo a necessidade do cliente. Em um primeiro momento, até mais em caráter comercial em detrimento ao caráter técnico, é fato que dentre as opções de dimensionamento citadas a utilização de planilhas interativas e parametrizadas se mostra um método ágil e eficiente na concepção de um projeto FV. Contudo, o dimensionamento da usina não pode ser resumido apenas a esta forma de análise, cabendo ao responsável técnico do projeto a comprovação de que a geração de energia proposta inicialmente será atendida. É neste exato momento que surge a necessidade da realização de simulações de geração e vários *softwares* voltados à projetos de energia solar fotovoltaica, tais como *PVsyst*, *PVSOL*, *HOMER*, são grandes aliados dos projetistas. Observa-se que dentre os *softwares* citados e outros mais que aqui não foram mencionados, o *PVSyst* é um que apresenta grande utilização por profissionais da área e acadêmicos.

No trabalho pesquisado e proposto por Araújo (2020, p. 42) foi relatado que: "Apesar de não ter um grau de complexidade na elaboração semelhante ao do *PVsyst*, a planilha apresentou um erro relativo máximo de 22%, contra 25% do programa computacional, o que é bastante satisfatório."

Outros estudos realizados utilizando métodos de simulação de geração FV também utilizam o *PVsyst* como ferramenta de análise, tais como Portela (2020), Brito (2015) e Borba (2020).

Em seu estudo, Portela (2020) realiza uma análise financeira e de desempenho de planta solar fotovoltaica conectada à rede e também utiliza o *PVsyst* como ferramenta para seu desenvolvimento. A Figura 5 apresenta a usina utilizada em sua análise após instalada. Segundo Portela (2020, p. 73): "Quanto à análise de sombreamento, a usina e os obstáculos foram modelados no *software PVsyst* e simulada para as condições mais reais quanto possíveis da usina, buscando o pior caso de sombreamento, que resultou numa perda de 1,21 %."



Figura 5 – Usina sob análise após instalação.

Fonte: (PORTELA, 2020).

Em uma linha de raciocínio semelhante, Brito (2015) realiza um estudo de caso de uma usina fotovoltaica didática com localização próxima a cidade de Patos, na Paraíba. Este trabalho também utiliza o *PVsyst* como *software* de análise. A partir desse estudo, Brito (2015, p. 43) diz que: "Apesar deste estudo de caso ter mostrado de forma limitada o uso do *software*, é possível realizar vários tipos de projetos com os mais diversos tipos de sistemas e nos mais variados tipos de regiões."

A Figura 6 a seguir apresenta a área disponível para instalação de uma usina FV em um outro estudo realizado para comparação de dimensionamento de um SFVCR entre o método manual e simulações utilizando o *PVsyst*. Neste estudo, Borba (2020, p. 75) chega à seguinte conclusão:

Portanto, os resultados da simulação foram validados pela proximidade dos resultados em relação ao dimensionamento manual, fazendo com que o dimensionamento de sistemas de microgeração fotovoltaica com assistência de *software* sejam uma alternativa interessante, especialmente quando são considerados fatores encontrados na realidade, como sombreamento.



Figura 6 – Área disponível para instalação da usina FV.

Fonte: (BORBA, 2020).

Pode-se dizer que o *PVsyst* é uma ferramenta de análise utilizada com frequência em trabalhos acadêmicos. Contudo, algo perceptível em alguns trabalhos analisados é que não justificam a utilização deste *software* e não se encontram nestes estudos a parametrização utilizada para obtenção dos resultados, uma vez que o *software* apresenta itens que necessitam de valores determinados por quem o utiliza e a partir disso o *PVsyst* retorne com os resultados calculados.

Além dos *softwares* já mencionados neste estudo é possível encontrar no mercado mais de 20 deles reconhecidos por integradores FV, sendo cada um com amplo conjunto de ferramentas e recursos. Para encontrar uma correlação entre dados reais e simulados, analisouse através dos *softwares PVsyst, PVSOL, HOMER* uma planta real com potência de 336,96 kWp em Campinas, São Paulo (DE SOUZA SILVA *et al.*, 2020).

O HOMER (do inglês Hybrid Optimization of Multiple Energy Resources) é definido como um modelo computacional desenvolvido pela NREL (do inglês National Renewable Energy Laboratory) para auxiliar no projeto de sistemas fotovoltaicos. Com este software pode-se projetar sistemas FV, sistemas eólicos, hidrelétricos, sistemas à diesel, gasolina ou biogás, geradores, e células de combustível (DE SOUZA SILVA et al., 2020).

O *PVSOL* é um programa desenvolvido pela Valentin *Software* para projeto e simulação de vários tipos de sistemas fotovoltaicos. O grande atrativo deste *software* é a interface amigável, reduzindo a complexidade se comparado a outros *softwares* de projeto e simulação (DE SOUZA SILVA *et al.*, 2020).

O *PVsyst* é um *software* dedicado para estudo, dimensionamento e análise de dados de sistemas FV capaz de fornecer uma análise completa, incluindo dimensionamento, otimização, estimativa de potência à longo prazo, perdas por sombreamento com design 3D, condições financeiras e estimativas de retorno, com um vasto banco de dados de equipamentos. O *software* apresenta resultados na forma de relatórios e gráficos que podem ser exportados para o Microsoft Excel e Matlab, por exemplos (DE SOUZA SILVA *et al.*, 2020).

Em relação ao desempenho de cada um dos *softwares* em comparação com o desempenho real da usina, percebeu-se que o *HOMER* apresenta um resultado de geração bastante otimista enquanto o *PVSOL* retorna um resultado bastante conservador, já o *PVsyst* é aquele que disponibiliza um resultado mais próximo dos valores reais, como apresentado na Figura 7 (DE SOUZA SILVA *et al.*, 2020).

Software	Month	Pr	ED
	May	80.03 %	32.98 MWh
	June	90.74 %	33.59 MWh
Real	July	83.99 %	35.74 MWh
	August	79.38 %	38.32 MWh
	Average	83.54 %	35.16 MWh
	May	84.20 %	34.70 MWh
	June	84.50 %	31.28 MWh
PVsyst	July	84.30 %	35.87 MWh
	August	83.30 %	40.21 MWh
	Average	84.10 %	35.52 MWh
	May	88.30 %	31.02 MWh
	June	88.92 %	28.51 MWh
PV*SOL	July	89.41 %	32.18 MWh
	August	85.02 %	34.33 MWh
	Average	87.91 %	31.51 MWh
HOMER	May	89.99 %	34.90 MWh
	June	90.02 %	32.73 MWh
	July	90.01 %	34.69 MWh
	August	89.99 %	41.18 MWh
	Average	90.00 %	35.86 MWh

Figura 7 – Análise da geração de desempenho mensal.

Fonte: (DE SOUZA SILVA et al., 2020).

Considerando toda contextualização apresentada, pode-se inferir que a utilização do *software PVsyst* aliado a uma parametrização adequada resultará na obtenção de resultados promissores e próximos aos valores reais monitorados nas plantas. Portanto, o autor optou por utilizar esta plataforma para a realização dos estudos deste trabalho.

3 CARACTERIZAÇÃO DO SISTEMA DE GERAÇÃO SOLAR FOTOVOLTAICA

A obtenção de energia elétrica a partir de fontes de energia solar é uma das alternativas energéticas mais promissoras atualmente. A rigor, a energia proveniente do Sol não é renovável, mas tradada como uma fonte de energia inesgotável se considerarmos a escala de tempo da vida no nosso planeta (PEREIRA *et al.*, 2017).

A duração do período do dia e a quantidade de energia solar incidente em um ponto qualquer da superfície terrestre possui variabilidade temporal característica de dois ciclos: o ciclo anual e o ciclo diário. O ciclo anual ocorre em decorrência do ângulo de inclinação em 23,45° do eixo axial do planeta em relação ao plano orbital da Terra em torno do Sol. A Figura 8 apresenta a variação do período do dia ao longo do ano para diferentes latitudes (PEREIRA *et al.*, 2017).



Figura 8 – Variabilidade do fotoperíodo ao longo do ano para diferentes latitudes.

Fonte: (PEREIRA et al., 2017).

A duração do dia está diretamente relacionada com as estações do ano. Conforme convenção astronômica, as estações do ano ocorrem em detrimento dos solstícios – período em que o Sol, mediante seu movimento aparente na esfera celeste, alcança a maior declinação em latitude medida a partir do Equador – e os equinócios – momento em que o Sol, em sua órbita

aparente, cruza o Equador terrestre. O verão no hemisfério Sul acontece quando o polo Sul está voltado para o Sol, já o inverno acontece quando o polo Sul está voltado para a direção oposta ao Sol, conforme pode-se observar na Figura 9 (PEREIRA *et al.*, 2017).



Fonte: (PEREIRA et al., 2017).

A palavra equinócio possui origem em latim e significa "noite igual" e este termo é utilizado para denominar os dois dias do ano (21 de março e 22 de setembro) em que dia e noite possuem a mesma duração, consequentemente a mesma radiação solar, em ambos os hemisférios. O equinócio de março corresponde ao início do outono enquanto o equinócio de setembro estabelece o início da primavera no hemisfério Sul (PEREIRA *et al.*, 2017).

Além do movimento de translação orbital descrito anteriormente, a Terra realiza em torno do seu eixo o movimento de rotação, que está ligado ao ciclo diário da variação da incidência da energia proveniente do Sol. Para descrever os dois ciclos da variação da radiação solar que incide sobre o nosso planeta, utilizam-se conceitos importantes descritos geometricamente como os ângulos apresentados na Figura 10. A compreensão geométrica e espacial destes conceitos permite definir a posição do Sol em relação a qualquer ponto sobre a superfície terrestre e descrever numericamente sua variação diária e sazonal (PEREIRA *et al.*, 2017).



Figura 10 – Ângulos notáveis em solarimetria.

Fonte: (PEREIRA et al., 2017).

Mediante o apresentado na Figura 10, pode-se determinar que os conceitos importantes a serem compreendidos são (PEREIRA *et al.*, 2017):

- O ângulo azimutal solar, como o ângulo formado entre o meridiano do observador e a linha de projeção da direção do Sol no plano horizontal. Este ângulo pode variar entre -180° e +180°.
- O ângulo zenital solar (θz), como o ângulo formado entre a vertical no ponto de observação e a direção deste ponto na superfície terrestre ao Sol. Este ângulo pode

ser obtido tendo em mãos os valores de latitude do local (ϕ), a declinação solar (δ) e o ângulo horário solar (ω).

- O ângulo horário solar (ω), como o ângulo correspondente ao deslocamento angular do movimento aparente do Sol provocado pela rotação Terra, apresentando variação entre -180° e +180°, onde cada 15° de variação corresponde ao período de uma hora diária.
- A declinação solar (δ), como o ângulo formado entre a inclinação do plano equatorial da Terra e a linha de direção Sol-Terra, apresentando variação ao longo do ano entre -23° 27' e +23° 27'. A Figura 11 indica a amplitude destes valores obtidos ao longo do ano.



Figura 11 – Amplitude de valores do ângulo de declinação.

Fonte: (PEREIRA et al., 2017).

Outros conceitos importantes a serem compreendidos dizem respeito à irradiância solar (W/m²), que possui duas componentes: direta e difusa. Sua componente direta apresenta direção de incidência na linha imaginária entre o ponto de observação e o Sol, compreendendo a parcela não afetada por processos radiativos de absorção e espelhamento ocorridos na atmosfera. Já a componente difusa compreende a radiação proveniente de todas as demais direções que são originárias dos processos de espelhamento pelos gases e partículas que compõem a atmosfera. A definição apresentada neste trabalho é a seguinte (PEREIRA *et al.*, 2017):

- Irradiância extraterrestre (G_0) : é a taxa de energia incidente por unidade de área em um plano horizontal imaginário localizado no topo da atmosfera.
- Irradiância direta normal (G_N) : é a taxa de energia incidente por unidade de área oriunda do Sol e que incide perpendicularmente em uma superfície.
- Irradiância difusa horizontal (G_{DIF}): é a taxa de energia incidente em uma superfície por unidade de área proveniente do espelhamento do feixe solar direto pelos gases e partículas que compõem a atmosférica.
- Irradiância direta horizontal (G_{DIR}): é a taxa de energia incidente por unidade de área em uma superfície horizontal proveniente do feixe solar direto. Pode-se determinar seu valor pelo produto entre a irradiância direta normal (G_N) e o cosseno do ângulo zenital solar.
- Irradiância global horizontal (G): é a taxa de energia total por unidade de área incidente em uma superfície horizontal. Seu valor é obtido pela soma G = G_{DIF} + G_{DIR} ou G = G_{DIF} + G_N.cos(θz), onde θz é o ângulo zenital.
- Irradiância no plano inclinado (*G_I*): é a taxa de energia total por unidade de área incidente em uma superfície na latitude do local em relação à superfície terrestre. em uma superfície horizontal proveniente do feixe solar direto. Pode-se determinar seu valor pelo produto entre a irradiância direta normal (*G_N*) e o cosseno do ângulo zenital solar.
- Albedo (Alb): é a fração de potência recebida em uma superfície mediante à refletância dos arredores e do solo onde se encontra um dispositivo (TONOLO, 2019).

A Figura 12 demonstra a irradiância ao atingir a atmosfera e seu espelhamento. A integral da irradiância ao longo do tempo é denominada irradiação solar (Wh/m²) ou energia irradiante incidente acumulada eu um período de tempo. Para esta integral ao longo de um dia, adota-se a simbologia H_0 , H_N , H_{DIF} , H_{DIR} , $H \in H_I$, respectivamente (PEREIRA *et al.*, 2017).



Figura 12 – Componentes da irradiância solar.

Fonte: (PEREIRA et al., 2017).

3.1 O sistema de geração solar fotovoltaico

Os sistemas fotovoltaicos funcionam mediante dois equipamentos principais: o módulo fotovoltaico, que realiza a conversão da luz em energia elétrica por meio do efeito fotoelétrico; e o inversor solar, que converte a corrente elétrica contínua (CC) oriunda dos
módulos em corrente elétrica alternada (CA), para que ele possa ser utilizado pelo consumidor. São conhecidos atualmente três tipos de SGSF:

- Sistema fotovoltaico conectado à rede (SFVCR), também conhecido como ON-GRID: este tipo de sistema é conectado à rede elétrica da concessionária local, que contabiliza a energia excedente produzida durante o período de geração e proporciona ao consumidor utilizá-la fora deste período.
- Sistema fotovoltaico isolado (SFVI), também conhecido como OFF-GRID: este sistema faz uso de banco de baterias para armazenamento da energia excedente produzida durante o período de geração, e por consequência sua utilização fora deste período ou caso a demanda instantânea requerida pela instalação seja maior que a demanda produzida naquele momento.
- Sistema fotovoltaico híbrido (SFVH): este sistema é a junção do SFVCR ao SFVI, onde além de ser conectado à rede elétrica da concessionária local também possui banco de baterias para armazenamento da energia.

Será utilizado como objeto de análise neste trabalho o SFVCR. Conforme pode-se observar na Figura 13 a seguir, este tipo de sistema possui, basicamente, os seguintes componentes principais:



Figura 13 – Esquema característico de um SFVCR.

Fonte: (PORTAL SOLAR, 2022).

- Os módulos fotovoltaicos captam a luz do sol e produzem CC por meio de arranjos em série e em paralelo.
- 2. O inversor solar transforma a energia em CC produzida pelos módulos fotovoltaicos para energia em CA, com o propósito de conexão com a rede elétrica local.
- O ponto de conexão entre o SGSF e a rede elétrica local, geralmente localizado no quadro de distribuição da unidade consumidora. Neste ponto também se encontram os dispositivos de seccionamento e proteção do SGSF.
- 4. As cargas da unidade consumidora, que durante o período de geração usufruem da energia gerada instantaneamente pelo SGSF e fora deste horário utilizam-se do sistema de compensação de créditos regulamentado pela ANEEL.
- 5. O ponto de conexão da unidade consumidora com a concessionária de energia elétrica local. Para que haja a correta contabilização da energia consumida da concessionária e da energia excedente injetada no sistema elétrico, faz-se necessário a instalação de um medidor bidirecional.

3.2 Fatores de perdas em sistemas fotovoltaicos

O desempenho dos SGSFs está diretamente ligado à alguns fatores, tais como localização geográfica, qualidade dos equipamentos, direcionamento e ângulo de inclinação dos módulos fotovoltaicos. Um projeto bem dimensionado requer a utilização de ferramentas eficazes para que as perdas oriundas desse sistema sejam as menores possíveis (TONOLO, 2019).

Comumente os fabricantes de módulos fotovoltaicos disponibilizam em seus manuais as características elétricas de seus produtos em condições padrões de teste *STC* (do inglês *standard test conditions*), com irradiância solar à 1.000 W/m², massa de ar à 1,5 e temperatura da célula à 25 °C. Como dito, estas características são aplicadas à testes controlados em laboratórios e dificilmente serão encontradas em instalações ao ar livre (TONOLO, 2019).

Os SGSFs apresentam inúmeros fatores de perdas elétricas e várias condições ambientais interferem em sua eficiência. Todas essas características devem ser levadas em consideração para que se possa realizar um dimensionamento confiável e com as expectativas mais realistas possíveis (TONOLO, 2019).

Os fatores que interferem diretamente no desempenho dos SGSFs são a sujidade, a temperatura, o sombreamento, as perdas no inversor, o descasamento de módulos (*mismatch*),

as perdas nos circuitos elétricos CC e CA, a degradação dos módulos e o ângulo de incidência solar. Todos esses aspectos serão abordados a seguir (TONOLO, 2019).

3.2.1 Perda por sujidade

Existem na atmosfera diferentes tipos de partículas com formas e tamanhos distintos, dentre elas a poluição, a poeira e os materiais orgânicos. A sujidade nada mais é do que o acúmulo destes materiais sobre os módulos fotovoltaicos, provocando uma barreira entre a irradiância solar e as células e, consequentemente, redução na sua potência elétrica de saída (BEATTIE *et al.*, 2012) (HICKEL, 2017) (SILUK, 2017).

O acúmulo de sujeira nos módulos é um processo natural que varia para diferentes localidades, sendo baseadas na geografia, clima e urbanização de uma região. As condições ambientais importantes que determinam essas características são umidade, vento (variação na velocidade, direção e magnitude) e variações sazonais (TONOLO, 2019).

O ângulo de inclinação a qual os módulos são instalados possui um papel importante neste fator de perda. Se considerarmos os efeitos da gravidade, as superfícies inclinadas tendem a acumular menos poeira do que as superfícies horizontais, portanto, para regiões próximas à linha do Equador é recomendado a instalação de módulos com inclinação mínima de 10° a fim de um menor acúmulo de sujeira e do favorecimento a autolimpeza. Mesmo com essa orientação é de boa prática a lavagem periódica dos módulos para retirada de materiais que não tenham sido limpos pela água da chuva, tais como excrementos de pássaros (TAMIZHMANI *et al.*, 2016) (MANI e PILLAI, 2010) (PINHO e GALDINO, 2014).

3.2.2 Perda por temperatura

A temperatura do módulo é um parâmetro com grande interferência no SGSF. Cada modelo de módulo fotovoltaico possui uma curva única característica de tensão e corrente (curva I x V) com um ponto de máxima potência *MPP* (do inglês *Maximum Power Point*) exclusivo para cada condição de irradiação e temperatura encontrados (TONOLO, 2019).

O efeito fotovoltaico apresenta uma relação diretamente proporcional entre a irradiação incidente na superfície e a energia produzida. A Figura 14 a seguir apresenta a curva I x V dos módulos fotovoltaicos da fabricante Canadian Solar, modelos CS3W-430~455-MS. Pode-se observar a característica do efeito fotovoltaico com a variação na irradiação e também

os efeitos da temperatura, para a irradiância constante em 1.000 W/m², na potência de saída do módulo (TONOLO, 2019).



Fonte: (CANADIAN, 2020).

Pode-se verificar que o aumento na temperatura ambiente reduz a potência de saída do módulo. É por este motivo que os fabricantes de módulos disponibilizam também coeficientes de temperatura para a potência máxima do módulo (P_{MAX}), para a tensão de circuito aberto (V_{OC}) e para a corrente de curto circuito (I_{SC}). Conhecer todas essas características dos módulos faz com que sejamos mais assertivos quanto a operação real do SGSF.

3.2.3 Perda por sombreamento

A instalação de SGSFs estão sujeitas à fatores de sombreamento, ocasionado por árvores, postes, telhados vizinhos, antenas, etc. Módulos parcialmente sombreados são propícios à formação de pontos quentes, onde a potência gerada acaba dissipando-se nas células sombreadas por onde flui uma corrente reversa relativamente alta. A fim de evitar esse tipo de incidente são inseridos diodos de desvios (*by-pass*) (ALMEIDA, 2012) (DE MELO, 2012).

Dentro de uma configuração de *string*, caracterizada pela ligação em série de vários módulos fotovoltaicos, o sombreamento de um dos módulos ocasiona a redução de potência deste e consequentemente limitação de potência nos demais módulos que fazem parte desse arranjo. Atualmente, existem otimizadores de potência que são instalados pontualmente em módulos que venham a prejudicar a geração da *string*, reduzindo assim as perdas oriundas desse tipo de circunstância.

3.2.4 Perda no inversor

O inversor é um equipamento eletrônico que converte a energia em forma de corrente contínua para a forma de corrente alternada. Em SFVCR eles devem obedecer aos níveis de tensão e frequência exigidos pela concessionária de energia local.

A eficiência desta conversão nos mostra o nível de perdas durante esse processo, que pode ser alcançada pela relação entre a potência de saída CA do inversor pela potência de entrada CC. Diversos fatores intrínsecos contribuem para essas perdas, tais como a presença de transformadores, as perdas ferromagnéticas, o autoconsumo do equipamento e as perdas na eletrônica de potência (PERIN *et al.*, 2016) (VERMA e SINGHAL, 2015).

Fatores alheios ao sistema de funcionamento do equipamento também contribuem para a eficiência do sistema. Como visto anteriormente, a temperatura ao qual o sistema está submetido interfere diretamente na eficiência dos módulos e para o inversor não seria diferente. A variação da irradiância no decorrer do dia também implica na eficiência do inversor, uma vez que as flutuações na potência de saída e no *MPP* dos módulos podem fazer com que o inversor opere fora da faixa de melhor desempenho.

A Figura 15 a seguir demonstra a curva de eficiência de um inversor comercial da fabricante Fronius, para os modelos Eco 25.0-3-S e 27.0-3-S. Pode-se observar que além da faixa de tensão CC de operação do equipamento, outro fator que também pode acarretar em uma menor eficiência deste inversor é seu baixo carregamento, índice este que se torna praticamente constante a partir de certo ponto.



3.2.5 Perda por descasamento de módulos (mismatch)

O efeito chamado de incompatibilidade ou descasamento de módulos, ou apenas *mismatch*, é o resultado de pequenas inconsistências no desempenho entre módulos conectados em uma mesma *string*. Esse efeito é causado principalmente por dois aspectos: a dispersão de propriedades elétricas e a não uniformidade de iluminação em células fotovoltaicas (TONOLO, 2019).

O primeiro aspecto citado pode ser minimizado já durante o processo de fabricação dos módulos. O segundo aspecto pode ser contornado no momento da montagem do sistema, com uma análise criteriosa do local da instalação no que tange à incidência de sombreamentos parciais e dos ângulos de inclinação encontrados (TONOLO, 2019).

Este efeito pode ser um ponto crítico em uma instalação, uma vez que, dentro de uma mesma *string*, a potência de saída individual de cada módulo participante deste circuito fica limitada à menor potência encontrada nesse grupo.

3.2.6 Perdas nos circuitos elétricos CC e CA

As perdas causadas pela dissipação de calor são comumente mais altas no lado do circuito de CC, no trecho compreendido entre os módulos e o inversor. Geralmente esse trecho é mais longo do que o lado do circuito CA pois normalmente o inversor é posicionado próximo ao ponto de conexão com a rede elétrica (NASCIMENTO, 2013) (NOBRE, 2015).

Por este motivo é de suma importância o dimensionamento adequado destes condutores já que frequentemente o lado CC atinge valores próximos à 1.000 V. A escolha da isolação adequada e o dimensionamento das sessões dos condutores para que a queda de tensão nesse trecho do circuito seja inferior à 1,5 % contribuem para que essas perdas sejam reduzidas (NASCIMENTO, 2013) (VERMA e SINGHAL, 2015).

3.2.7 Perdas por degradação dos módulos

Um dos pontos mais importantes para a popularização dos SGSFs é a confiabilidade à longo prazo. Atualmente, a garantia fornecida pelos fabricantes de inversores é de 10 anos, em média, enquanto a garantia fornecida pelos fabricantes de módulos é de 12 à 15 anos para defeitos na fabricação e acabamento e de 25 à 30 anos para a potência linear de saída.

Como todo componente eletrônico, os módulos também estão susceptíveis a efeitos de degradação ao longo do tempo. Um módulo fotovoltaico degradado provavelmente continuará a desempenhar sua principal função que é a de gerar energia a partir da luz solar, porém trabalhará fora dos limites aceitáveis garantidos pelo fabricante (NDIAYE *et al.*, 2013).

Geralmente, os principais efeitos de degradação nos módulos estão relacionados à fatores ambientais, tais como temperatura, umidade, entrada de água e intensidade de raios UV (NDIAYE *et al.*, 2014).

A umidade atinge o módulo pela sua entrada através das bordas do laminado. Com isso, a corrosão degrada a moldura metálica externa, a junção entre as células e suas conexões metálicas, provocando perda no desempenho (NDIAYE *et al.*, 2013).

Outros fenômenos que podem atingir os módulos fotovoltaicos são o *brownning* e o *yellowing*. Ambos os casos correspondem ao escurecimento da camada de EVA (etil vinil acetato). O *yellowing* corresponde ao amarelamento desta camada e é considerada o passo inicial ao *brownning*, que é quando esta camada adquire um tom amarronzado. A principal causa desses efeitos são a radiação UV incidente, as altas temperaturas e a composição da resina de encapsulamento (GALDINO e SILVA, 2014) (OLIVEIRA, 2017).

Outros efeitos que podem afetar o desempenho dos módulos são a delaminação e o aparecimento de bolhas. O primeiro consiste na perda de aderência ou separação entre as diferentes camadas do módulo fotovoltaico, e atinge geralmente as bordas e os cantos do módulo, provocando aumento da reflexão e penetração de água, consequentemente perda de potência de saída. O segundo ocorre comumente na parte de trás do módulo e é provocado pela liberação de gases oriundos de reações químicas, dificultando a dissipação de calor e superaquecendo as células (OLIVEIRA *et al.*, 2018) (GALDINO e SILVA, 2014) (MUNOZ *et al.*, 2011).

Quebras e rachaduras de vidro também são fatores de degradação dos módulos. Geralmente elas podem ser detectadas por inspeção visual e se originar durante a instalação, a manutenção ou transporte, ou por fatores externos como vandalismo e efeitos climáticos. Em algumas situações, elas também podem se originar durante o processo de fabricação (TONOLO, 2019).

Ponto quente é uma área, geralmente a célula inteira, de um módulo operando com temperatura acima do normal. Pode ser ocasionada por sombreamento parcial, incompatibilidade de células ou falhas de conexão (TONOLO, 2019).

Por fim, o potencial de degradação induzida (*PID* do inglês *Potential Induced Degradation*) está relacionado à perda de potência observada em SFVCRs. Esse fenômeno é criado pela alta diferença de potencial elétrico (DDP) entre o sistema FV e a terra, e ocasionado quando um grande número de módulos é conectado em uma mesma *string* (TONOLO, 2019).

3.2.8 Perdas pelo ângulo de incidência solar

O melhor ângulo de inclinação para qualquer sistema FV é aquele que favorece a maior geração anual de energia para este local. A absorção máxima da radiação solar ocorre quando a superfície do módulo é instalada perpendicularmente aos raios direto do sol, comumente encontrada igualando o ângulo de instalação ao ângulo de latitude do local. Nem sempre é possível que isso ocorra, uma vez que geralmente se utiliza o telhado das edificações para a instalação do sistema FV (TONOLO, 2019).

4 ANÁLISES REAIS DOS SISTEMAS FOTOVOLTAICOS INSTALADOS

Para o objeto de estudo que este trabalho se destina serão realizadas as análises de geração mensal no ano de 2021 de quatro SFVCR instalados na cidade de Fortaleza. Todas as instalações visitadas fazem parte do grupo B, ou seja, são conectadas em baixa tensão na rede elétrica da concessionária de energia local, Enel Distribuição Ceará. Cada uma delas será apresentada ao longo deste capítulo.

Importante ressaltar que a escolha das quatro usinas apresentadas neste estudo em meio à outras que também poderiam ser analisadas se dá por alguns aspectos semelhantes:

- Todas foram instaladas no ano de 2020, portanto estão no segundo ano de operação.
- Não apresentam histórico de falhas.
- Não apresentam casos de manutenções ou limpezas.
- Possuem dados completos de geração dia à dia no ano de 2021.

4.1 Usina fotovoltaica 01

A usina fotovoltaica 01 está localizada no bairro de Fátima, em Fortaleza – CE, e possui as características técnicas listadas a seguir. Logo em seguida, as Figura 16 mostra a vista aérea da instalação e a Figura 17 mostra a instalação do inversor e suas proteções CC e CA. Deve-se considerar para efeito de análise apenas os módulos destacados em vermelho, já que os outros 4 módulos compõem outro sistema que não será objeto de estudo.

- Potência instalada em módulos: 3,90 kWp.
- Potência instalada em inversor: 5,00 kW.
- Detalhe dos módulos: 10 unidades de 390 Wp da fabricante JINKO SOLAR, tipo monocristalino, modelo JKM390M-72H-V.
- Detalhe do inversor: 1 unidade de 5,0 kW da fabricante PHB SOLAR, modelo PHB5000D-NS.

Uma característica importante da usina fotovoltaica 01 é que está localizada em uma região da cidade de Fortaleza com alta concentração de prédios, fator este que provoca uma maior região de sombreamento sobre a instalação. Outro aspecto a ser notado nesta usina é que o inversor e os equipamentos de proteção estão instalados em local arejado e de fácil acesso.





Fonte: O próprio autor.



Figura 17 – Detalhe do inversor e proteções CC e CA do SFVCR 01.

Fonte: O próprio autor.

A partir do supervisório da fabricante do inversor, pode-se obter os seguintes dados de geração para o ano de 2021 apresentados no Gráfico 1 a seguir:



Gráfico 1 – Geração mensal de energia do SFVCR 01 em 2021.



4.2 Usina fotovoltaica 02

A usina fotovoltaica 02 está localizada no bairro Cambeba, em Fortaleza – CE, e possui as características técnicas listadas a seguir. Logo em seguida, as Figuras 18 mostra a vista aérea da instalação e 19 mostra a instalação do inversor e suas proteções CC e CA.

- Potência instalada em módulos: 6,03 kWp.
- Potência instalada em inversor: 5,00 kW.
- Detalhe dos módulos: 18 unidades de 335 Wp da fabricante JINKO SOLAR, tipo policristalino, modelo JKM335PP-72-V.
- Detalhe do inversor: 1 unidade de 5,0 kW da fabricante PHB SOLAR, modelo PHB5000D-NS.

A usina fotovoltaica 02 está situada em uma região mais afastada do centro da cidade de Fortaleza. Nesta região há uma grande concentração de condomínios horizontais e pouca interferência de sombreamento. Um aspecto importante sobre esta usina é que o inversor e os equipamentos de proteção estão instalados em local confinado, com pouca ventilação natural e de acesso restrito.



Figura 18 – Vista aérea do SFVCR 02.

Fonte: O próprio autor.



Figura 19 – Detalhe do inversor e proteções CC e CA do SFVCR 02.

Fonte: O próprio autor.

A partir do supervisório da fabricante do inversor, pode-se obter os seguintes dados de geração para o ano de 2021 apresentados no Gráfico 2 a seguir:



Gráfico 2 – Geração mensal de energia do SFVCR 02 em 2021.

Fonte: Adaptado do supervisório SolarPortal.

4.3 Usina fotovoltaica 03

A usina fotovoltaica 03 está localizada no bairro Carlito Pamplona, em Fortaleza – CE, e possui as características técnicas listadas a seguir. Logo em seguida, as Figuras 20 mostra a vista aérea da instalação e 21 mostra a instalação do inversor e suas proteções CC e CA.

- Potência instalada em módulos: 4,05 kWp.
- Potência instalada em inversor: 5,00 kW.
- Detalhe dos módulos: 10 unidades de 405 Wp da fabricante TRINA SOLAR, tipo monocristalino, modelo TSM-405DE15M(II).
- Detalhe do inversor: 1 unidade de 5,0 kW da fabricante GOODWE SOLAR, modelo GW5000D-NS.

A usina fotovoltaica 03 está instalada em uma região próxima ao centro da cidade de Fortaleza. Nesta região há uma grande densidade demográfica e alguns pontos de sombreamento provocados por árvores próximas à edificação. Um aspecto importante sobre esta usina é que o inversor e os equipamentos de proteção estão instalados em local com grande trânsito de pessoas, com pouca ventilação natural e de livre acesso.



Fonte: O próprio autor.

Figura 21 – Detalhe do inversor e proteções CC e CA do SFVCR 03.



Fonte: O próprio autor.

A partir do supervisório da fabricante do inversor, pode-se obter os seguintes dados de geração para o ano de 2021 apresentados no Gráfico 3 a seguir:



Gráfico 3 – Geração mensal de energia do SFVCR 03 em 2021.

Fonte: Adaptado do supervisório SolarPortal.

4.4 Usina fotovoltaica 04

A usina fotovoltaica 04 está localizada no bairro Passaré, em Fortaleza – CE, e possui as características técnicas listadas a seguir. Logo em seguida, as Figuras 22 mostra a vista aérea da instalação e 23 mostra a instalação do inversor e suas proteções CC e CA.

- Potência instalada em módulos: 7,37 kWp.
- Potência instalada em inversores: 6,50 kW.
- Detalhe dos módulos: 22 unidades de 335 Wp da fabricante JINKO SOLAR, tipo policristalino, modelo JKM335PP-72-V.
- Detalhe dos inversores: 1 unidade de 5,0 kW da fabricante PHB SOLAR, modelo PHB5000D-NS e 1 unidade de 1,5 kW da fabricante PHB SOLAR, modelo PHB1500-XS.

Assim com a usina fotovoltaica 02, a usina fotovoltaica 04 também está situada em uma região mais afastada do centro da cidade de Fortaleza. Nesta região há uma grande concentração de áreas verdes e pouca interferência de sombreamento. Um aspecto importante sobre esta usina é que nela estão instalados 2 inversores, o que torna a análise deste cenário mais delicado por conta da divisão entre as *strings* de cada um deles. O inversor e os equipamentos de proteção estão instalados em local arejado, com boa ventilação natural e de fácil acesso.



Fonte: O próprio autor.

Figura 23 – Detalhe do inversor e proteções CC e CA do SFVCR 04.



Fonte: O próprio autor.

A partir do supervisório da fabricante do inversor, pode-se obter os seguintes dados de geração para o ano de 2021 apresentados no Gráfico 4 a seguir:



Gráfico 4 – Geração mensal de energia do SFVCR 04 em 2021.

Fonte: Adaptado do supervisório SolarPortal.

Pode-se observar que um aspecto comum entre as curvas de geração mensal anual das quatro usinas estudadas é que elas seguem um padrão semelhante entre si. Esta é a curva característica para usinas instaladas com latitudes próximas às encontradas no estado do Ceará e que possuem condições climáticas semelhantes à nossa.

Percebe-se que durante as estações do verão e outono, comumente denominada como quadra chuvosa no estado do Ceará, compreendida entre os meses de dezembro à maio existe um decréscimo de geração mensal coincidentemente devido ao maior índice de chuvas. Já entre as estações do inverno e primavera, compreendida entre os meses de junho à novembro ocorre um acréscimo de geração mensal de energia.

A Tabela 1 a seguir apresenta um resumo entre as usinas analisadas. Mediante sua análise, pode-se verificar que a usina que possui o melhor fator de geração é a usina fotovoltaica 02, instalada no bairro Cambeba. Pode-se afirmar que a usina fotovoltaica 01 possui um bom rendimento se comparada às outras usinas analisadas, uma vez que o índice de sombreamento que a atinge é consideravelmente maior que as demais.

	UFVCR 01	UFVCR 02	UFVCR 03	UFVCR 04
Potência Total	3,90 kWp	6,03 kWp	4,05 kWp	7,37 kWp
Potência em Inversor(es)	5,00 kW	5,00 kW	5,00 kW	6,50 kW
FDI	0,78	1,21	0,81	1,13
Geração Média Anual	526 kWh	856 kWh	552 kWh	991 kWh
FG	134,87 kWh/kWp/mês	141,96 kWh/kWp/mês	136,30 kWh/kWp/mês	134,46 kWh/kWp/mês

Tabela 1 – Resumo das principais características das usinas estudadas.

Fonte: O próprio autor.

Entendam-se como fator de geração (FG) a relação entre a geração média anual e a potência total do sistema e fator de dimensionamento do inversor (FDI) a relação entre a potência total e a potência em inversor(es). Com este fator pode-se encontrar a sobrecarga ou não ao qual o inversor está submetido, também chamado de *oversinzing*.

Como pode-se observar na Figura 24 a seguir, a curva de potência de um inversor apresenta o tempo no eixo X e a potência do sistema no eixo Y. Para os sistemas que não apresentam *oversizing* (curva em laranja), nos horários com maior irradiância solar o inversor entregará a máxima potência dos módulos fotovoltaicos. Já para sistemas que apresentam *oversizing* (curva em azul), observa-se que existe uma entrega de maior potência na maior parte do tempo, principalmente no início da manhã e no final da tarde, porém é neste cenário que ocorre um outro efeito denominado *clipping*, comumente encontrado nos horários com maior irradiância solar, que é quando o inversor limita a potência de saída dos módulos fotovoltaicos para que a potência do sistema não ultrapasse a potência nominal do equipamento.



Figura 24 – Curvas de potência de um inversor com e sem oversizing.

Fonte: (CANAL SOLAR, 2021).

Para as usinas estudadas, apenas a UFVCR 02 e a UFVCR 04 possuem *oversizing*, com 21 % e 13 %, respectivamente. A UFVCR 01 e a UFVCR 03 operam com potência inferior à potência nominal dos seus respectivos inversores. Pode-se então afirmar que a existência de *oversizing* poderá ou não comprometer o rendimento da usina, sendo necessário para uma melhor análise que os fabricantes forneçam as curvas de eficiência dos seus equipamentos, algo que geralmente não é encontrado em seus manuais e *datasheets*.

5 SIMULAÇÕES DOS SISTEMAS REAIS

Para efeito de comparação aos resultados obtidos no capítulo anterior, onde detalhou-se cada um dos quatro SFVCR com suas respectivas gerações mensais, apresenta-se neste capítulo as análises através do *software PVsyst* de cada uma destas usinas.

O *PVsyst* é um *software* desenvolvido pela Universidade de Genebra, na Suiça, e foi projetado para ser utilizado por arquitetos, engenheiros, pesquisadores e estudantes que possuam interesse em trabalhar com sistemas fotovoltaicos. Ele possui um vasto banco de dados climáticos e dados técnicos completos de diversos fabricantes de equipamentos utilizados em sistemas FV. O site da empresa desenvolvedora do *software* disponibiliza gratuitamente pelo período de 30 dias sua última versão com todos os recursos disponíveis. Será utilizado neste trabalho a versão 7.2.16.

Além do *software PVsyst* também será utilizado neste trabalho o *software Agisoft Metashape*. Este *software* realiza o processamento fotogamétrico de imagens digitais para geração de dados espaciais 3D.

O procedimento para a realização destas simulações inicia-se com o levantamento fotográfico com auxílio de um drone de todos os quatro SFVCR. Basicamente, em cada um dos quatro levantamentos realizados são obtidas diversas fotos circundando em 360° a instalação para a obtenção do máximo de detalhes de cada uma delas e dos seus arredores.

Em posse das fotos de cada uma das usinas, utiliza-se o *software Agisoft Metashape* para geração dos seus respectivos modelos 3D. Estes modelos serão utilizados na próxima etapa do procedimento, que consiste na simulação de cada um dos sistemas no *software PVsyst*.

5.1 Procedimento realizado no PVsyst

O procedimento realizado dentro do *software PVsyst* é relativamente simples, mas que requer estudo e compreensão sobre alguns aspectos que serão abordados a seguir. Inicialmente, escolhe-se a forma de concepção do projeto. Como todas as quatro usinas tratamse de SFVCR, em todas serão escolhidas a opção 'acoplado à rede', conforme mostra a Figura 25 a seguir:

eiro Pré-dime	ensionamento	Projeto	Definições	Lingua / Language	Licença	Ajuda				
🃢 Bem-vii	ndo ao PVsy	st 7.2								
Conceção de	projeto e sin	านไลငุลัด	_							
	贵 Acoplado à red	e		Isolado com ba	iterias			Т Вотрадет		
Utilitários										
	Bases de dados	5		Ferrament	35		Di	ados medidos		
						_				
Projetos	recentes				6	Docum	entação			
							Abra a Ajuda do	PVsyst (F1)		
						0,	F.A.Q.		utorial video	
					A A e é Tar esp	Ajuda conte acessível a mbém há vá pecifica adio	xtual está disponív itravés da tecla [F irios botões do tipo ional.	el ao longo do 1]. • "?" com infon	programa mação	
📂 Área de	trabalho PVs	yst do util	izador							
C:\Users\wende	PVsyst7.0_Da	ta					🍾 Gerir		†↓ Mudar	

Figura 25 – Abertura do PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

O próximo passo realizado é escolha do nome e do ficheiro meteorológico da usina em questão, conforme descrito na Figura 26 a seguir:

Projeto Nome do projeto Ficheiro localização Ficheiro meteorológico	한 Novo 📂	Carregar 1 Guardar Draimetros projet	to The Eliminar Cliente	0
Nome do projeto SFVCR 01 Ficheiro localização Ficheiro meteorológico		Nome do clier	nte Não definido	
				a 📂 🚹
Variante	Novo 💾	Escolha, por favor, a localização. Guardar 😱 Importar 🏦 Bininar 🕼	Gerir	0
Nº de Variante VC0 : Nova varia	nte da simulação		Sinopse dos resultados Tipo de sistema	Sem desenho 3D de sombras, sem sombras
Parâmetros principais Opx	jonal) Horizonte) Sombras próximas	Simulação	Produção do sistema Produção específica Índice de performance Produção normalizada	0.00 kWh/ano 0.00 kWh/kWp/ano 0.00 kWh/kWp/dia
Perdas detalhadas	Disposição módulos Gestão da energia	Simulação avançada Relatório	Perdas do grupo Perdas do sistema	0.00 kWh/kWp/dia 0.00 kWh/kWp/dia
Armazenamento	Avaliação económica	ent Resultados detalhados		

Figura 26 – Página inicial do PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

Neste próximo passo, colocam-se as coordenadas geográficas da usina para que o *PVsyst* localize o ficheiro meteorológico mais próximo do local para que possamos importar seus dados climáticos. Na próxima etapa o *PVsyst* já disponibiliza informações como irradiação horizontal total, irradiação difusa horizontal, temperatura, velocidade do vento, turvação de linke e umidade relativa. Os passos descritos acima são apresentados nas Figuras 27, 28 e 29 a seguir:



Figura 27 – Inserção das coordenadas geográficas no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

Figura 28 – Importação dos dados climá	áticos no PVsyst.
--	-------------------

Name Construction Construct	Local		
nels tradit or name in the second of the sec	Nome da localização	tão Gabriel Obter de coordenadas	Importe, por favor, os dados meteorológicos mensais (de Meteonorm, NASA, PVGIS, NREL, Solcast ou manualmente)
Dordenadas geográficas- to dadas do mar Fueb hodio: 3.0 ° Correspondente a una diferença nedas Tenço logial - Tenço solar @ 2010 () * Dadas do mar Importar metronologia	Pais	frasl regilio América do Sul	
Upterna do nome	Coordenadas g Os dados geográ corretamente a j Latitude Longitude Altitude Fuso horário	Image Affication Tragetoires do nal Decimit Orax Mini, Sog. 2.5.75% 17(2) 44. 60. (+ - Florite, - + Heinet, 5.0) 33.5335 17(2) 141. 60. (+ - Florite, - + Heinet, 5.0) 33.5335 17(2) 141. 60. (+ - Florite, - + Heinet, 5.0) 31. Maxma do nivide do mar 1.0	Importar meteorologia ® Meteorom 8.0 NAGA-SE PROS THY Social Physics Social ThY Social Physics Processor Social Physics Processor Social Physics Processor Social Physics Processor Social Physics Processor Social Physics Processor Social Physics Processor Social Physics Processor Procesor Processor Processor Processor Proceso

Fonte: O próprio autor.

onte dos dados I hor	Meteoriorm 8.1	0 (2009-2017), Sa	t=100%				
l	Interio						
	rizontal total	Irradiação difusa horizontal	Temperatura	Velocidade do vento	Turvação de Linke	Humidade relativa	
k	kWh/m²/mês	kWh/m²/mês	°C	m/s	[-]	%	
Janeiro 1	172.4	81.9	27.5	4.40	3.687	75.7	Dadas existidas
Fevereiro 1	139.7	76.8	27.3	3.90	3.634	78.8	I tradición borrantal tatal
Março 1	163.2	74.6	27.3	3.40	3.742	79.9	Temperatura exterior méda
Abril 1	145.4	77.7	26.7	3.30	3.483	82.9	Dades a planasteras
Maio 1	150.2	74.0	27.2	3.80	3.392	79.2	E Irradiación difuna horimontal
Junho 1	145.3	62.1	26.4	4.20	3.748	78.0	E Velocidade do vento
Juho 1	157.6	66.3	26.6	4.70	3.279	73.5	III Turuarão de Lieko
Agosto 1	177.8	73.7	26.8	5.50	3.457	70.0	10 to visual our critici
Setembro 1	178.6	64.0	26.7	6.00	3.785	70.5	El rumade relativa
Outubro 1	190.8	82.6	27.4	6.00	4.075	69.7	-Unidades de irradiação
Novembro 1	192.4	70.5	27.2	5.70	3.971	71.9	O kWh/m²/dia
Dezembro 1	182.6	78.5	27.8	5.20	3.805	72.1	kWh/m²/més
Ano 🕜	1995.9	882.7	27.1	4.7	3.672	75.2	O MJ/m²/měs O W/m² O Índice de Impidez Kt

Figura 29 – Confirmação do ficheiro meteorológico no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

Já definidos nome e ficheiro meteorológico, a próxima etapa dentro do *PVsyst* é no parâmetro *'sistema'*, conforme ilustrado nas Figuras 30 e 31 a seguir, sua definição.

- 1. Escolhe(m)-se o(s) modelo(s) dos módulos.
- 2. Define(m)-se o(s) modelo(s) do(s) inversor(es).
- 3. Divide-se o sistema conforme a quantidade de *maximum power point tracking* (*MPPT*) disponíveis no inversor.
- 4. Distribui-se os módulos por *strings* em seus respectivos MPPTs.

eto: SFVCR 01.PRJ															
o Localização Variante															
Projeto		Novo	📂 Carregar	Guardar	D Par	râmetros pr	ojeto 📋	Elminar	*	Cliente					(
ome do projeto	SFVCR 01					Nome do c	liente	Não	definido						
cheiro localização	São Gabriel_MN80.SIT		м	leteonorm 8.0 (200	09-2017), Sa	t=100%	Bri	azil			a		+		
cheiro meteorológico	São Gabriel_MN80_SYN.MET			Meteor	norm 8.0 (20	09-2017), S	at=100%	Sintética	0 k	~	Q		0		
			escoina,	, por favor, a ori	ientação do	plano !									
'ariante) : Nova variante da simulação	• Novo	Escolla,	, por favor, a ori	ientação do ir 🗍 Eir	minar	Gerir	Sinopse	dos resu	itados —					21
'ariante ° de Variante Vo) : Nova variante da simulação	t Novo	Guardar	, por favor, a ori	ientação do r	minar	Gerir	-Sinopse Tipo	dos resu de sisten	itados —		Ser	n desenh	io 3D de ombras	
/ariante * de Variante vo	Nova variante da simulação Opdonal	t Novo	Guardar	por favor, a ori	entação do	minar	Gerir	- Sinopse Tipo Produ	dos resu de sisten ção do sist	itados		Ser sombra	n desenh 15, sem s 00 kWh/	io 3D de ombras ano	(
r'ariante • de Variante رس arámetros principais • Orientação • Sistema	Plova variante da simulação Podoral Opdoral Opdoral Opdoral Opdoral Opdoral Opdoral Opdoral	• Novo	Excerne,	por favor, a ori Importa Simulação Executar	entação da er 🎬 Eir	minar 1	Gerr	Sinopse Tipo Produ Produ Indice Produ	dos resu de sisten ção do sist ção especi de perfor ção normai	itados a ema ica nance zada		Ser sombra 0. 0. 0. 0. 0.	n desenh 15, sem s 00 kWh/ 00 kWh/ 00	o 3D de ombras ano kWp/ano kWp/dia	
/ariante √ • de Variante √ Parámetros principais ④ Orientação ④ Sistema ⑥ Perdas detalhadas	Plova variante da simulação Opdonal	Novo	Guardar	por favor, a ori morta Simulação Executai Simulação a	entação da er 🏦 🗈 er simulação avançada	minar 1	Gerir	Sinopse Tipo Produ Produ Índice Produ Perda	dos resu de sisten ção do sist ção especi de perfori ção normal s do grupo s do sistem	i <mark>tados</mark>		Ser sombra 0. 0. 0. 0. 0. 0. 0. 0. 0.	n desenh ss, sem s 00 kWh/ 00 kWh/ 00 kWh/ 00 kWh/	ano kWp/dia kWp/dia kWp/dia kWp/dia	
Arriante (K * de Variante (K * of de Variante (K * Orientação * Stema * Perdes detahadas * Autoconsumo	Plova variante da simulação Optional Optiona	Novo	Escomo,	por tavor, a ori mporta Simulação Executar Simulação a Relatório	entação do er 🏦 Er er simulação avançada	minar	Gerr	Sinopse Tipo Produ Produ Indice Produ Perda Perda	dos resu de sisten ção do sist ção especi de perfor ção normal s do grupo s do sisten	itados a ema ica nance zada a		Ser sombra 0. 0. 0. 0. 0. 0. 0.	n desenh as, sem s 00 kWh/ 00 kWh/ 00 kWh/ 00 kWh/	oo 3D de ombras ano kWp/ano kWp/dia kWp/dia kWp/dia	

Figura 30 – Parâmetro sistema na página principal do PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

Sub-grupo	0	Lista dos sub-grupos	0
Nome e orientação do sub-grupo Nome MPPT 01 Oriente Inclinação do plano fixa	e dimensionamento é dim. Introduza Pnom desejado O 0.0 kWp @ ou superficie disponíve(módulos) O 0 m²	* • 10 v • 10 2	Mód #String
Seleção do módulo FV Deponíveis Filtro Jinkosolar 590 Wp 35V Utilizar otimizador Dimens. das tensões : Wnpp (60°C) Vico (-10°C) S44.4 V	Desde 2020 Datasheets 2020 💙 📿 Abrir	MPPT 01 3rkcoolar - 3/04390M-72H-V 9 PHB - PHESDOCONS 9 9 MPPT 02 3rkcoolar - 3/04390M-72H-V 9 PHB - PHESDOCONS 9 9	5 1 1 1 5 1 1 1
Seleção do inversor Daponives Tensão de saída 230 V Mono 50Hz PHB S.0 KW 80 - 550 V S0/60Hz PHEBOURD Número de entradas fi C Tensão de funcionamento: 80-55 Vilize multi-HPPT Tensão máxima entradas: 54	So Hz		
Dimensionamento do grupo Condições de Vimpo (69%) -Número de módulos e strings Vimpo (69%) Mod. em série 5 0 entre 3 et 10 Vimpo (69%) Nr. strings 1 0 irradân. no pla Impo (51%) Viro (19%) Perdes sobre-pot. 0.0 % Yer dimension. Viro (15%) Isc (STC)	a potěncia do inversor está igeramente sobredmenisionada. 176 v 207 v 277 v 277 v a potěncia do inversor está igeramente sobredmenisionada. 0 1000 W/m² 9,6 A O Max: dados @ STC 9,0 tán. Máx. em fundonamento 1,8 kW (em 1000 W/m² = 50°C)	Resumo do sistema global Número de módulos 10 Superficie módulos 20 m² N.ª de inversores 1 Potència nominal FV 3.6 kWDC Potència móxima FV 3.6 kWDC Potència móxima FV 3.6 kWDC Racio Prom 0.780	

Figura 31 – Processo de definição do sistema e seus parâmetros no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

A próxima etapa a ser realizada trata-se da escolha dos parâmetros de *'perdas detalhadas'*, conforme destacado na Figura 32. Cada campo deste parâmetro será apresentado a seguir.

Projeto		🚹 Novo 📂 Carregar	Guardar 🔯 Parâmetro	os projeto	Eliminar 👗 Cliente		
lome do projeto	SFVCR 01		Nome	do cliente	Não definido		
icheiro localização	São Gabriel_MN80.SIT	м	leteonorm 8.0 (2009-2017), Sat=100	% Bra	zil	a 📂 📩	
icheiro meteorológico	São Gabriel_MN80_SYN.MET		Meteonorm 8.0 (2009-201	17), Sat=100%	Sintético 0 k 🗸		
Variante	: Nova variante da simulação	Novo 💾 Guardar	Minimar Time Eliminar	Gerir	Sinopse dos resultados		(
/ariante	: Nova variante da simulação	🛃 Novo 🔛 Guardar	Importar 📺 Elminar	Gerir	–Sinopse dos resultados Tipo de sistema	Sem desenho 30 sombras, sem somt) de bras
Variante Parâmetros principais	: Nova variante da simulação Opcional	🛨 Novo 📄 Guardar	Simulação	Gerir	-Sinopse dos resultados Tipo de sistema Produção do sistema Produção específica	Sem desenho 31 sombras, sem somt 0.00 kWh/ano 0.00 kWh/kWo	o de bras
Variante Vcc Iº de Variante Vcc Paràmetros principais	: Nova variante da simulação Opcional Horizonte @ Sombras próxin	Novo E Guardar	Simulação	Gerir	-Sinopse dos resultados Tipo de sistema Produção do sistema Produção específica Indee de performance Produção normalizada	Sem desenho 33 sombras, sem somt 0.00 kWh/ano 0.00 kWh/kWp 0.00 0.00 kWh/kWp	0 de bras /ano /dia
/ariante //co Parámetros principais Orientação Statema Perdas detahadas	: Nova variante da smulação Opcional	to Novo	Simulação Deceutar simulação Simulação Simulação	Gerir	Sinopse dos resultados Tipo de sistema Produção do sistema Produção especifica Indec de performance Produção normalizada Perdas do grupo Perdas do sistema	Sem desenho 33 sombras, sem som 0.00 kV/k/ario 0.00 kV/k/kVij 0.00 kV/k/kVij 0.00 kV/k/kVij 0.00 kV/kVij	D de bras /ano /dia /dia /dia
Variante VCC I* de Variante VCC Paránetros principais © Orientação © Sistema © Perdas detahadas © Autoconsumo	: Nova variante da smulação Optional (a) Horitonte (a) Sonbras próxin (b) Optional da medi (c) Optional da	t Novo Caardar as as ga	Simulação Executar simulação Simulação avençada Relatório	Gerir	Sinopse dos resultados Tipo de sistema Produção do sistema Produção especifica Indee de performance Produção normalizada Perdas do grupo Perdas do sistema	Sem desenho 33 sombras, sem som 0.00 kWh/kWp 0.00 kWh/kWp 0.00 kWh/kWp 0.00 kWh/kWp 0.00 kWh/kWp	O de bras /ano /dia /dia /dia

Figura 32 – Parâmetro perdas detalhadas na página principal do PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

O primeiro campo deste parâmetro chama-se 'parâmetros térmicos'. O comportamento térmico da usina é determinado por um balanço de energia entre a temperatura ambiente e o aquecimento da célula devido à radiação incidente. Na ausência de dados medidos confiáveis, o PVsyst propõe um valor padrão sem dependência do vento, ou seja, assumindo para este uma velocidade média. O valor proposto para um novo projeto pelo *software* é UC = 20 W/m^2 .K e UV = 0 W/m^2 .K, porém esse valor é alterado conforme se determina o tipo de montagem da usina (módulos "livres" com circulação de ar, semi-integrado com circulação de ar, integrado com isolação completa posterior). Para todos os casos analisados neste trabalho optou-se pela escolha do tipo módulos "livres" com circulação de ar, já que todos eles estão posicionados nos telhados das respectivas instalações. Nesse cenário, considera-se UC = 20 W/m^2 .K e UV = 0 W/m^2 .K, conforme detalhado na Figura 33.

Os parâmetros térmicos são definidos para a integralidade do sistema Enveñecimento Indeponibidade Pardas dimicas Qualdade dos módulos - LID - Mamath Pardas devidas à audade Perdas IAM Audare Pode definir o fator de perdas têrmicas do camoo ou o confeciente INOCT standard: correção exotinal correção correção exotinal correção exotinal correção exotinal correção exotinal correção corr
Envelvemento Indeponbilidade Correção espetral Parámetros térmicos Perdes ôhnicas Qualidade dos módulos - LD - Manatch Perdes à supidade Perdes IMM Auxiliare Pode define o fistor de perdeta térmicas do campo ou o configente NOCT standard: o organa dor file-à a equivalentai Immediation de perdeta térmicas do campo ou o configente NOCT standard: o organa dor file-à à equivalentai Immediation de perdeta térmicas do campo ou o configente NOCT standard: o organa dor file-à à es a convalente o regiona dor file-à à es a convalente NOCT standard: Immediation de perdeta térmicas do campo ou o configente NOCT standard: Immediation de control dor file-à se a convalente a la convalente dor dor o grado microantera do campo ou perdos termicas do campo ou perdos do singa on filosomento. Immediation do campo ou perdos dor
Pardimetros térmicos Perdes dêmicas Qualdade dos módulos - LID - Hamatch Perdes devidas à augdade Perdes IAM Auxiliare Pode definir o fator de perdes térmicas do camoo ru o codefente NCCT standard: c programa dar de a la opurational rator de perdes térmicas do camoo Image: Comparison dar de a la opurational responsemble de la devida devida de la devida de la devida devida de la devida devida de la devida de la devida devida de la devida de la devida de la devida devida de la devida de la devida de la devida devida devida de la devida devida devida de la devida devida devida devida devida devida devida devida devida de la devida devida devida de la devida devid
Pode definir o fistor de pardate lámicas do campo ou o conficiente NOCT standard: o programa dar-de-à a equivalencial Fator de pardate térmicas do campo Image: Configura dar-de-à a equivalencial Fator de pardate térmicas do campo Image: Configura dar-de-à a equivalencial Fator de pardate toria. Image: Configura dar-de-à a equivalencial Fator de pardate toria. Image: Configura dar-de-à a equivalencial Fator de pardate toria. Image: Configura dar-de-à a equivalencial Model, en la dua dar-de-à da contante UC Image: Configura dar-de-à a equivalencial Valores padrello de acordo com a montagem Image: Configura dar-de-a enterior Model, There dua dar-de-à enterior Image: Configura dar-de-a enterior Image: Do con isalado congetta potentor Image: Anna dar-de-a enterior

Figura 33 – Campo perdas térmicas no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

O segundo campo deste parâmetro chama-se '*perdas ôhmicas*'. Neste campo define-se as perdas por resistência elétrica nos circuitos CC e CA. Para o circuito CC, o *software* predefine uma fração de 1,5 % de perdas em condições STC e uma queda de tensão no diodo série de 0,7 V. Já para o circuito CA, especificam-se o comprimento do circuito entre o inversor e o ponto de conexão na rede e a seção dos cabos que compõem esse trecho. Com estes valores preenchidos, o *software* calcula a fração de perdas em STC nesse trajeto. Essas especificações estão descritas na Figura 34.

su	b-grupo afetado	MPPT 01	\sim	Aplicar a todos os sub	grupos	
Envelhecimento Parâmetros térmicos Per	das óhmicas	Ir Qualidade dos módulo	ndisponibilidade s - LID - Mismatch	Perdas devidas à sujidade	Correção espetral Perdas IAM	Auxiliare
Eircuito DC: perdas óhmicas do Especificado por Res. global dos cabos Fração de perdas em STC Dueda de tensão do dindo série	318.3 mΩ 1.50 %	Calculado	Cálculo detalhado			
♥ Utilizer as perdas resistivas do Comp. inv. até inj. Fração de perdas em STC STC: Pas = 3.75 kW, Vca = 230 \ Queda de tensão em STC 2 □ Utilize um ou vários transforme	circuito CA 10.0 m 1.07 % (Mono, I = 16.33 / .5 V (1.07%) idor:es MT	Por inversor Sistema inteiro Secção cabos Z.5 mm ² Cobre Alumínio	0			
Utiliza um transformador AT						

Figura 34 – Campo perdas ôhmicas no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

O terceiro campo deste parâmetro chama-se 'qualidade dos módulos, LID, mismatch'. O item 'qualidade dos módulos' diz respeito a confiabilidade no desempenho real em relação às especificações do fabricante. Por padrão, o PVsyst especifica o valor de 1/4 da tolerância definida pelo fabricante (ex. especificação de 0 ~ +3 %, valor considerado de -0,75 %). O item 'LID' é uma perda de desempenho que surge, principalmente nos módulos policristalinos, nas primeiras horas de exposição ao sol. Esta perda está relacionada a qualidade de fabricação dos wafers, e varia entre 1 % e 3 %. A exposição à luz de vestígios de Oxigênio (O2) incluídos no Silício (Si) fundido durante o processo de fabricação dos módulos fazem com que o O₂ capture elétrons e formem lacunas que são perdidas pelo efeito fotovoltaico. O valor padrão proposto pelo PVsyst é de 2 %. O item 'perdas dos módulos com mismatch' define a incompatibilidade entre os módulos, uma vez que a corrente elétrica mais baixa especifica a corrente elétrica de toda a string. O valor padrão predefinido para as perdas de potência no MPP é de 2 %. O item 'mismatch da tensão das fiadas' define a diferença de potência obtida entre o somatório de cada módulo em uma string e a potência obtida através da curva I x V deste conjunto. As principais causas do efeito mismatch são: a diferença entre os parâmetros de cada módulo, os efeitos de LID, a degradação não uniforme entre os módulos, a sujidade, sombras parciais, a não homogeneidade de irradiância na parte traseira de módulos bifaciais. O PVsyst determina como padrão o valor de 0,1 %. Todos os itens descritos acima estão especificados na Figura 35 a seguir.

	sub-grupo afetado	MPPT 01	~	An	icar a todos os sub-	arupos	
Envelhe	cimento	Qualidada das mi	Indisponibilidade	Davidas d	la cidada da estada da	Correção espetral	tudan
Qualidade dos mód Perdas de eficácia dos m Desvio da eficácia de espec (valor negativo -LID - "Light Induces Fator de perdas LI	ulos predefi iddulos 0.8 % © ifetiva média do módulo em re ificações do fabricante. indica uma performance mélh d Degradation" predefi D 2.0 % ©:	nido 👔 Per elação às or) nido 👔 Per Irre	erdas dos módulos com rdas de potência no MPP rdas func. com tensão fixa elevante em funcionamento Cálculo del ismatch da tensão das rdas de potência no MPP	mismatch- MPPT talhado fiadas	prede 2.0 % ♥ 2.5 % ♥ Predefinido % ♥	ifindo	
Degradação de módulo de funcionamento em r	is de alión cristalno nas prime elação aos valores STC do te do fabricante	siras horas ste rápido	Estudo de	talhado]		

Figura 35 – Campo qualidade dos módulos – LID – mismatch no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

O quarto campo deste parâmetro chama-se '*perdas devido a sujidade*'. O efeito da sujidade nada mais é do que o acúmulo de sujeira no sistema e está fortemente ligado as condições ambientais na qual a instalação está exposta. Em zonas de chuva média esse valor é baixo e pode até ser negligenciado (menor que 1 %). Em zonas agrícolas, urbanas e industriais esse valor não deve ser desprezado. Os excrementos de pássaros também podem ter interferência significativa, uma vez que muitas vezes não são removidos por eventos chuvosos, mas seu impacto pode ser considerado relativamente pequeno (menor que 2 %). O *software* considera um fator padrão de 3 %, conforme descrito na Figura 36.

Us parametros	de perdas devidas a sujidade são definida	s para a integralidade do sist	ema
Envelhecimento	Indisponibilidade		Correção espetral
Parâmetros térmicos Perdas óhmicas	Qualidade dos módulos - LID - Mismatch	Perdas devidas à sujidade	Perdas IAM Auxilian
Fator de perdas anual sujidade Prede Fator anual de perdas 3.0 % 2	efinido 👔		
Definir valores mensais			

Figura 36 – Campo perdas devidas à sujidade no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

O quinto campo deste parâmetro chama-se 'perdas IAM'. O Incidence Angle Modifier (IAM) corresponde a diminuição da irradiância que realmente atinge a superfície das células fotovoltaicas. Essa diminuição deve-se principalmente às reflexões na cobertura do vidro, que aumenta com o ângulo de incidência. O *PVsyst* utiliza as leis de Fresnel para essa determinação, conforme mostra a Figura 37.



Figura 37 – Campo perdas IAM no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

O sexto campo deste parâmetro chama-se *'auxiliares'*. São consideradas perdas auxiliares todo o consumo de energia elétrica utilizado para gerenciar o sistema, como por exemplo ventiladores, ar condicionado, dispositivos eletrônicos, luzes, etc. Esta perda somente será contabilizada na simulação quando marcado 'consumos de auxiliares definidos'. A descrição desta perda está apresentada na Figura 38.

Envelhe	cimento	Indisponibilidade		Correção espetral	
Parâmetros térmicos	Perdas óhmicas	Qualidade dos módulos - LID - Mismatch	Perdas devidas à sujidade	Perdas IAM	Auxiliare
	energia das perd	las auxiliares			
		Consumos auxiliares definidos		0	
	-Auxiliares dura	ante o funcionamento (dia)			
	perder sustiare	e continuae (vantiladorae, atr.)	0 W		
	a partir de	o limiar de potência de saída	0.0 kw		
	Proporcional à pr	otência de saida	0.0 W/kW		
	a partr di	o limar de potencia de salica	0.0 KW		
	perdas dos au	xiliares noturnos			
	Consumo dos au	xiliares durante a noite 0 k	W		
	exceto as pe	rdas noturnas do inversor :			
	A energia a	uxiliar pode ser, por exemplo, ventiladores, ar ci	ondicionado, monitorização ou		
	outros aces	sórios eletrónicos, iluminação, ou qualquer outra energia vendida à rede.	energia que seja subtraída da		

Figura 38 – Campo auxiliares no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

O sétimo campo deste parâmetro chama-se 'envelhecimento'. As principais partes de um sistema FV sujeitas ao envelhecimento são: o próprio módulo fotovoltaico causadas pela degradação natural a longo prazo e a progressiva incompatibilidade entre eles, as baterias em sistema de armazenamento, os inversores que eventualmente precisam ser reparados ou substituídos, cabos, disjuntores, protetores de surto e os demais componentes que compõem o sistema. A degradação do módulo fotovoltaico dá origem a uma perda constante de eficiência que denominaremos de 'fator de perda de degradação'. É utilizada nesta análise a taxa de degradação anual recomendada pelo fabricante do módulo fotovoltaico, que deve ser entendida como um limite inferior para as perdas neste componente. Os valores pré-determinados no PVsyst para a perda inicial é de 2 % e 20 % ao longo dos próximos 20 anos, porém com o constante avanço de tecnologia empregada nesses equipamentos, deve-se observar as especificações de cada fabricante. Outro ponto a ser observado para os módulos é a evolução do mismatch. Todos os módulos não serão degradados na mesma proporção e distribuindo essas taxas de perda em torno da média entre eles haverá uma perda adicional por descasamento, que aumentará gradativamente ao longo do tempo. No PVsyst pode-se especificar o valor correspondente a raiz média quadrada (RMS do inglês root mean square) desta distribuição e será avaliado através do método Monte-Carlo a sua incompatibilidade ao longo do tempo. Estes parâmetros são apresentados na Figura 39 a seguir.

	Os parâme	etros de envelhecimento são definidos	para a integralidade	do sistema		
Parâmetros térmicos Envelhe	Perdas óhmicas cimento	Qualidade dos módulos - LID - Mismatch Indisponíbilidade	Perdas devidas	à sujidade Cor	Perdas IAM rreção espetral	Auxiliares
Parâmetros da simula Simulação para o Módulos PV Indivis Pator deteriora- Fator de deterioração mis Modelo Parâmetros de envel Fator de deterioração mé	ação ano n° 2 0 . global 0.60 % smatch 0.00 % Hecimento dos módul	E 100 Percisa de efficiente effic	a dos módulos = 0.6% sica nual crescente luto 10 15 Ano	20	25 (*) Eficiencia	30
RMS da disprersão de I RMS da dispersão de V	Imp 0.40 🗹 %/ano /mp 0.40 🗹 %/ano	Utilizado nesta avaliação	Garantia do	módulo	O Perdas	
Armazenar os valores –Valores de Monte-Carlo– Mismatch 5 anos Mismatch 10 anos Mismatch 15 anos	0.15% 0.71% 1.20%	Sub-grupo S Módulos em série Strings em paralelo Célculo Monte-Carlo	Ano 0 Ano 10 Ano 20 Ano 25	Garantia 98.00 Garantia 91.00 Garantia 84.00 Garantia 80.00	% Pnom % 🗹 Interpol. Ii % 🗌 Interpol. Ii % Pnom	near near
Mismatch 20 anos Mismatch 25 anos	1.90% 2.88%	100 Ensaios 2 anos Avaliação aleatória 0.00% Perda média mismatch 0.31% perdas mismatch, RMS	Desenhar Curva Passos	A degrada pode com inicial	Média - C ição inicial (tipicam esponder ao LID ou	1.72%ano ente -3%) i à tolerância
Mantém os valores de	mismatch calculados					

Figura 39 – Campo envelhecimento no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

O oitavo campo deste parâmetro chama-se *'indisponibilidade'*. Como o nome já diz, nesse campo pode-se prever a ocorrência de desligamentos da instalação, causados por falhas do sistema ou paradas de manutenção. Isso é um dado de difícil mensuração, portanto o *PVsyst* pode criá-lo de forma aleatória. Na Figura 40 a seguir apresenta-se o campo descrito acima.

Os parámetros de não-disponibilidade são definidos para a integrabilade do sistema Parámetros femicos Perdas divincas Qualdade dos módulos -LID -Mansath Perdas dividas à sujdade Perdas IAM Auxiliare Envelhecimento Dudiponibilidade Correção espetral Auxiliare Indisponibilidade do sistema Perdentidos de indisponibilidade Duração de indisponibilidade Duração de indisponibilidade 0.00 desajnor Número de periodos 0.00 desajnor Único Data, Mina Duração Duração	Ors parametros de não-disponibilidade são definidos para a integrabilade do sistema Parámetros támicos Pardas diveicas Qualdade dos módulos - LID - Mamathh Pardas diveidas à suddede Correção espetral Auxiliare Indisponibilidade do sistema Preciedende Qui de Indisponibilidade Pardas de indisponibilidade Duração de indisponibilidade Duração de indisponibilidade Duração da indisponibilidade Quinação de sindeponibilidade Duração de indisponibilidade Duração Duração de indisponibilidade Quinação de subatória Duração Duração Quinação de landos de indisponibilidade Quinação de indisponibilidade Duração Quinação de indisponibilidade Quinação de indisponibilidade Duração Quinação de indisponibilidade Quinação Duração	stattieu us de perdas do c	campo FV						
veľmetos témicos Perdas ólmicos Qualdade dos módulos -LID - Mamatch Perdes devidas à sujdade Perdas IAM Auxiliare Indisponibilidade Dataponibilidade Correção supeital Correção supeital Correção supeital Indisponibilidade 0.6 % Perdes fields Correção supeital Paração de tempo de indisponibilidade 0.6 % Encio Data/Hora Duração Duração da indisponibilidade 0.0 4sa/jano Número de periodas Duração Vinterio de periodas 0.0 0.0 0.0 0.0	velmetos témicos Perdas ólmicas Qualdade dos módulos -LID - Mamach Perdas devidas à sujdade dos IAM Auxiliare Indeponibilidade do sistema Predefindo Predes de vidas velmos de indeponibilidade Duração da indeponibilidade Duração da indeponibilidade Duração da indeponibilidade Duração da indeponibilidade Duração Duração Duração Duração Duração		Os parâmetr	os de não-disponibilidad	de são definidos pa	ra a integrali	dade do sistema		
Independentión Correção taperta Independentidade do sistema Precidindo @ Preção de independentidade 0.00 Duração de independentidade 0.00 Número de preiodos 0.00 Ø Distribuição aleatória 0.00	Independididade do sistema Perdefinido @ Correção taperta Pração de tempo de indeponibilidade 0.00 des forma Duração da indeponibilidade 0.00 des forma Duração 0.00 des forma	arâmetros térmicos	Perdas óhmicas	Qualidade dos módulos	- LID - Mismatch	Perdas dev	idas à sujidade	Perdas IAM	Auxiliares
		— Indisponibilid Fração de temp Duração	ade do sistema o de indisponibilidade (0.0 o da indisponibilidade (0.0 Número de periodos (0) O Distribuição aleate	Predefinido ?	Períodos de ind	lisponibilidade	2 Duração		
			⑦ Distribuição aleato	Śria					

Figura 40 – Campo indisponibilidade no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

O nono campo deste parâmetro chama-se *'correção espectral'*. Neste campo levase em consideração as mudanças no espectro solar devido à dispersão e absorção na atmosfera, e dependem do teor de água, dos aerossóis e da distância de viagem da luz, expressa em massa de ar (AM). O modelo utilizado nesta análise é o FirstSolar e está descrito na Figura 41 a seguir.

Parâmetros térmi	cos Perdas óhmica	as Qualidade do	s módulos - LID - Mismatch	Perdas devidas a	à sujidade	Perdas IAM	Auxilares
			a laspon to include			concept caper of	
Aplicar a correct	io espetral na simulação			0			
Modelo FirstSolar				•			
Seg. teoro	ologia módulos FV						
C0: 0.8	591400 Conjunto de co	eficientes	Dradafinida				
C1: -0.0	208800 Monocrystallin	ne Si					
C2: -0.0	058853 Dados	Humidade relativa dis	ponível nos dados meteorológ	icos. A			
C3: 0.1	202900 meteorológicos	agua precipitável ser	à estimada a partir destes valo	xes.			
C4: 0.0	268140 Módulos FV	Módulo de painéis FV	: JKM390M-72H-V				
C5: -0.0	017810						

Figura 41 – Campo indisponibilidade no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

Com o sistema definido e todas as perdas detalhadas, o próximo passo é o cálculo das sombras próximas, conforme apresentado nas Figuras 42 e 43.

rojeto		Novo 2	📂 Carregar 💾 Guardar	Parâmetros	projeto 📋	Eliminar 👗 Cliente		
ome do projeto	SFVCR 01			Nome do	o cliente	Não definido		
cheiro localização	São Gabriel_MN80.SIT		Meteonorm 8.0 (2	009-2017), Sat=100%	Bras	si	a 📂 👘	+
cheiro meteorológico	São Gabriel_MN80_SYN.MET		Mete	onorm 8.0 (2009-2017)	, Sat=100%	Sintético 0 k 🗸	a 🗎	0
ariante		a	m Ins					
		Novo	Guardar Ministration Import	tar Eliminar	Gerir Gerir			
de Variante VC	: Nova variante da simulação	Novo	Guardar Minpor	tar 🔟 Eliminar	Gerir	–Sinopse dos resultados Tipo de sistema	Sem o sombras,	lesenho 3D de sem sombras
e de Variante VC	: Nova variante da simulação	Novo	Guardar	tar Elminar	Gerir	-Sinopse dos resultados Tipo de sistema Produção do sistema	Sem o sombras, 0.00	lesenho 3D de sem sombras kWh/ano
e de Variante VC arâmetros principais Orientação	: Nova variante da simulação Opcional	Novo	Guardar + Impor	ar simulação	Gerir	-Sinopse dos resultados Tipo de sistema Produção do sistema Produção específica Índice de performance	Sem o sombras, 0.00 0.00 0.00	lesenho 3D de sem sombras kWh/ano kWh/kWp/ano
de Variante VC arâmetros principais Orientação Sistema	: Nova variante da simulação Opcional () Horizonte () Sombras próxin	Novo P	Guardar	tar Elminar	Gerr	Sinopse dos resultados Tipo de sistema Produção do sistema Produção específica Índice de performance Produção normalizada Doctor de uma resultado	Sem a sombras, 0.00 0.00 0.00	lesenho 3D de sem sombras kWh/ano kWh/kWp/ano
de Variante VC arâmetros principais Orientação Sistema Perdas detalhadas	: Nova variante da simulação Optional	nas lulos	Guardar Timpor	ar simulação	♥ Gerr	-Sinopse dos resultados Tipo de sistema Produção do sistema Produção do sistema Indice de performance Produção normalizada Perdas do grupo Perdas do sistema	Sem 6 sombras, 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	lesenho 3D de sem sombras kWh/kWp/ano kWh/kWp/dia kWh/kWp/dia kWh/kWp/dia
de Variante VC arâmetros principais Orientação Sistema Perdas detalhadas Autoconsumo	: Nova variante da simulação Opcional (a) Horizonte (b) Sonthras próxi (c) Sonthras	nas kulos	Suardar Simulação Execut Simulação Simulação Execut Girandaria	ar simulação		-Sinopse dos resultados Tipo de sistema Produção do sistema Produção especifica Índice de performance Produção normalizada Perdas do grupo Perdas do sistema	Sem o sombras, 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	lesenho 3D de sem sombras kWh/kWp/ano kWh/kWp/dia kWh/kWp/dia kWh/kWp/dia

Figura 42 – Parâmetro sombras próximas no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

_	Contrado		
Descrição Nov	/o desenho de sombras		
	() o	onstrução / Perspetiva	Importar Exportar
-Compatibilidade com p	orient /Sistema	Sistema	Não há sombras definidas para esta simulação.
Superfície ativa	20 m ²	Surf m ²	
Inclinação campos	30.0°	Indefinido	
Azimute campos	0.0°	Indefinido	
		Gráfico	
III Tabela			
Usar na simulação			Modo de cálculo
Usar na simulação Sem sombras			Modo de cálculo
Tabela Usar na simulação Sem sombras Sombras lineares			Modo de cálculo
Tabela Tabela Usar na simulação Sem sombras Sombras lineares Segundo os strings de m	nódulos		Modo de cálculo

Figura 43 – Campo construção/perspectiva no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

Para este parâmetro, a fim de ser o mais fidedigno possível à realidade, utiliza-se o arquivo 3D obtido com o auxílio do *software Agisoft Metashape* como construção da edificação e posicionamento dos módulos, conforme apresentadas nas Figuras 44 e 45 a seguir. É importante salientar que, além desta forma de obtenção desta construção, o *PVsyst* também permite essa definição através da utilização de elementos poligonais. Feito isto pode-se realizar o cálculo de sombras através da opção *'cálculo elétrico detalhado'*.



Figura 44 – Detalhe do arquivo 3D importado para o PVsyst.

Fonte: O próprio autor.



Figura 45 – Detalhe do arquivo 3D com os módulos no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

Agora, o último passo antes da simulação consiste na determinação da configuração de ligação entre os módulos que compõem a usina, conforme mostrados nas Figuras 46 e 47 a seguir.

Eliminar 👗 Cliente	0
Não definido	
	à 📂 🕈
Sintético 0 k 🗸	a 🗎 🕜
	0
Sinopse dos resultados Tipo de sistema	Sistema instalado num edificio
Produção do sistema Produção específica Índice de performance	0.00 kWh/ano 0.00 kWh/kWp/ano 0.00
Produção normalizada Perdas do grupo	0.00 kWh/kWp/dia 0.00 kWh/kWp/dia 0.00 kWh/kWp/dia
Perdas do sistema	
Perdas do sistema	
-	Não definido Smiético 0 k >>>>>>>>>>>>>>>>>>>>>>>>>>>>>>>>>>

Figura 46 – Parâmetro disposição módulos do PVsyst.

Fonte: O próprio autor.



Figura 47 – Detalhe da ligação das strings da usina no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

Por fim, após todo processo pode-se realizar a simulação do sistema FV, conforme detalhados nas Figuras 48 e 49. Feito isto, o *PVsyst* nos disponibiliza um relatório contendo todas as informações inseridas ao longo deste procedimento e os resultados obtidos ao longo do período de 1 ano.

Projeto		🕈 Novo 📂	Carregar 💾 Guardar	🔯 Parâmetros projeto 👖	Eliminar 👗 Cliente		
iome do projeto	SFVCR 01			Nome do cliente	Não definido		
icheiro localização	São Gabriel_MN80.SIT		Meteonorm 8.0 (2009	9-2017), Sat=100%	Brasil	a 📂 👎	
icheiro meteorológico	São Gabriel_MN80_SYN.MET		Meteoro	orm 8.0 (2009-2017), Sat=100%	Sintético 0 k 🗸		
/ariante		🛨 Novo 💾	Guardar 🖌 Importar	Elminar 🔯 Geri	r		
/ariante	: Nova variante da simulação	한 Novo 📙	Guardar Jimportar	Bininar Geri	Sinopse dos resultados- Tipo de sistema	Sistema ins	talado num edifício
/ariante VCC 1º de Variante VCC Parâmetros principais	: Nova variante da simulação	t Novo	Guardar Mortar	Elminar 🗱 Geri	Sinopse dos resultados- Tipo de sistema Produção do sistema	Sistema ins 0.00 k	talado num edifício Wh/ano
/ariante 1º de Variante VCC Parâmetros principais	: Nova variante da simulação	t Novo	Guerder Importer	i Elminar Gen	- Sinopse dos resultados- Tipo de sistema Produção do sistema Produção específica Indice de performance	Sistema ins 0.00 k 0.00 k	talado num edifício Wh/ano Wh/kWp/ano
/ariante Voca ¹⁰ de Variante VCC Parâmetros principais (a) Orientação (b) Sistema	: Nova variante da simulação	Novo	Guardar Importar	1 Elminar Cent	Sinopse dos resultados Tipo de sistema Produção do sistema Produção especifica Indice de performance Produção normalizade	Sistema ins 0.00 k 0.00 k 0.00 k 0.00 k	talado num edificio Wh/ano Wh/KWp/ano Wh/KWp/dia
/ariante /* de Variante /* de Varian	: Nova variante da simulação	Novo	Guardar Importar	i Emnar Cara	Finopse dos resultados Tipo de sistema Produção do estema Produção especifica Indice de performance Produção normalizada Perdas do grupo Perdas do sistema	Sistema ins 0.00 k 0.00 k 0.00 k 0.00 k 0.00 k	talado num edificio Wh/ano Wh/kWp/ano Wh/kWp/dia Wh/kWp/dia Wh/kWp/dia
/ariante /ariante /adiante /ad	: Nova variante da simulação Opcional Horizonte Sombras próxim Disposição mód G Gestão da ener	Novo E	Guardar Importar Simulação Executar Simulação av	i Elmar Cen	F Sinopse dos resultados- Tipo de sistema Produção do sistema Produção expendita Indice de performance Produção rormalizado Perdas do sistema	Sistema ins 0.00 k 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.	talado num edificio Wh/ano Wh/kWp/dia Wh/kWp/dia Wh/kWp/dia

Figura 48 – Parâmetro executar simulação do PVsyst.

Fonte: O próprio autor.



Figura 49 – Detalhe da simulação realizada pelo PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

5.2 Resultados simulados obtidos através do PVsyst

É importante destacar que o procedimento descrito até então mostra o processo feito para a obtenção dos resultados simulados da usina fotovoltaica 01, ou seja, estes mesmos passos serão repetidos para a análise das usinas fotovoltaicas 02, 03 e 04. Os parâmetros utilizados em todas as simulações serão analisados para que possa ser realizada a comparação à geração de energia real obtida no ano de 2021 em cada uma delas.

Para as quatro usinas utilizadas no estudo, realizaram-se 24 simulações com variações entre os dados meteorológicos e os parâmetros de perdas detalhadas em todas elas.

Com relação aos dados meteorológicos, utilizaram-se para efeito de comparação os três principais bancos de dados para a criação dos sites geográficos:

- Meteonorm 8.0.
- NASA-SSE.
- PVGIS TMY.

Já com relação aos parâmetros de perdas detalhadas, utilizaram-se os parâmetros com modelo 3D e perdas *default* e os parâmetros com modelo 3D e perdas detalhadas. Para as simulações com perdas detalhadas, utilizaram-se os seguintes parâmetros:

- Parâmetros térmicos: para o campo 'valores padrão de acordo com a montagem' utilizou-se *módulos "livres" com circulação de ar*, que define $U_C = 29 \text{ W/m}^2$.K e $U_V = 0 \text{ W/m}^2$.K.
- Perdas ôhmicas: para o campo 'Circuito DC: perdas ôhmicas do sub-campo' utilizou-se o valor já predefinido de 1,5 % para fração de perdas em STC. Para o campo 'Queda de tensão do diodo série' considera-se a existência de perdas e estabelece o valor de 0,7 V, o sugerido pelo *software*. Para o campo 'Circuito CA: inversor para o ponto de injeção (por inversor)' considera-se também essa perda e estabelece como 5 metros a distância entre o inversor e o ponto de injeção e 4,0 mm² para a seção dos cabos (para todos os inversores das simulações foi utilizado este valor). Importante ressaltar que essa distância é variável conforme o local de instalação do inversor e a seção dos cabos varia conforme a potência deste mesmo inversor.
- Qualidade dos módulos LID Mismatch: os campos 'Qualidade dos módulos', 'Perdas dos módulos com mismatch' e 'Mismatch da tensão das fiadas' já apresentam valores predefinidos e não foram alterados nas simulações. Para o campo 'LID – Light Induced Degradation' considera-se a existência de perdas e estabelece o valor de 2,0 %, o sugerido pelo *software*.
- Perdas devido à sujidade: Para o campo 'Fator de perdas anual sujidade' considerase a existência de perdas e estabelece o valor de 3,0 %, o sugerido pelo *software*.
- Perdas IAM: já se considera para este parâmetro o sugerido como predefinido pelo *software*.
- Auxiliares: para o campo 'Energia das perdas auxiliares' não serão consideradas perdas.
- Envelhecimento: considera-se nas simulações a existência de perdas por deterioração dos módulos e estabelece o ano 2 para a simulação de todas as usinas. Importante ressaltar que este valor varia conforme o ano de instalação do sistema.
- Indisponibilidade: para o campo 'Indisponibilidade do sistema' considera-se a existência de perdas e estabelece o valor de 2,0 %, o sugerido pelo *software*.
- Correção espectral: considera-se a existência de perdas e aplicado a correção espectral nas simulações, com valores utilizados os definidos pelo *software*.

Os resultados obtidos em cada instalação serão apresentados a seguir.

5.2.1 Usina fotovoltaica 01

A usina fotovoltaica 01 está localizada no bairro de Fátima e possui potência instalada de 3,90 kWp, composta por 10 módulos de 390 Wp da JINKO SOLAR, tipo monocristalino, modelo JKM390M-72H-V e 1 inversor de 5,0 kW da PHB SOLAR, modelo PHB5000D-NS. O posicionamento dos módulos no *PVsyst* está apresentado na Figura 50 a seguir. Abaixo seguem as características reais desta usina e transcritas para o *software PVsyst*:

- Strings MPPT 01: 1 string de 5 módulos em série.
- Inclinação MPPT 01: 17 °.
- Azimute MPPT 01: 18 °.
- Strings MPPT 02: 1 string de 5 módulos em série.
- Inclinação MPPT 02: 17 °.
- Azimute MPPT 02: 18 °.
- Localização: 3.75 °S, -38.53 °O.
- Altitude: 31 metros.



Figura 50 – Posicionamento dos módulos do SFVCR 01 no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

Como apresentado na descrição deste sistema, esta usina possui à oeste dois edifícios que provocam sombreamento ao longo do ano em parte do período da tarde e que
foram considerados nas simulações. Os dados de geração real e os dados obtidos através das seis simulações realizadas para esta usina serão apresentados na Tabela 2.

		Meteonorm 8.0		NASA	A-SSE	PVGIS TMY 5.2		
Mês	Geração Real	3D Default	3D Perdas	3D Default 3D Perdas		3D Default	3D Perdas	
		VC0	VC1	VC2	VC3	VC4	VC5	
Média	526 kWh	478 kWh	453 kWh	514 kWh	489 kWh	544 kWh	517 kWh	
Janeiro	470 kWh	469 kWh	455 kWh	484 kWh	468 kWh	495 kWh	478 kWh	
Fevereiro	431 kWh	384 kWh	371 kWh	434 kWh	418 kWh	448 kWh	393 kWh	
Março	426 kWh	488 kWh	475 kWh	471 kWh	418 kWh	596 kWh	522 kWh	
Abril	518 kWh	439 kWh	379 kWh	439 kWh	425 kWh	448 kWh	434 kWh	
Maio	711 kWh	438 kWh	427 kWh	471 kWh	458 kWh	500 kWh	487 kWh	
Junho	489 kWh	429 kWh	419 kWh	471 kWh	459 kWh	486 kWh	473 kWh	
Julho	527 kWh	459 kWh	448 kWh	517 kWh	505 kWh	490 kWh	477 kWh	
Agosto	598 kWh	525 kWh	512 kWh	584 kWh	570 kWh	619 kWh	607 kWh	
Setembro	594 kWh	554 kWh	504 kWh	638 kWh	578 kWh	666 kWh	651 kWh	
Outubro	557 kWh	541 kWh	468 kWh	606 kWh	549 kWh	637 kWh	621 kWh	
Novembro	518 kWh	522 kWh	508 kWh	537 kWh 520 kWh		584 kWh	514 kWh	
Dezembro	473 kWh	486 kWh	472 kWh	514 kWh 497 kWh		560 kWh	543 kWh	
Total	6311 kWh	5734 kWh	5438 kWh	6166 kWh	5865 kWh	6529 kWh	6200 kWh	

Tabela 2 – Dados de geração do SFVCR 01.

Fonte: O próprio autor.

A partir dos dados apresentados anteriormente, onde estão presentes a geração real da usina e os resultados obtidos através das simulações, pode-se extrair na Tabela 3 a seguir um comparativo entre a geração anual e todas as simulações realizadas para essa instalação. Mediante análise das Tabelas 2 e 3, pode-se destacar que as simulações em que foram utilizados os dados do PVGIS TMY 5.2 possuem geração anual mais próximos à geração real. Todavia, as simulações em que foram utilizados os dados do Meteonorm 8.0 se mostraram mais conservadoras se comparadas às realizadas com utilização dos dados da NASA-SSE.

Geração Real	6311 kWh	Desvio
Meteonorm 8.0 3D Default	5734 kWh	9,14%
Meteonorm 8.0 3D Perdas	5438 kWh	13,83%
NASA-SSE 3D Default	6166 kWh	2,30%
NASA-SSE 3D Perdas	5865 kWh	7,07%
PVGIS TMY 5.2 3D Default	6529 kWh	-3,45%
PVGIS TMY 5.2 3D Perdas	6200 kWh	1,76%

Tabela 3 – Comparação entre as gerações anuais do SFVCR 01.

Fonte: O próprio autor.

5.2.2 Usina fotovoltaica 02

A usina fotovoltaica 02 está localizada no bairro Cambeba e possui potência instalada de 6,03 kWp, composta por 18 módulos de 335 Wp da JINKO SOLAR, tipo policristalino, modelo JKM335PP-72-V e 1 inversor de 5,0 kW da PHB SOLAR, modelo PHB5000D-NS. O posicionamento dos módulos no *PVsyst* está apresentado na Figura 51 a seguir. Abaixo seguem as características reais desta usina e transcritas para o *software PVsyst*:

- Strings MPPT 01: 1 string de 9 módulos em série.
- Inclinação MPPT 01: 19 °.
- Azimute MPPT 01: 150 °.
- Strings MPPT 02: 1 string de 9 módulos em série.
- Inclinação MPPT 02: 21 °.
- Azimute MPPT 02: 29 °.
- Localização: 3.80 °S, -38.49 °O.
- Altitude: 27 metros.

Vorte Sul

Figura 51 – Posicionamento dos módulos do SFVCR 02 no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

Os dados de geração real e os dados obtidos através das seis simulações realizadas para esta usina serão apresentados na Tabela 4.

		Meteon	orm 8.0	Nasa	-SSE	PVGIS TMY 5.2		
Mês	Geração Real	3D Default	3D Perdas	3D Default 3D Perdas		3D Default	3D Perdas	
		VC0	VC1	VC2 VC3		VC4	VC5	
Média	856 kWh	775 kWh	744 kWh	832 kWh	802 kWh	870 kWh	835 kWh	
Janeiro	847 kWh	798 kWh	783 kWh	822 kWh	808 kWh	843 kWh	829 kWh	
Fevereiro	758 kWh	649 kWh	588 kWh	726 kWh	712 kWh	714 kWh	699 kWh	
Março	717 kWh	762 kWh	745 kWh	741 kWh	723 kWh	839 kWh	824 kWh	
Abril	830 kWh	680 kWh	605 kWh	676 kWh	607 kWh	736 kWh	721 kWh	
Maio	755 kWh	712 kWh	697 kWh	764 kWh	748 kWh	804 kWh	789 kWh	
Junho	818 kWh	694 kWh	679 kWh	752 kWh	676 kWh	716 kWh	702 kWh	
Julho	877 kWh	742 kWh	728 kWh	839 kWh	824 kWh	885 kWh	872 kWh	
Agosto	957 kWh	837 kWh	741 kWh	930 kWh	856 kWh	979 kWh	966 kWh	
Setembro	946 kWh	829 kWh	813 kWh	937 kWh	923 kWh	958 kWh	945 kWh	
Outubro	966 kWh	875 kWh	861 kWh	990 kWh	990 kWh 976 kWh		909 kWh	
Novembro	945 kWh	883 kWh	869 kWh	908 kWh	895 kWh	967 kWh	892 kWh	
Dezembro	861 kWh	838 kWh	824 kWh	893 kWh 878 kWh		984 kWh	877 kWh	
Total	10277 kWh	9299 kWh	8933 kWh	9978 kWh	9626 kWh	10442 kWh	10025 kWh	

Tabela 4 – Dados de geração do SFVCR 02.

Fonte: O próprio autor.

A partir dos dados apresentados anteriormente, onde estão presentes a geração real da usina e os resultados obtidos através das simulações, pode-se extrair na Tabela 5 a seguir um comparativo entre a geração anual e todas as simulações realizadas para essa instalação. Mediante análise das Tabelas 4 e 5, pode-se destacar que as simulações em que foram utilizados os dados do PVGIS TMY possuem geração anual mais próximos à geração real. Mais uma vez, as simulações em que foram utilizados os dados do Meteonorm 8.0 se mostraram mais conservadoras se comparadas às realizadas com utilização dos dados da NASA-SSE.

Geração Real	10277 kWh	Desvio
Meteonorm 8.0 3D Default	9299 kWh	9,52%
Meteonorm 8.0 3D Perdas	8933 kWh	13,08%
NASA-SSE 3D Default	9978 kWh	2,91%
NASA-SSE 3D Perdas	9626 kWh	6,33%
PVGIS TMY 5.2 3D Default	10442 kWh	-1,61%
PVGIS TMY 5.2 3D Perdas	10025 kWh	2,45%

Tabela 5 – Comparação entre as gerações anuais do SFVCR 02.

5.2.3 Usina fotovoltaica 03

A usina fotovoltaica 03 está localizada no bairro Carlito Pamplona e possui potência instalada de 4,05 kWp, composta por 10 módulos de 405 Wp da TRINA SOLAR, tipo monocristalino, modelo TSM-405DE15M(II) e 1 inversor de 5,0 kW da GOODWE SOLAR, modelo GW5000D-NS. O posicionamento dos módulos no PVsyst está apresentado na Figura 52 a seguir. Abaixo seguem as características reais desta usina e transcritas para o software **PVsyst**:

- Strings MPPT 01: 1 string de 5 módulos em série. •
- Inclinação MPPT 01: 16 °. •
- Azimute MPPT 01: 172 °.
- Strings MPPT 02: 1 string de 5 módulos em série. •
- Inclinação MPPT 02: 16 °. •
- Azimute MPPT 02: 172 °.
- Localização: 3.71 °S, -38.56 °O. •
- Altitude: 30 metros.

Zénite Norte

Figura 52 – Posicionamento dos módulos do SFVCR 03 no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.



Os dados de geração real e os dados obtidos através das seis simulações realizadas para esta usina serão apresentados na Tabela 6.

		Meteon	orm 8.0	Nasa-SSE		PVGIS TMY 5.2	
Mês	Geração Real	3D Default	3D Perdas	3D Default 3D Perdas		3D Default	3D Perdas
		VC0	VC1	VC2 VC3		VC4	VC5
Média	552 kWh	531 kWh	507 kWh	563 kWh	533 kWh	585 kWh	559 kWh
Janeiro	595 kWh	598 kWh	582 kWh	620 kWh	605 kWh	634 kWh	619 kWh
Fevereiro	513 kWh	468 kWh	423 kWh	529 kWh	513 kWh	542 kWh	527 kWh
Março	472 kWh	524 kWh	462 kWh	502 kWh	486 kWh	491 kWh	454 kWh
Abril	526 kWh	443 kWh	428 kWh	438 kWh	423 kWh	432 kWh	402 kWh
Maio	444 kWh	438 kWh	422 kWh	456 kWh	440 kWh	480 kWh	426 kWh
Junho	458 kWh	409 kWh	395 kWh	433 kWh	418 kWh	471 kWh	455 kWh
Julho	504 kWh	452 kWh	436 kWh	487 kWh	470 kWh	521 kWh	504 kWh
Agosto	587 kWh	529 kWh	511 kWh	576 kWh	512 kWh	586 kWh	568 kWh
Setembro	615 kWh	559 kWh	542 kWh	627 kWh	565 kWh	647 kWh	631 kWh
Outubro	657 kWh	639 kWh	597 kWh	716 kWh	16 kWh 698 kWh		667 kWh
Novembro	652 kWh	672 kWh	657 kWh	684 kWh 594 kWh		729 kWh	714 kWh
Dezembro	604 kWh	643 kWh	628 kWh	688 kWh	688 kWh 673 kWh		736 kWh
Total	6627 kWh	6374 kWh	6083 kWh	6756 kWh	6397 kWh	7017 kWh	6703 kWh

Tabela 6 – Dados de geração do SFVCR 03.

Fonte: O próprio autor.

A partir dos dados apresentados anteriormente, onde estão presentes a geração real da usina e os resultados obtidos através das simulações, pode-se extrair na Tabela 7 a seguir um comparativo entre a geração anual e todas as simulações realizadas para essa instalação. Mediante análise das Tabelas 6 e 7, pode-se destacar que as simulações em que foram utilizados os dados do PVGIS TMY possuem geração anual mais próximos à geração real, sendo otimistas nesta comparação. Assim como nos cenários anteriores, as simulações em que foram utilizados os dados do Meteonorm 8.0 se mostraram mais conservadoras se comparadas às realizadas com utilização dos dados da NASA-SSE.

Geração Real	6627 kWh	Desvio
Meteonorm 8.0 3D Default	6374 kWh	3,81%
Meteonorm 8.0 3D Perdas	6083 kWh	8,20%
NASA-SSE 3D Default	6756 kWh	-1,95%
NASA-SSE 3D Perdas	6397 kWh	3,46%
PVGIS TMY 5.2 3D Default	7017 kWh	-5,89%
PVGIS TMY 5.2 3D Perdas	6703 kWh	-1,15%

Tabela 7 – Comparação entre as gerações anuais do SFVCR 03.

Fonte: O próprio autor.

5.2.4 Usina fotovoltaica 04

A usina fotovoltaica 04 está localizada no bairro Passaré e possui potência instalada de 7,37 kWp, composta por 22 módulos de 335 Wp da JINKO SOLAR, tipo policristalino, modelo JKM335PP-72-V, 1 inversor de 5,0 kW da PHB SOLAR, modelo PHB5000D-NS e 1 inversor da PHB SOLAR, modelo PHB1500-XS. O posicionamento dos módulos no *PVsyst* está apresentado na Figura 53 a seguir. Abaixo seguem as características reais desta usina e transcritas para o *software PVsyst*:

- Strings MPPT 01: 1 string de 10 módulos em série.
- Inclinação MPPT 01: 17 °.
- Azimute MPPT 01: 144 °.
- Strings MPPT 02: 1 string de 8 módulos em série.
- Strings MPPT 03: 1 string de 4 módulos em série.
- Inclinação MPPTs 02 e 03: 18 °.
- Azimute MPPTs 02 e 03: 136 °.
- Localização: 3.82 °S, -38.53 °O.
- Altitude: 38 metros.



Figura 53 – Posicionamento dos módulos do SFVCR 04 no PVsyst.

Fonte: O próprio autor.

Os dados de geração real e os dados obtidos através das seis simulações realizadas para esta usina serão apresentados na Tabela 8.

		Meteonorm 8.0		Nasa	-SSF	PVGIS TMV 5 2		
3.50	G ~ D 1							
Mes	Geraçao Real	3D Default	3D Perdas	3D Default	3D Perdas	3D Default	3D Perdas	
		VC0	VC1	VC2 VC3		VC4	VC5	
Média	991 kWh	959 kWh	921 kWh	1028 kWh	988 kWh	1083 kWh	1046 kWh	
Janeiro	982 kWh	980 kWh	870 kWh	1009 kWh	991 kWh	1029 kWh	1011 kWh	
Fevereiro	893 kWh	800 kWh	727 kWh	899 kWh	880 kWh	913 kWh	896 kWh	
Março	831 kWh	931 kWh	913 kWh	904 kWh	886 kWh	1036 kWh	884 kWh	
Abril	960 kWh	850 kWh	831 kWh	841 kWh	823 kWh	1008 kWh	991 kWh	
Maio	846 kWh	884 kWh	865 kWh	950 kWh	932 kWh	994 kWh	976 kWh	
Junho	923 kWh	859 kWh	842 kWh	938 kWh	921 kWh	1008 kWh	991 kWh	
Julho	991 kWh	928 kWh	909 kWh	1045 kWh	847 kWh	1102 kWh	1085 kWh	
Agosto	1117 kWh	1042 kWh	1022 kWh	1159 kWh	1141 kWh	1210 kWh	1194 kWh	
Setembro	1106 kWh	1026 kWh	1007 kWh	1165 kWh	1148 kWh	1141 kWh	1030 kWh	
Outubro	1138 kWh	1091 kWh	1071 kWh	1220 kWh	1113 kWh	1233 kWh	1216 kWh	
Novembro	1107 kWh	1086 kWh	983 kWh	1109 kWh	1093 kWh	1186 kWh	1170 kWh	
Dezembro	1004 kWh	1033 kWh	1014 kWh	1098 kWh 1079 kWh		1131 kWh	1113 kWh	
Total	11897 kWh	11510 kWh	11054 kWh	12337 kWh	11854 kWh	12991 kWh	12557 kWh	

Tabela 8 – Dados de geração do SFVCR 04.

Fonte: O próprio autor.

A partir dos dados apresentados anteriormente, onde estão presentes a geração real da usina e os resultados obtidos através das simulações, pode-se extrair na Tabela 9 a seguir um comparativo entre a geração anual e todas as simulações realizadas para essa instalação. Mediante análise das Tabelas 8 e 9, pode-se destacar que as simulações em que foram utilizados os dados do NASA-SSE possuem geração anual mais próximos à geração real, resultado este diferente dos encontrados nas análises anteriores. Para esta usina, as simulações em que foram utilizados os dados do Meteonorm 8.0 se mostraram conservadoras, já as simulações em que foram utilizados a geração real.

Geração Real	11897 kWh	Desvio
Meteonorm 8.0 3D Default	11510 kWh	3,25%
Meteonorm 8.0 3D Perdas	11054 kWh	7,08%
NASA-SSE 3D Default	12337 kWh	-3,70%
NASA-SSE 3D Perdas	11854 kWh	0,36%
PVGIS TMY 5.2 3D Default	12991 kWh	-9,20%
PVGIS TMY 5.2 3D Perdas	12557 kWh	-5,55%

Tabela 9 – Comparação entre as gerações anuais do SFVCR 04.

Fonte: O próprio autor.

6 CONCLUSÃO

O presente trabalho teve por objetivo realizar a análise da geração média mensal encontrada em quatro usinas já implantadas na cidade de Fortaleza – CE, e com base nesta análise realizar o estudo de simulação no *software PVsyst* para determinar os parâmetros mais adequados para estudos de implementação em novas instalações. Com esta análise também será possível determinar a produção específica de cada sistema no ano de 2021.

Realizaram-se ao todo 24 simulações das quatro usinas, com variação entre os dados meteorológicos e os parâmetros de perdas, a fim de comparação com a geração real obtida de cada uma delas através dos seus respectivos supervisórios de monitoramento. O resumo dos resultados encontrados é o apresentado na Tabela 10 a seguir.

Tabela 10 – Resumo da comparação entre as gerações anuais dos sistemas analisados.

	UFVCR 01		UFVCR 02		UFVCR 03		UFVCR 04	
Geração Real	6311 kWh	Desvio	10277 kWh	Desvio	6627 kWh	Desvio	11897 kWh	Desvio
Meteonorm 8.0 Default	5734 kWh	9,14%	9299 kWh	9,52%	6374 kWh	3,81%	11510 kWh	3,25%
Meteonorm 8.0 Perdas	5438 kWh	13,83%	8933 kWh	13,08%	6083 kWh	8,20%	11054 kWh	7,08%
NASA-SSE Default	6166 kWh	2,30%	9978 kWh	2,91%	6756 kWh	-1,95%	12337 kWh	-3,70%
NASA-SSE Perdas	5865 kWh	7,07%	9626 kWh	6,33%	6397 kWh	3,46%	11854 kWh	0,36%
PVGIS TMY 5.2 Default	6529 kWh	-3,45%	10442 kWh	-1,61%	7017 kWh	-5,89%	12991 kWh	-9,20%
PVGIS TMY 5.2 Perdas	6200 kWh	1,76%	10025 kWh	2,45%	6703 kWh	-1,15%	12557 kWh	-5,55%

Fonte: O próprio autor.

Pode-se concluir ao final de todo este estudo que, primeiro, o *software PVsyst*, utilizado por engenheiros, arquitetos e estudantes, é uma ferramenta de bastante confiabilidade em suas análises. Ele possui uma vasta gama de interpretações e nos permite uma variabilidade de resultados, além de passar por constantes atualizações.

Segundo, mediante todas as análises realizadas pode-se concluir que a simulação indicada como '*PVGIS TMY 5.2 3D Perdas*' é a mais fidedigna neste estudo. Dentre as três opções de meteorologia empregadas nas quatro instalações, a *PVGIS TMY* nos retornou o resultado mais aproximados da geração real em três delas, nas usinas fotovoltaicas 02, 03 e 04. Dentre essas três usinas, em duas delas, as usinas fotovoltaicas 01 e 03, a utilização dos parâmetros com definição das perdas detalhadas dentro do *PVsyst* nos retornou os menores desvios entre a geração real e a simulação.

Pode-se verificar também que o único cenário que mostrou divergência nos resultados se comparados aos demais é naquele em que o sistema possui dois inversores. Não

se pode concluir que este fator seja determinante no resultado, mas que, como dito inicialmente, merece ser melhor observado devido sua peculiaridade.

É importante ficar claro que as perdas existem nos sistemas FV e não podem ser desprezadas. Cabe, para um bom dimensionamento entre consumo e geração, as devidas análises da instalação a fim de que a demanda de energia solicitada pela instalação seja atendida pelo projeto de geração própria.

6.1 Sugestões para trabalhos futuros

Na mesma linha de pesquisa, sugere-se alguns temas para futuros trabalhos a serem desenvolvidos:

- Análise com a mesma metodologia empregada neste trabalho, para uma quantidade maior de usinas.
- Análise com a mesma metodologia empregada neste estudo, para usinas com potência instalada acima de 10 kWp.
- 3. Análise com a mesma metodologia apresentada neste trabalho, para usinas com outra forma de instalação, sejam elas em solo, laje, carport, etc.
- Análise no software PVsyst entre a geração obtida através de dados de sites geográficos disponíveis em comparação à dados medidos em estações solarimétricas/meteorológicas existentes.
- 5. Estudo comparativo mais aprofundado entre o *software PVsyst* e outros *softwares* empregados em dimensionamentos de usinas fotovoltaicas, tais como *PVSOL*, *HOMER*, *RETscreen*, etc.
- 6. Avaliação do impacto do *oversizing* no rendimento de usinas de geração solar FV.

REFERÊNCIAS

ALMEIDA, Marcelo Pinho. Qualificação de Sistemas Fotovoltaicos Conectados à Rede. 2012. Dissertação (Mestrado em Energia) – Universidade de São Paulo, São Paulo, 2012.

ANEEL. **Geração Distribuída**, 2022. Disponível em: https://www.gov.br/aneel/pt-br/assuntos/geracao-distribuida. Acesso em: 16 jun. 2022.

ANEEL. **Resolução Normativa nº 482 de 17 de Abril de 2012**, 2012. Disponível em: http://www2.aneel.gov.br/cedoc/ren2012482.pdf. Acesso em: 16 jun. 2022.

ANEEL. **Resolução Normativa nº 687 de 24 de Novembro de 2015**, 2015. Disponível em: http://www2.aneel.gov.br/cedoc/ren2015687.pdf. Acesso em: 16 jun. 2022.

ARAÚJO, Kaio Rodrigo Silva de. Uma nova proposta de dimensionamento de usina solar fotovoltaica sem sombreamento no estado do Ceará. 2020.

BEATTIE, N. S.; MOIR, R. S.; CHACKO, C.; BUFFONI, G.; ROBERTS, S. H.; PEARSALL, N. M. Understanding the Effects of Sand and Dust Accumulation on Photovoltaic Modules. **Renewable Energy**, v. 48, p. 448-452, 2012.

BORBA, Tiago Machado. **Dimensionamento de um sistema de microgeração fotovoltaica conectado à rede: um comparativo entre o método manual e simulações utilizando PVsyst**. 2020.

BRITO, Kal-El Basílio *et al.* Estudo de caso de um projeto de unidade de captação de energia fotovoltaica empregando o *software* PVsyst. 2015.

CANADIAN SOLAR. **Hiku Super High Power Mono Perc Module**, [*s.d*]. Disponível em: https://www.canadiansolar.com/wp-content/uploads/2019/12/Canadian_Solar-Datasheet-HiKu_CS3W-MS_EN.pdf. Acesso em: 28 jun. 2022.

CANAL SOLAR. Oversizing e Clipping: Até que Valor pode Sobredimensionar um Sistema?, 2021. Disponível em: https://canalsolar.com.br/oversizing-e-clipping-ate-que-valor-pode-sobredimensionar-um-sistema/. Acesso em 19 jul. 2022.

DE SOUZA SILVA, João Lucas et al. A comparative performance of PV power simulation *software* with an installed PV plant. In: 2020 IEEE International Conference on Industrial Technology (ICIT). IEEE, 2020. p. 531-535.

DOU. Lei nº 14.300, de 6 de Janeiro de 2022, 2022. Disponível em: https://in.gov.br/en/web/dou/-/lei-n-14.300-de-6-de-janeiro-de-2022-372467821. Acesso em: 20 jul. 2022.

EPE. Balanço Energético Nacional: Relatório Síntese 2022 – Ano Base 2021. Rio de Janeiro, 2022.

FRONIUS. **Fronius Eco 25.0-3-S**, [*s.d*]. Disponível em: https://www.fronius.com/ptbr/brasil/energia-solar/instaladores-e-parceiros/dados-tecnicos/todos-osprodutos/inversor/fronius-eco/fronius-eco-25-0-3-s. Acesso em: 28 jun. 2022.

GALDINO, M. A.; DA SILVA, P. de C. Subsídios para Identificação Visual de Problemas em Células e Módulos Fotovoltaicos. **Revista Brasileira de Energia Solar,** v. 5, n. 2, p. 159-170, 2014.

HICKEL, Bernardo Meyer. O Impacto no Desempenho de Sistemas Fotovoltaicos Causado pelo Acúmulo de Sujeira sobre os Módulos FV – Metodologia e Avaliação através de Curvas IxV em Campo. 2017. Dissertação (Mestrado em Engenharia Civil) – Universidade Federal de Santa Catarina, Florianópolis, 2017.

MANI, M.; PILLAI, R. Impact of Dust on Solar Photovoltaic (PV) Performance: Research Status, Challenges and Recommendations. **Renewable and Sustainable Energy Reviews**, v. 14, p. 3124–3131, 2010.

MELO, Emerson Gonçalves de. **Geração Solar Fotovoltaica:** Estimativa do Fator de Sombreamento e Irradiação em Modelos Tridimensionais de Edificações. 2012. Dissertação (Mestrado em Ciências) – Universidade de São Paulo, São Paulo, 2012.

MUNOZ, M. A.; ALONSO-GARCÍA, M. C.; VELA, N.; CHENLO, F. Early Degradation of Silicon PV Modules and Guaranty Conditions, **Solar Energy**, v. 85, p. 2264–2274, 2011.

NASCIMENTO, Lucas Rafael. A Avaliação de Longo Prazo de um Sistema Fotovoltaico Integrado à Edificação Urbana e Conectado à Rede Elétrica Pública. 2013. Dissertação (Mestrado em Engenharia Civil) – Universidade Federal de Santa Catarina, Florianópolis, 2013.

NDIAYE, A.; CHARKI, A.; KOBI, A.; KÉBÉ, C. M. F.; NDIAYE, P. A.; SAMBOU, V. Degradations of Silicon Photovoltaic Modules: A Literature Review. **Solar Energy**, v. 96, p. 140–151, 2013.

NDIAYE, A.; KÉBÉ, C. M. F.; CHARKI, A. NDIAYE, P. A.; SAMBOU, V.; KOBI, A. Degradation Evaluation of Crystalline-silicon Photovoltaic Modules After a Few Operation Years in a Tropical Environment. **Solar Energy**, v. 103, p. 70–77, 2014.

NOBRE, A. M. Short-term Solar Irradiance Forecasting and Photovoltaic Systems Performance in a Tropical Climate in Singapore. 2015. 252 p. Tese (Doutorado em Engenharia Civil) – Universidade Federal de Santa Catarina, Florianópolis, 2015.

OLIVEIRA, Luís Guilherme Mmonteiro. Avaliação de Fatores que Influenciam na Estimativa da Geração e Operação de Sistemas Fotovoltaicos Conectados à Rede Elétrica. 2017. Tese (Doutorado em Engenharia Elétrica) – Universidade Federal de Minas Gerais, Belo Horizonte, 2017.

OLIVEIRA, M. C. C.; DINIZ, A. S. A. C.; VIANA, M. M.; LINS, V. F. C. The Causes and Effects of Degradation of Encapsulant Ethylene Vinyl Acetate Copolymer (EVA) in Crystalline Silicon Photovoltaic Modules: A Review. **Renewable and Sustainable Energy Reviews**, v. 81, p. 2299–2317, 2018.

PEREIRA, E. B.; MARTINS, F. R.; GONÇALVES, A. R.; COSTA, R. S.; de LIMA, F. J. L.; RÜTHER, R.; de ABREU, S. L.; TIEPOLO, G. M.; de SOUZA, J. G. Atlas Brasileiro de Energia Solar. São José dos Campos, 2ª Edição, 2017.

PERIN, A. L.; PRIEB, C. W. M.; KRENZINGER, A. Montagem de Bancada para Ensaios Elétricos e Térmicos de Inversores Fotovoltaicos Conectados à Rede. **Reunión de Trabajo de la Asociación Argentina de Energías Renovables y Medio Ambiente**, La Plata, v. 4, p. 1361-1371, 2016.

PINHO, J. T.; GALDINO, M. A. Manual de Engenharia para Sistemas Fotovoltaicos. Rio de Janeiro, 2014.

PORTAL SOLAR. **Como Funciona a Energia Solar**, [*s.d*]. Disponível em: https://www.portalsolar.com.br/como-funciona-energia-solar.html. Acesso em: 25 jun. 2022.

PORTELA, João Paulo Gomes. Análise financeira e de desempenho de planta solar fotovoltaica de 244, 95 kWp conectada à rede. 2020.

PVsyst Photovoltaic *Software*. **PVsyst 7 Help**, 2022. Disponível no *software*. Acesso em: 05 jul. 2022.

PVsystPhotovoltaicSoftware.Recursos,2022.Disponívelem:https://www.pvsyst.com/features/. Acesso em: 01 jul. 2022.

ROCHA, Bruno Francisco Alves da. Análise da produção de energia gerada de um sistema fotovoltaico em Rio Negro em comparação com os valores de energia simulados pelo *software* PVSyst. 2019.

SHARENERGY. Fatos que Marcaram o Setor Solar em 2017, 2017. Disponível em: https://www.sharenergy.com.br/fatos-que-marcaram-o-setor-solar-em-2017/. Acesso em: 15 jun. 2022.

SILUK, Andrei Ruppenthal. Análise do Desempenho de Sistemas Fotovoltaicos Aplicados à Edificação. 2017. Dissertação (Mestrado em Engenharia Civil) – Universidade Federal de Santa Maria, Santa Maria, 2017.

TAMIZHMANI, G.; KING, B.; VENKATESAN, A.; DELINE, C.; PAVGI, A.; TATAPUDI, S.; KUITCHE, J.; CHOKOR, A.; ASMAR, M. E. Regional Soiling Stations for PV: Soling Loss Analysis. **43rd Photovoltaic Specialists Conference,** Portland, p. 1741-1746, 2016.

TONOLO, Édwin Augusto. Análise dos Fatores de Perdas nos Sistemas Fotovoltaicos da UTFPR campus Curitiba. 2019. Dissertação (Mestrado em Engenharia Elétrica) – Universidade Tecnológica Federal do Paraná. 2019.

VERMA, A.; SINGHAL, S. Solar PV Performance Parameter and Recommendation for Optimization of Performance in Large Scale Grid Connected Solar PV Plant – Case Study. Journal of Energy and Power Sources, v. 2, n. 1, p. 40-53, 2015.

APÊNDICE A – SIMULAÇÕES DO PVSYST PARA A USINA FOTOVOLTAICA 01

Figura A.1 – Página 7/8 do relatório do PVsyst do SFVCR 01 Meteonorm 8.0 Default.



Projeto: SFVCR 01 Variante: Nova variante da simulação PVsyst V7.2.16 VC1, Data da simulação: 10/07/22 17:57 com v7.2.16 Diagrama de perdas 1996 kWh/m³ Irradiação horizontal total 9-1.37% Incidência global no plano dos sensores -7.64% Sombras próximas: perda de irradiância Fator de IAM no global 9-1.81% 3-3.00% Fator de perdas de sujidade 1732 kWh/m= * 20 m= mód. Irradiância efetiva nos sensores eficiência em STC = 19.40% Conversão EV Energia nominal do grupo (de acordo com eficiência STC) 6.76 MWh -0.20% Perdas devidas à degradação dos módulos (para o ano #2) 4-0.64% Perdas devido ao nível de irradiância -7 14% Perdas devido à temperatura do grupo -0.12% Correção espetral +-0.52% Sombras: perdas elétricas Cálculo detalhado módulos +0.75% Perdas qualidade módulos 9-2.00% LID - Light Induced Degradation 9-2.10% Perdas devidas a mismatch, módulos e fiadas 9-1.39% Perdas óhmicas da cablagem 5.89 MWh Energia virtual do grupo no MPP Perdas inversor funcionamento (eficiência) 3-5.02% 90.00% Perdas inversor, acima potência nominal 9 0.00% perda inversor, limite de corrente 9 0.00% Perdas inversor, acima tensão nominal 9-0.09% Perdas inversor, limite de potência 90.00% Perdas inversor, limite de tensão 5.59 MWh Energia disponível à saída do inversor 9-0.18% Perdas óhmicas CA 9-2 58% Indisponibilidade do sistema 5.44 MWh Energia injetada na rede

Figura A.2 – Página 7/8 do relatório do PVsyst do SFVCR 01 Meteonorm 8.0 Perdas.



Figura A.3 – Página 7/8 do relatório do PVsyst do SFVCR 01 NASA-SSE Default.





Projeto: SFVCR 01 Variante: Nova variante da simulação PVsyst V7.2.16 VC3, Data da simulação: 10/07/22 18:13 com v7.2.16 Diagrama de perdas 2133 kWh/m Irradiação horizontal total 9-0.81% Incidência global no plano dos sensores -7.75% Sombras próximas: perda de irradiância Fator de IAM no global -1.67% -3.00% Fator de perdas de sujidade 1862 kWh/m= * 20 m= mód. Irradiância efetiva nos sensores eficiência em STC = 19.40% Conversão FV 7.26 MWh Energia nominal do grupo (de acordo com eficiência STC) -0.60% Perdas devidas à degradação dos módulos (para o ano #2) +-0.50% Perdas devido ao nivel de irradiância -7.20% Perdas devido à temperatura do grupo -0.14% Correção espetral -0.62% Sombras: perdas elétricas Cálculo detalhado módulos +0.75% Perdas qualidade módulos 9-2.00% LID - Light Induced Degradation 9-2.16% Perdas devidas a mismatch, módulos e fiadas (incluindo 0.1% para a dispersão da degradação -1.45% Perdas óhmicas da cablagem Energia virtual do grupo no MPP 6.30 MWh 3-4.73% Perdas inversor funcionamento (eficiência) +0.00% Perdas inversor, acima potência nominal 90.00% perda inversor, limite de corrente 0.00% Perdas inversor, acima tensão nominal +-0.09% Perdas inversor, limite de potência +0.00% Perdas inversor, limite de tensão 6.00 MWh Energia disponível à saída do inverso 9-0.19% Perdas óhmicas CA \$-2.03% Indisponibilidade do sistema 5.87 MWh Energia injetada na rede





Figura A.5 – Página 7/8 do relatório do PVsyst do SFVCR 01 PVGIS TMY 5.2 Default.





Figura A.6 – Página 7/8 do relatório do PVsyst do SFVCR 01 PVGIS TMY 5.2 Perdas.



Fonte: O próprio autor.

APÊNDICE B – SIMULAÇÕES DO PVSYST PARA A USINA FOTOVOLTAICA 02

Figura B.1 – Página 8/9 do relatório do PVsyst do SFVCR 02 Meteonorm 8.0 Default.



Fonte: O próprio autor.

10/07/22

Figura B.2 – Página 8/9 do relatório do PVsyst do SFVCR 02 Meteonorm 8.0 Perdas.





Projeto: SFVCR 02 Variante: Nova variante da simulação PVsyst V7.2.16 VC2, Data da simulação: 10/07/22 17:25 com v7.2.16 Diagrama de perdas 2133 kWh/m² Irradiação horizontal total 3-3.53% Incidência global no plano dos sensores +0.00% Sombras próximas: perda de irradiância 3-2.77% Fator de IAM no global 2001 kWh/mª * 35 mª mód. Irradiância efetiva nos sensores eficiência em STC = 17.34% Conversão FV Energia nominal do grupo (de acordo com eficiência STC) 12.12 MWh 9-0.41% Perdas devido ao nível de irradiância -11.56% Perdas devido à temperatura do grupo +0.00% Sombras: perdas elétricas Cálculo detalhado módulos +0.75% Perdas qualidade módulos 9-2.10% Perdas devidas a mismatch, módulos e fiadas 9-1.13% Perdas óhmicas da cablagem 10.41 MWh Energia virtual do grupo no MPP 3-4.09% Perdas inversor funcionamento (eficiência) +-0.01% Perdas inversor, acima potência nominal +0.00% perda inversor, limite de corrente \$0.00% Perdas inversor, acima tensão nominal 9-0.04% Perdas inversor, limite de potência 90.00% Perdas inversor, limite de tensão 9.98 MWh Energia disponível à saída do inversor 9.98 MWh Energia injetada na rede

Figura B.3 – Página 8/9 do relatório do PVsyst do SFVCR 02 NASA-SSE Default.



Projeto: SFVCR 02 Variante: Nova variante da simulação PVsyst V7.2.16 VC3, Data da simulação: 10/07/22 17:31 com v7.2.16 Diagrama de perdas 2133 kWh/m3 Irradiação horizontal total 3-3.53% Incidência global no plano dos sensores +0.00% Sombras próximas: perda de irradiância 3-2.77% Fator de IAM no global -3.00% Fator de perdas de sujidade 1941 kWh/mª * 35 mª mód. Irradiância efetiva nos sensores eficiência em STC = 17.34% Conversão FV Energia nominal do grupo (de acordo com eficiência STC) 11.75 MWh Perdas devidas à degradação dos módulos (para o ano #2) -0 60% +-0.43% Perdas devido ao nível de irradiância -8.03% Perdas devido à temperatura do grupo +0.44% Correção espetral +0.00% Sombras: perdas elétricas Cálculo detalhado módulos +0.75% Perdas qualidade módulos \$-2.00% LID - Light Induced Degradation 9-2.10% Perdas devidas a mismatch, módulos e fiadas (incluindo 0% para a dispersão da degradação -1.27% Perdas óhmicas da cablagem Energia virtual do grupo no MPP 10.25 MWh -4.09% Perdas inversor funcionamento (eficiência) 4-0.02% Perdas inversor, acima potência nominal 90.00% perda inversor, limite de corrente 90.00% Perdas inversor, acima tensão nominal 9-0.04% Perdas inversor, limite de potência + 0.00% Perdas inversor, limite de tensão 9.83 MWh Energia disponível à saída do inverso 9-0.28% Perdas óhmicas CA 9-1.79% Indisponibilidade do sistema 9.63 MWh Energia injetada na rede





Figura B.5 – Página 8/9 do relatório do PVsyst do SFVCR 02 PVGIS TMY 5.2 Default.





Figura B.6 – Página 8/9 do relatório do PVsyst do SFVCR 02 PVGIS TMY 5.2 Perdas.



APÊNDICE C – SIMULAÇÕES DO PVSYST PARA A USINA FOTOVOLTAICA 03

Figura C.1 – Página 7/8 do relatório do PVsyst do SFVCR 03 Meteonorm 8.0 Default.



Projeto: SFVCR 03 Variante: Nova variante da simulação PVsyst V7.2.16 VC1, Data da simulação: 10/07/22 16:30 com v7.2.16 Diagrama de perdas 2003 kWh/m Irradiação horizontal total 3-3.35% Incidência global no plano dos sensores 4-0.80% Sombras próximas: perda de irradiância Fator de IAM no global \$-2.33% -3.00% Fator de perdas de sujidade 1819 kWh/mª * 20 mª mód. Irradiância efetiva nos sensores eficiência em STC = 19.94% Conversão FV 7.37 MWh Energia nominal do grupo (de acordo com eficiência STC) +-0.60% Perdas devidas à degradação dos módulos (para o ano #2) -0.56% Perdas devido ao nível de irradiância -7.15% Perdas devido à temperatura do grupo +-0.06% Correção espetral 9-0.17% Sombras: perdas elétricas Cálculo detalhado módulos (+0.75% Perdas qualidade módulos 9-2.00% LID - Light Induced Degradation \$-2.12% Perdas devidas a mismatch, módulos e fiadas (incluindo 0% para a dispersão da degradação 9-1.38% Perdas óhmicas da cablagem 6.43 MWh Energia virtual do grupo no MPP 3-3.66% Perdas inversor funcionamento (eficiência) 90.00% Perdas inversor, acima potência nominal 90.00% perda inversor, limite de corrente 40.00% Perdas inversor, acima tensão nominal 90.00% Perdas inversor, limite de potência 90.00% Perdas inversor, limite de tensão 6.20 MWh Energia disponível à saída do inversor 9-0.18% Perdas óhmicas CA Indisponibilidade do sistema 9-1.68% 6.08 MWh Energia injetada na rede





Projeto: SFVCR 03 Variante: Nova variante da simulação PVsyst V7.2.16 VC2, Data da simulação: 10/07/22 16:38 com v7.2.16 Diagrama de perdas 2133 kWh/m² Irradiação horizontal total 3-3.86% Incidência global no plano dos sensores 9-0.79% Sombras próximas: perda de irradiância 9-2.24% Fator de IAM no global 1989 kWh/m= * 20 m= mód. Irradiância efetiva nos sensores eficiência em STC = 19.94% Conversão FV 8.06 MWh Energia nominal do grupo (de acordo com eficiência STC) 9-0.45% Perdas devido ao nível de irradiância 10.18% Perdas devido à temperatura do grupo +-0.20% Sombras: perdas elétricas Cálculo detalhado módulos +0.75% Perdas qualidade módulos 9-2.10% Perdas devidas a mismatch, módulos e fiadas 9-1.11% Perdas óhmicas da cablagem 7.01 MWh Energia virtual do grupo no MPP 3-3.62% Perdas inversor funcionamento (eficiência) 9 0.00% Perdas inversor, acima potência nominal 90.00% perda inversor, limite de corrente 9 0.00% Perdas inversor, acima tensão nominal 9-0.01% Perdas inversor, limite de potência 9 0.00% Perdas inversor, limite de tensão 6.76 MWh Energia disponível à saída do inversor 6.76 MWh Energia injetada na rede

Figura C.3 – Página 7/8 do relatório do PVsyst do SFVCR 03 NASA-SSE Default.



Projeto: SFVCR 03 Variante: Nova variante da simulação PVsyst V7.2.16 VC3, Data da simulação: 10/07/22 16:43 com v7.2.16 Diagrama de perdas 2133 kWh/m Irradiação horizontal total 3-3.86% Incidência global no plano dos sensores 4-0.79% Sombras próximas: perda de irradiância -2.24% Fator de IAM no global -3.00% Fator de perdas de sujidade 1929 kWh/mª * 20 mª mód. Irradiância efetiva nos sensores eficiência em STC = 19.94% Conversão FV 7.82 MWh Energia nominal do grupo (de acordo com eficiência STC) 9-0.60% Perdas devidas à degradação dos módulos (para o ano #2) 9-0.48% Perdas devido ao nível de irradiância -7.10% Perdas devido à temperatura do grupo +-0.08% Correção espetral 9-0.20% Sombras: perdas elétricas Cálculo detalhado módulos Perdas qualidade módulos +0.75% 9-2.00% LID - Light Induced Degradation \$-2.13% Perdas devidas a mismatch, módulos e fiadas (incluindo 0% para a dispersão da degradação 9-1.41% Perdas óhmicas da cablagem 6.82 MWh Energia virtual do grupo no MPP 9-3.63% Perdas inversor funcionamento (eficiência) 90.00% Perdas inversor, acima potência nominal 90.00% perda inversor, limite de corrente 90.00% Perdas inversor, acima tensão nominal 9-0.01% Perdas inversor, limite de potência 40.00% Perdas inversor, limite de tensão 6 58 MWb Energia disponível à saída do inversor 9-0.19% Perdas óhmicas CA 9-2.55% Indisponibilidade do sistema 6.40 MWh Energia injetada na rede





Figura C.5 – Página 7/8 do relatório do PVsyst do SFVCR 03 PVGIS TMY 5.2 Default.





Figura C.6 – Página 7/8 do relatório do PVsyst do SFVCR 03 PVGIS TMY 5.2 Perdas.





APÊNDICE D – SIMULAÇÕES DO PVSYST PARA A USINA FOTOVOLTAICA 04

Figura D.1 – Página 8/9 do relatório do PVsyst do SFVCR 04 Meteonorm 8.0 Default.





Figura D.2 – Página 9/10 do relatório do PVsyst do SFVCR 04 Meteonorm 8.0 Perdas.



Fonte: O próprio autor.

Projeto: SFVCR 04 Variante: Nova variante da simulação PVsyst V7.2.16 VC2, Data da simulação: 10/07/22 15:51 com v7.2.16 Diagrama de perdas 2133 kWh/m² Irradiação horizontal total 9-2.30% Incidência global no plano dos sensores \$0.00% Sombras próximas: perda de irradiância 9-2.87% Fator de IAM no global 2028 kWh/m2 * 43 m2 mód. Irradiância efetiva nos sensores eficiência em STC = 17.34% Conversão FV Energia nominal do grupo (de acordo com eficiência STC) 15.01 MWh 9-0.39% Perdas devido ao nível de irradiância -11.69% Perdas devido à temperatura do grupo 90.00% Sombras: perdas elétricas Cálculo detalhado módulos +0.75% Perdas qualidade módulos 9-2.10% Perdas devidas a mismatch, módulos e fiadas -1.15% Perdas óhmicas da cablagem 12.87 MWh Energia virtual do grupo no MPP 3-3.92% Perdas inversor funcionamento (eficiência) 9-0.18% Perdas inversor, acima potência nominal 90.00% perda inversor, limite de corrente Y 0 00% Perdas inversor, acima tensão nominal 9-0.04% Perdas inversor, limite de potência 90.00% Perdas inversor, limite de tensão 9-0.04% Consumo noturno 12.34 MWh Energia disponível à saída do inversor 12.34 MWh Energia injetada na rede

Figura D.3 – Página 8/9 do relatório do PVsyst do SFVCR 04 NASA-SSE Default.



Figura D.4 – Página 9/10 do relatório do PVsyst do SFVCR 04 NASA-SSE Perdas.


Figura D.5 – Página 8/9 do relatório do PVsyst do SFVCR 04 PVGIS TMY 5.2 Default.





Fonte: O próprio autor.

Figura D.6 – Página 9/10 do relatório do PVsyst do SFVCR 04 PVGIS TMY 5.2 Perdas.



Fonte: O próprio autor.