Julio Boing Neto

AVALIAÇÃO DE DESEMPENHO DE SISTEMAS FOTOVOLTAICOS INTEGRANTES DO MÓDULO DE AVALIAÇÃO DE ITIQUIRA-MT

Trabalho de Conclusão de Curso submetido ao Departamento de Engenharia Elétrica e Eletrônica da Universidade Federal de Santa Catarina para a obtenção do título de Bacharel em Engenharia Elétrica Orientadora: Prof.ª Helena Flávia Naspolini, Dr.^a Eng^a. Coorientador: Prof. Ricardo Rüther, Ph.D.

Florianópolis-SC 2018

Ficha de identificação da obra elaborada pelo autor através do Programa de Geração Automática da Biblioteca Universitária da UFSC.

Neto, Julio Boing AVALIAÇÃO DE DESEMPENHO DE SISTEMAS FOTOVOLTAICOS INTEGRANTES DO MÓDULO DE AVALIAÇÃO DE ITIQUIRA-MT / Julio Boing Neto ; orientadora, Helena Flávia Naspolini, coorientador, Ricardo Rüther, 2018. 96 p. Trabalho de Conclusão de Curso (graduação) -Universidade Federal de Santa Catarina, Centro Tecnológico, Graduação em Engenharia Elétrica, Florianópolis, 2018. Inclui referências. 1. Engenharia Elétrica. 2. Energia solar fotovoltaica. 3. Geração fotovoltaica. 4. Fatores de desempenho. I. Naspolini, Helena Flávia. II. Rüther, Ricardo. III. Universidade Federal de Santa Catarina. Graduação em Engenharia Elétrica. IV. Título.

Julio Boing Neto

TÍTULO: AVALIAÇÃO DE DESEMPENHO DE SISTEMAS FOTOVOLTAICOS INTEGRANTES DO MÓDULO DE AVALIAÇÃO DE ITIQUIRA-MT

Este trabalho foi julgado adequado para obtenção do Título de Bacharel em Engenharia Elétrica e aprovado em sua forma final pela Banca Examinadora

> Florianópolis, 30 de janeiro de 2018. At 16

Prof. Renato Lucas Pacheco, Dr. Eng. Coordenador do Curso

Banca Examinadora:

Prof.ª Helena Flávia Naspolini, Dr.ª Eng. Orientadora

Prof. Ricardo Rüther, Ph.D. Coorientador

Clarissa Debiazi Zomer, Dr.ª Eng.

Prof. Hans Helmut Zürn, Ph.D.

AGRADECIMENTOS

Agradeço primeiramente à minha família, por seu incentivo e pelos exemplos dados ao longo desses anos.

À minha namorada, Carol, pela compreensão especialmente nestes últimos meses da graduação e por todo apoio recebido.

À professora Helena, pela oportunidade de trabalhar no Laboratório de Eficiência e Conformidade de Instalações Elétricas (LECIE) e por todo seu empenho no crescimento ético e profissional de seus alunos. Agradeço também aos amigos dessa equipe, cuja convivência e o compartilhamento de conhecimento fizeram desses anos uma grande experiência de trabalho.

Ao professor Ricardo Rüther, pela oportunidade de participar como membro no Grupo de Pesquisa Estratégica em Energia Solar da UFSC (Fotovoltaica-UFSC), responsável pela infraestrutura e pelo desenvolvimento de grandes projetos de pesquisa dos quais me orgulho ter participado.

Aos grandes amigos que me adotaram durante a graduação, pelas cantorias antes de uma prova e por tantos outros bons momentos dentro e fora de sala de aula que tornaram esse curso único em minha vida. Obrigado por acreditarem que era possível.

Aos professores e funcionários do Departamento de Engenharia Elétrica e Eletrônica (EEL). A excelência destes profissionais foi fundamental para garantir minha completa formação acadêmica.

Aos membros da banca, Clarissa Debiazi Zomer e Hans Helmut Zürn, pelo aceite em participar na avaliação deste trabalho.

E especialmente ao meu avô, Júlio Böing, que infelizmente não poderá ler este trabalho, mas que deixou um legado "que o trabalho pode ser longo e exaustivo, mas pode ficar suportável se estabelecermos metas".

"Nunca, jamais desanimeis, embora venham ventos contrários" (Santa Paulina)

RESUMO

Este trabalho tem por objetivo analisar a produção energética e o desempenho de sistemas fotovoltaicos distribuídos em seis tecnologias distintas, instalados no Módulo de Avaliação (MA) de Itiquira, localizado no estado do Mato Grosso e comparar a produção energética e o desempenho obtidos através da aquisição de dados em campo com os obtidos através de simulação computacional via software PVSyst. Os resultados obtidos por medição em campo para Módulo de Avaliação analisado e para o período abordado mostram que a tecnologia a-Si foi a que apresentou melhor desempenho quando comparada com as demais tecnologias. A geração fotovoltaica média medida para a tecnologia a-Si foi de 1.207 kWh e sua PR no período analisado foi de 79,7%. A simulação computacional superestimou, em média, os valores anuais de desempenho global em 5,2%. Para o período analisado, a geração fotovoltaica, o fator de capacidade e a produtividade obtidos por simulações via PVSyst foram, em média, 7,2% maiores que os resultados obtidos através de valores medidos no MA - Itiquira. A tecnologia a-Si apresentou menor diferenca percentual (-0.2%) entre a geração fotovoltaica obtida por simulação e a obtida através de valores medidos e a tecnologia a-Si/µc-Si apresentou a maior diferença percentual (14,9%) entre a geração fotovoltaica obtida por simulação e a obtida através de valores medidos. As diferenças encontradas entre os resultados das simulações computacionais e valores medidos em campo devem-se às diferenças entre as perdas padronizadas utilizadas pelo simulador e as perdas reais dos sistemas fotovoltaicos.

Palavras-chave: Energia solar fotovoltaica. Geração fotovoltaica. Fatores de desempenho.

ABSTRACT

The objective of this work is to analyze the energy production and performance of a photovoltaic system composed by six distinct technologies installed at the Evaluation Module (MA) of Itiquira, located in the state of Mato Grosso. Energy production and performance obtained through field acquired data was compared to computational simulation by PVSyst software. The results obtained by field measurement for the Evaluation Module analyzed and for the analyzed period show that the a-Si technology presented the best performance when compared with the other technologies. The average photovoltaic generation measured for a-Si technology was 1,207 kWh and its PR during the analyzed period was 79.7%. Results show that the simulation overestimated, on an average of 5,2%, the annual values of Performance Ratio. Of all the studied systems and during the analyzed period, the a-Si technology showed the highest values of performance in comparison with the other technologies. For the analyzed period the photovoltaic generation, capacity factor and productivity obtained through PVSyst simulations were on average 7,2% higher than the results acquired through measured data. The a-Si technology presented the smallest difference (-0,2%) between the photovoltaic generation obtained by simulation and measured data while the a-Si/µc-Si technology presented the highest difference (14,9%). The differences found between the results of the computational simulations and the values obtained by field measurement are due the differences between the standard losses used by the simulator and the actual losses of the photovoltaic systems.

Keywords: Photovoltaic solar energy. Photovoltaic generation. Performance Factors.

LISTA DE FIGURAS

Figura 1 - Posições da Terra ao longo de um ano	. 21
Figura 2 - Radiação solar na atmosfera da Terra	. 22
Figura 3 – Espectro eletromagnético para diferentes comprimentos	de
onda	. 23
Figura 4 – Irradiância solar na superfície da Terra para diferen	ites
comprimentos de onda	. 23
Figura 5 - Sistema horizontal de coordenadas	. 24
Figura 6 – Componentes da radiação solar	. 25
Figura 7 – Irradiação solar global horizontal média anual (Wh/m².dia)) 26
Figura 8 - Efeito fotovoltaico em uma célula	. 28
Figura 9 - Eficiência de laboratório de diferentes tecnologias de célu	ılas
e módulos fotovoltaicos	. 29
Figura 10 - Resposta espectral para diferentes tecnologias fotovoltai	icas
	. 30
Figura 11 - Exemplo de sistema fotovoltaico conectado à rede	. 31
Figura 12 - Exemplo de sistema fotovoltaico isolado	. 31
Figura 13 – Sistema fotovoltaico instalado em Itiquira-MT	. 33
Figura 14 - Sistema fotovoltaico simulado	. 34
Figura 15 - Sistema de aquisição de dados do MA de Itiquira-MT	. 35
Figura 16 - Evolução mensal de dados medidos e estimados	da
irradiação global horizontal, da irradiação inclinada e da fração dif	usa
média mensal	. 39
Figura 17 - Evolução mensal do percentual de dados válidos de gera	cão
fotovoltaica por tecnologia	40
Figura 18 - Evolução mensal de geração fotovoltaica medida e simula	ida.
	. 41
Figura 19 - Evolução mensal das diferenças percentuais de geração	FV
simulada em relação aos dados medidos	42
Figura 20 - Evolução mensal de <i>Performance Ratio</i> medida e simula	ida.
rigula 20 - Evolação mensar de relijormanee ramo medica e simul	43
Figura 21 - Evolução mensal das diferenças percentuais de <i>Performa</i>	nce
Ratio (PR) medida e simulada	44
Figura 22 - Evolução mensal de Produtividade (<i>Vield</i>) medida	лт ае
simulada	45
Figura 23 - Evolução mensal do Eator de Canacidade medido e simul	ado
r 15ara 25 - Evolução mensar do rator de Capacidade medido e simur	46
	. 40

LISTA DE QUADROS

LISTA DE TABELAS

Tabela 1 - Características técnicas e elétricas dos módulos FV	34
Tabela 2 - Configuração dos subsistemas fotovoltaicos	35
Tabela 3 - Perdas padronizadas do sistema fotovoltaico conectado	à rede
elétrica	37

LISTA DE ABREVIATURAS E SIGLAS

a-Si - Silício Amorfo

a-Si/µc-Si – Silício Microcristalino

CdTe – Telureto de Cádmio

CIGS - Disseleneto de Cobre, Indio e Gálio

FV – Fotovoltaico

kWh/m2.dia - Quilowatt-hora por metro quadrado por dia

kWp-Quilowatt-pico

m-Si – Silício monocristalino

NREL - National Renewable Energy Laboratory

PR – Perfomance Ratio

p-Si – Silício policristalino

SFCR - Sistema Fotovoltaico Conectado à Rede

UFSC - Universidade Federal de Santa Catarina

W/m² – Watt por metro quadrado

Wh/m² – Watt-hora por metro ao quadrado

SUMÁRIO

1 1.1	INTRODUÇÃO E CONTEXTUALIZAÇÃO	
1.2	JUSTIFICATIVA	
1.3	OBJETIVOS19	
1.3.1	Objetivo geral19	
1.3.2	Objetivos específicos19	
1.4	ESTRUTURA DO TRABALHO20	
2 2.1	REVISÃO BIBLIOGRÁFICA	
2.2	ENERGIA SOLAR FOTOVOLTAICA	
2.3	INVERSORES	
2.4	ÍNDICES DE DESEMPENHO	
3 3.1	METODOLOGIA	
3.2	TRATAMENTO DE DADOS DE IRRADIAÇÃO SOLAR	
3.3	TRATAMENTO DE DADOS DE GERAÇÃO FOTOVOLTAICA36	
3.4	SIMULAÇÃO COMPUTACIONAL	
3.5	ESTIMATIVA DE DESEMPENHO DOS SUBSISTEMAS FV	
4 4.1	RESULTADOS E DISCUSSÃO	
4.2	GERAÇÃO FOTOVOLTAICA40	
4.3	INDICADORES DE DESEMPENHO43	
4.3.1	Performance Ratio43	
4.3.2	Yield45	
4.3.3	Fator de Capacidade46	
5	CONSIDERAÇÕES FINAIS47 REFERÊNCIAS51	
APÊNDICE A – Relatório gerado pelo PVSyst		
tabricantes		

1 INTRODUÇÃO E CONTEXTUALIZAÇÃO

1.1 INTRODUÇÃO

A irradiação solar no Brasil possui pequena variabilidade anual e sua distribuição pode ser considerada uniforme, além de possuir um dos maiores índices de irradiação solar da Terra. Devido as proporções continentais do território brasileiro, a perturbação da atmosfera e os fenômenos climáticos variam em diferentes locais (MARTINS *ET AL.*, 2007). O nível médio anual de irradiação solar global horizontal no município de Itiquira-MT (17,2° S, 54,15° O) é de 5,168 kWh/m².dia (PEREIRA *ET AL.*, 2017).

A energia solar FV tem apresentado uma grande evolução desde o início de sua história e é atualmente a tecnologia de geração de energia de mais rápido crescimento em todo o mundo (REN21, 2014). Incentivos financeiros devem ser disponibilizados para promover a redução do investimento inicial da geração de energia solar FV, tornando esta tecnologia competitiva, especialmente quando comparado com tarifas residenciais (LACCHINI E RÜTHER, 2015; RÜTHER E ZILLES, 2011; SILVEIRA *ET AL.*, 2013).

Apesar de grande parte da energia de um sistema FV ser gerada sob altos níveis de irradiância (BURGER E RÜTHER, 2006), dependendo da época do ano e do índice de nebulosidade, baixas irradiâncias podem ter grande influência no desempenho do sistema FV (RÜTHER *ET AL.*, 2010). Pode-se observar que a tecnologia FV de silício amorfo (a-Si) atinge eficiência nominal para praticamente qualquer nível de irradiância, enquanto que as outras tecnologias FV apenas apresentam eficiência próxima da nominal em irradiâncias superiores a aproximadamente 300 W/m² (REICH *ET AL.*, 2005).

O desempenho de um sistema FV é tipicamente medido pela *Performance Ratio* (PR), que é definida como a relação entre o desempenho real do sistema e o máximo desempenho teórico possível, pois contabiliza todas as perdas envolvidas no sistema, como perdas por queda de tensão devido à resistência elétrica de condutores e conectores, além das perdas por sujeira, eficiência do inversor, temperatura de operação dos módulos FV, entre outras. A PR possibilita comparar sistemas FV instalados em locais e/ou orientações diferentes e avaliar sua geração de energia elétrica (MARION *ET AL.*, 2005).

A temperatura ambiente desempenha um papel importante na análise de desempenho de um sistema FV. Além disso, existe uma

proporcionalidade direta entre a eficiência do sistema e a temperatura ambiente da localidade (BHATTACHARYA ET AL., 2014: KALDELLIS ET AL., 2014). Dependendo da tecnologia FV, a influência da temperatura será maior - como para silício cristalino e filmes finos de CIGS - ou menor como para filmes finos de silício amorfo e CdTe (SKOPLAKI E PALYVOS, 2009a e 2009b). É possível observar que a temperatura tem influência negativa considerável tanto na tensão de operação como na potência, ou seja, em condições normais de operação (entre 30 e 75 °C), o módulo FV irá operar com níveis de tensão e potência menores do que os nominais nas condições de teste (GUEYMARD ET AL., 2002). Outro fator importante que afeta o desempenho de sistemas FV é o acúmulo de sujeira, tanto homogêneo como o não homogêneo. Além da barreira física à luz solar provocada pela sujeira na superfície do módulo FV, algumas tecnologias podem responder de maneira diferente à sujeira. Isso pode ser explicado, em parte, pela diferença na resposta espectral entre as tecnologias de filme fino, em que a tecnologia CIGS tem uma melhor resposta para comprimentos de onda maiores (vermelho) e as tecnologias a-Si e a-Si/uc-Si para comprimentos de onda menores (azul). As tecnologias com resposta espectral mais azul são favorecidas por eventos que podem ser associados, por exemplo, a um céu mais nebuloso, devido à redução de energia nos comprimentos de onda maiores. A distribuição de irradiância também pode afetar o desempenho do sistema. (ISHII ET AL., 2013; OASEM ET AL., 2012).

1.2 JUSTIFICATIVA

O Brasil possui grande potencial de geração de energia elétrica a partir do desenvolvimento de sistemas FV de pequeno porte, como instalações conectadas à rede em residências, por exemplo; ou de grande porte como em usinas solares FV (UFV). Em ambos os casos, uma simulação computacional normalmente é realizada para encontrar os indicadores de desempenho de um sistema FV em uma determinada região e prever a energia que seria gerada por este sistema. Além disso, este trabalho pode servir como base para o desenvolvimento de uma análise econômica a partir dos resultados apresentados.

1.3 OBJETIVOS

1.3.1 Objetivo geral

Este trabalho tem por objetivo analisar a produção energética e o desempenho de sistemas fotovoltaicos distribuídos em seis tecnologias distintas, instalados no Módulo de Avaliação (MA) de Itiquira, localizado no estado do Mato Grosso e comparar a produção energética e o desempenho obtidos através da aquisição de dados em campo com os obtidos através de simulação computacional via *software* PVSyst para o período de junho de 2015 a maio de 2016

1.3.2 Objetivos específicos

São objetivos específicos deste trabalho:

- a) Realizar o tratamento dos dados oriundos da estação solarimétrica localizada no MA de Itiquira-MT a fim de obter 12 meses de dados de irradiação solar global horizontal, irradiação solar inclinada e temperatura ambiente, corrigindo falhas na aquisição de dados.
- b) Realizar o tratamento dos dados oriundos dos inversores instalados no MA de Itiquira-MT a fim de obter 12 meses de dados de energia fotovoltaica produzida, corrigindo falhas na aquisição de dados das *strings*.
- c) Desenvolver através do *software* PVSyst, simulação computacional dos sistemas fotovoltaicos existentes no MA de Itiquira-MT utilizando dados medidos em campo de irradiação solar global horizontal e temperatura ambiente.
- d) A partir dos resultados de simulação computacional via software PVSyst, obter a energia fotovoltaica gerada, a Performance Ratio (PR), a Produtividade (Yield) e o Fator de Capacidade (FC).
- e) Comparar os resultados obtidos a partir da simulação computacional com os oriundos de medições em campo no MA de Itiquira-MT.

1.4 ESTRUTURA DO TRABALHO

Este trabalho foi dividido em introdução, revisão bibliográfica, metodologia, resultados e discussão e considerações finais.

A introdução apresenta o contexto em que o trabalho se enquadra. A revisão bibliográfica apresenta os conceitos básicos relacionados ao tema como recurso solar, energia solar fotovoltaica, inversores e indicadores de desempenho. A seção 3 apresenta a metodologia utilizada para alcançar os objetivos propostos. Os resultados são apresentados na seção 4 através da comparação entre os resultados oriundos das simulações e os valores medidos em campo. Por fim, são apresentadas algumas considerações finais e recomendações para trabalhos futuros na seção 5.

2 REVISÃO BIBLIOGRÁFICA

2.1 RECURSO SOLAR

A radiação pode ser designada como energia em movimento, propagada no vácuo ou em qualquer meio material, ocorrendo através de uma onda eletromagnética ou partícula. A radiação, seja artificial ou natural, interage com os corpos por onde está sendo propagada, transmitindo a eles a energia radiada.

A radiação solar é um tipo específico de radiação natural originada pelo Sol, responsável pelo sustento da vida no planeta Terra e pelas variações no clima terrestre. O fluxo de radiação solar (irradiância solar) médio que atinge o planeta é de 1.366 W/m², valor este denominado constante solar (NREL, 2017; COULSON, 1975; GRUBER, 1978).

A quantidade de energia solar em um determinado ponto da superfície do planeta varia com o tempo devido à movimentação aparente do Sol na esfera celeste. A inclinação do eixo de rotação do planeta em relação ao plano da eclíptica (plano da órbita da Terra) faz com que a quantidade de energia solar que incide nos hemisférios seja diferente ao longo do ano, criando quatro estações bem definidas. A Figura 1 apresenta as diferentes posições do planeta Terra ao longo de seu período de translação ao redor do Sol.



Figura 1 - Posições da Terra ao longo de um ano

Fonte: fisica.ufpr.br

Além disso, outros fatores podem alterar a irradiância solar medida no nível do solo como a interação dos raios solares com a atmosfera do planeta, por exemplo. Estes processos físicos radiativos normalmente atenuam a irradiância solar que atinge a superfície terrestre. O valor de irradiância típico do meio dia solar é de aproximadamente 1.000 W/m² (FREITAS, 2008), considerado valor máximo de irradiância solar devido a menor camada de ar que os raios solares precisam percorrer. A Figura 2 apresenta as interações entre a radiação solar e a atmosfera terrestre.



Figura 2 - Radiação solar na atmosfera da Terra

Fonte: (MARTINS, et. al., 2004)

O espectro eletromagnético é definido como a faixa de valores de comprimentos de onda das várias formas de radiação, entre elas a radiação solar. A Figura 3 apresenta os diferentes tipos de radiação eletromagnética para faixas de comprimentos de onda diferentes. O espectro de luz visível ao ser humano está compreendido nas faixas de comprimento de onda que vão de 400 nm a 750 nm.



Figura 3 - Espectro eletromagnético para diferentes comprimentos de onda



De toda radiação solar, 45 % está compreendida nas faixas de valores correspondentes à luz visível e 46 % ao infravermelho. (SELLERS, 1965). A Figura 4 mostra valores de irradiância solar na superfície da terra para diferentes comprimentos de onda. Foram acrescentadas informações da irradiância solar no topo da atmosfera e de um corpo negro a 6000 K.

Figura 4 – Irradiância solar na superfície da Terra para diferentes comprimentos de onda



Fonte: (PEREIRA ET AL., 2017)

A diferença apresentada entre os valores de irradiância solar no topo da atmosfera e ao nível do solo é oriunda principalmente de fenômenos ópticos de espalhamento da radiação solar relacionados às nuvens e aerossóis. O nível de radiação solar que chega à superfície terrestre depende da espessura das nuvens, do seu conteúdo, do tamanho e da distribuição das gotículas e do estado físico da água (PALTRIDGE E PLATT, 1976). Além disso, os efeitos de nuvens impactam de maneiras diferentes em determinados comprimentos de onda, sendo mais relevantes no espectro de luz visível do que em ultravioleta (BARTLETT *ET AL.*, 1998).

Para a representação da posição de uma estrela na esfera celeste é utilizado o sistema horizontal de coordenadas. As coordenadas utilizadas no sistema horizontal são denominadas azimute e altura. O azimute (A) é o ângulo medido sobre o horizonte, no sentido horário, com origem no Norte geográfico. O azimute varia entre 0° e 360°. A altura (h) é o ângulo medido sobre o círculo vertical da estrela, com origem no horizonte e extremidade na estrela. A altura varia entre -90° e +90°. O complemento da altura chama-se ângulo zenital, que é o ângulo medido sobre o círculo vertical da estrela. A altura varia entre -90° e extremidade na estrela. O ângulo zenital varia entre 0° e 180°. A Figura 5 apresenta as coordenadas do sistema horizontal.

Figura 5 - Sistema horizontal de coordenadas



Fonte: http://astro.if.ufrgs.br/coord.htm

A irradiância solar incidente na superfície é composta pela irradiância direta e difusa. A irradiância solar direta é aquela que incide de maneira perpendicular entre o Sol e a superfície, sem ser absorvida ou espalhada na atmosfera. A irradiância solar difusa representa as demais parcelas da radiação que sofreram algum tipo de efeito de espalhamento do feixe solar direto pelos componentes da atmosfera tais como moléculas, material particulado ou nuvens e que estão, portanto, em outras direções que não a irradiância direta. A Figura 6 ilustra cada uma dessas componentes.





Fonte: (VIANA, 2010)

Outros tipos de irradiância solar variantes das irradiâncias direta e difusa são comumente encontrados tais como: Irradiância direta normal – irradiância solar que incide de maneira perpendicular à superfície; Irradiância difusa horizontal – irradiância difusa que incide sobre uma superfície horizontal; Irradiância direta horizontal – irradiância solar direta que incide numa superfície horizontal. É igual ao produto entre a irradiância direta normal e o cosseno do ângulo zenital; Irradiância global horizontal – irradiância solar total (global) que atinge a superfície horizontal, dada pela soma da irradiância difusa horizontal e irradiância direta horizontal; Irradiância no plano inclinado – irradiância em um plano inclinado na latitude local.

A irradiação solar é o fluxo de radiação solar (irradiância) em um determinado intervalo de tempo. A irradiação solar global horizontal é um parâmetro decisivo na escolha de um lugar específico para o aproveitamento da energia solar (MARZO ET AL., 2017).

A irradiação solar global horizontal no Brasil apresenta médias diárias nas 5 regiões como sendo: Norte: 5,5 kWh/m², Nordeste: 5,7 kWh/m², Centro Oeste: 5,6 kWh/m², Sudeste: 5,5 kWh/m² e Sul 5,0 kWh/m² (COLLE ET AL., 2000). Os recursos de irradiação solar no Brasil, além de se apresentarem como uns dos maiores do mundo podem ser descritos como uniformemente distribuídos e com pequena variabilidade anual. O índice médio anual de irradiação solar no país é maior na região Nordeste, com destaque para o Vale do São Francisco e menor na região Sul. A Figura 7 apresenta os valores de irradiação solar global horizontal no território brasileiro.



Figura 7 – Irradiação solar global horizontal média anual (Wh/m².dia)

Fonte: (PEREIRA ET AL., 2017)
O valor máximo ocorre no norte da Bahia - área que apresenta um clima semiárido - e a menor irradiação média acontece no norte de Santa Catarina, região caracterizada por precipitação bem distribuída ao longo do ano. Os menores níveis de irradiação solar global horizontal são de 1.500 kWh/m².ano, valor este superior aos máximos valores de irradiação solar global horizontal na Alemanha, cujo índice não ultrapassa 1.204,5 kWh/m².ano (SOLARGIS, 2015), demonstrando o forte potencial brasileiro no aproveitamento da energia solar.

2.2 ENERGIA SOLAR FOTOVOLTAICA

A energia solar fotovoltaica é obtida através da conversão da irradiação solar diretamente em energia elétrica. As vantagens desse tipo de geração de energia elétrica são a inexistência de partes móveis, rápida instalação, baixa manutenção, característica modular (de mW a MW) e elevado grau de confiabilidade (RÜTHER, 2004), além de ser não-poluente, silenciosa e renovável.

A energia solar fotovoltaica é obtida por meio do efeito fotovoltaico. Este, por sua vez, ocorre em materiais semicondutores, caracterizados pela presença de banda de valência (presença de elétrons) e banda de condução (presença de "buracos"). O semicondutor mais utilizado na fabricação de células fotovoltaicas é o silício. Os átomos deste material, segundo mais abundante da Terra, possuem quatro elétrons que se conectam aos átomos vizinhos formando uma rede cristalina. Adicionando-se átomos de fósforo, por exemplo, que possuem cinco elétrons de ligação, o elétron em excesso ficará fracamente ligado ao átomo original. Portando, o elemento Fósforo é considerado um dopante do tipo "n". Por outro lado, se forem inseridos átomos de boro, por exemplo, que possuem três elétrons de ligação, faltará um elétron para completar a ligação com os átomos de silício da rede. A falta deste elétron é denominada "buraco". Com isso, diz-se que o elemento Boro é um dopante do tipo "p".

O princípio básico de funcionamento das células fotovoltaicas dáse a partir da junção pn exposta a fótons em uma célula FV, em que ocorre a geração de pares elétron-buraco em uma região em que o campo elétrico é diferente de zero, deslocando as cargas e originando uma diferença de potencial nos terminais metálicos da célula. Este processo denomina-se Efeito Fotovoltaico. A Figura 8 mostra a estrutura física de uma célula fotovoltaica.



Figura 8 - Efeito fotovoltaico em uma célula

Fonte: CRESESB

A demonstração do funcionamento da primeira célula fotovoltaica foi realizada pelo físico francês Edmond Becquerel em 1839. Os programas espaciais dos anos 1950 impulsionaram o desenvolvimento da tecnologia fotovoltaica, solução para geração de energia em satélites, aumentando a eficiência das células fotovoltaicas de silício (RAMPINELLI, 2010).

Atualmente, as tecnologias fotovoltaicas podem ser divididas em três categorias. A primeira delas é composta pelas células fabricadas em silício cristalino de grande espessura. Outra categoria se destaca por células de silício amorfo e outros materiais como CdTe e CIGS, que utilizam camadas mais finas, por isso chamados de "filmes-finos". A terceira categoria é composta por células fotovoltaicas de células orgânicas, materiais abundantes e não tóxicos. Contudo, estes ainda possuem custos mais elevados e baixa expectativa de vida útil quando comparados a outras tecnologias (EL CHAAR *ET AL.*, 2011).

A Figura 9 apresenta a eficiência de células e módulos de diferentes tecnologias fotovoltaicas produzidos em laboratório.

Figura 9 - Eficiência de laboratório de diferentes tecnologias de células e módulos fotovoltaicos



Fonte: FRAUNHOFER, 2016

As eficiências apresentadas são superiores às encontradas em módulos comerciais devido aos processos de produção altamente controlados e realizados a partir de materiais de alta pureza e de tamanho reduzido.

Como cada tecnologia FV possui características diferentes, intrínsecas de cada material, as respostas de módulos comerciais construídos a partir desses materiais também serão diferentes. A resposta de um módulo fotovoltaico para diferentes comprimentos de onda da radiação solar denomina-se resposta espectral. A Figura 10 apresenta a resposta espectral para diferentes tecnologias.



Figura 10 - Resposta espectral para diferentes tecnologias fotovoltaicas

Fonte: (LIU ET AL., 2014)

Cada tecnologia fotovoltaica desenvolve uma máxima produção de energia de acordo com sua resposta espectral. A tecnologia de silício amorfo (a-Si), por exemplo, tem resposta espectral voltada para baixos comprimentos de onda (cor azul). Isso faz com que seu desempenho seja melhorado em regiões de céu nublado e em baixos níveis de irradiância (RÜTHER *ET AL.*, 2002).

2.3 INVERSORES

O inversor é um equipamento de eletrônica de potência de grande importância em um sistema fotovoltaico, pois é o responsável pela conversão da energia fotovoltaica gerada em corrente contínua para a utilização em corrente alternada. O inversor possui mecanismos que garantam a adequação para o ponto de máxima potência do sistema fotovoltaico (ZILLES *ET AL.*, 2012). A Figura 11 apresenta um dos modos mais comuns de utilização do inversor: o sistema fotovoltaico conectado à rede elétrica.



Figura 11 - Exemplo de sistema fotovoltaico conectado à rede

Fonte: www.wholesalesolar.com

Outro modo de utilização do inversor é em sistemas isolados, em que não há presença de rede elétrica. Neste caso, existe a necessidade de uso de banco de baterias. A Figura 12 apresenta um exemplo de aplicação do inversor em um sistema fotovoltaico isolado.

Figura 12 - Exemplo de sistema fotovoltaico isolado



Fonte: www.wholesalesolar.com

Além destes, outros modos de aplicação podem fazer o uso de inversores, como em sistemas híbridos de geração.

2.4 ÍNDICES DE DESEMPENHO

A taxa de desempenho (*Performance Ratio* – PR) de um sistema fotovoltaico é definido como sendo a razão entre o desempenho real deste sistema e o máximo desempenho teórico possível. Com isso, são levadas em consideração as perdas envolvidas tais como temperatura, eficiência do inversor, resposta espectral, sujeira, sombreamento, descasamento elétrico entre módulos idênticos, resistência de cabos e conexões, entre outras.

Outro indicador para um sistema fotovoltaico é a produtividade (*Yield*), que representa a parcela de geração normalizada pela potência instalada do sistema. Por isso, é possível comparar sistemas de diferentes tamanhos e configurações quando instalados nas mesmas condições de irradiação (MARION *ET AL.*, 2005).

O Fator de Capacidade (FC) é dado pela razão da energia gerada e da potência instalada multiplicada pelo período de tempo. É um parâmetro utilizado principalmente no estudo de desempenho de usinas termelétricas e hidrelétricas. É utilizado para a geração solar, mas não representa fielmente a capacidade de uma usina, pois a geração não ocorre em todas as horas do dia, mas sim nos períodos de incidência de energia solar.

3 METODOLOGIA

3.1 CARACTERÍSTICAS DOS SUBSISTEMAS FV

O objetivo deste trabalho é avaliar o desempenho dos geradores solares fotovoltaicos instalados no Módulo de Avaliação localizado em Itiquira, Mato Grosso (MA - Itiquira) no período de junho de 2015 a maio de 2016. Este sistema fotovoltaico possui 53,68 kW de capacidade instalada distribuída em sete distintas tecnologias e utiliza inversores de 10 kW, com ou sem transformador dependendo da tecnologia solar fotovoltaica utilizada em cada caso. Na Europa os inversores normalmente possuem fator de dimensionamento do inversor (FDI) entre 0,6 e 0,7. Entretanto, devido aos altos níveis de irradiação solar existentes no Brasil, recomenda-se dimensionar o inversor com FDI mais próximo a 1,0 (ZILLES *ET AL.*, 2012). A Figura 13 apresenta a vista geral dos sistemas fotovoltaicos que compõem o MA - Itiquira (17,2° S, 54,15° O) que teve seu início de operação em setembro de 2014.





Com o objetivo de estimar a contribuição energética e o desempenho do sistema fotovoltaico, foram realizadas simulações utilizando o *software* PVSyst (www.pvsyst.com). A Figura 14 apresenta o modelo 3D do sistema fotovoltaico simulado para o MA – Itiquira.



Figura 14 - Sistema fotovoltaico simulado

Das sete tecnologias solares FV utilizadas no MA - Itiquira, seis são do tipo gerador plano fixo sem concentração, orientado ao Norte verdadeiro e com ângulo de inclinação igual à latitude local (17°). O sétimo gerador solar fotovoltaico instalado é do tipo concentrador com seguimento a dois eixos (CPV - Concentrated Photovoltaics) e não é avaliado neste trabalho. Serão avaliadas seis diferentes configurações de sistemas, dentre elas: Silício Amorfo (a-Si); Silício Microcristalino (a-Si/µc-Si); Telureto de Cádmio (CdTe); Disseleneto de Cobre, Índio e Gálio (CIGS); Silício policristalino (p-Si) e Silício monocristalino (m-Si). A Tabela 1 descreve as características técnicas e elétricas dos módulos FV utilizados no projeto.

1 uoviu 1	Curacteristic					
Tecnologia	Área (m²)	Potência nominal (Wp)	Tensão de máxima potência (V)	Coeficiente de temperatura (%/°C)		
a-Si	1,56	100	72	-0,25		
a-Si/µc-Si	1,56	142	119	-0,30		
CdTe	0,72	80	71,2	-0,25		
CIGS	1,09	120	39,9	-0,39		
p-Si	1,65	235	30,1	-0,45		
m Si	1.63	260	30.8	0.41		

Tabela 1 - Características técnicas e elétricas dos módulos FV

Fonte: Adaptado dos catálogos dos fabricantes dos módulos (ver Anexo A)

Fonte: Autor (adaptado de PVSyst)

A Tabela 2 apresenta a configuração dos subsistemas fotovoltaicos.

	0,					
Tecnologia	Número de módulos	Número de módulos em série	Número de strings	Potência instalada (kW)		
a-Si	90	5	18	9,000		
a-Si/µc-Si	63	3	21	8,946		
CdTe	112	8	14	8,960		
CIGS	75	9 e 7	6 e 3	9,000		
p-Si	38	19	2	8,930		
m-Si	34	17	2	8,840		

Tabela 2 - Configuração dos subsistemas fotovoltaicos

O Sistema de Aquisição e Análise de Dados (SAAD) instalado no MA de Itiquira-MT é composto de estação solarimétrica, *dataloggers*, sensores, cabos e outros componentes acessórios responsáveis por registrar dados elétricos e ambientais. Os dados dos inversores são adquiridos pelo *datalogger* com resolução temporal de um minuto. Adicionalmente, o *datalogger* registra a irradiação solar global horizontal e a irradiação solar inclinada na estação solarimétrica oriundas de um piranômetro de termopilhas com a mesma resolução temporal. A Figura 15 apresenta o diagrama do sistema de aquisição de dados

Figura 15 - Sistema de aquisição de dados do MA de Itiquira-MT



3.2 TRATAMENTO DE DADOS DE IRRADIAÇÃO SOLAR

Em 2015, o sistema de aquisição de dados da estação solarimétrica do MA - Itiquira não armazenou dados nos períodos compreendidos entre 28 e 31 de outubro, 29 e 30 de novembro e durante todo o mês de dezembro. Em 2016, não foram armazenados dados de medições da estação solarimétrica nos períodos compreendidos entre os dias 1 a 4 e 26 e 27 de janeiro. Estas falhas representam 11,5% do período total analisado.

A estimativa das irradiações horizontal e inclinada para o período de junho de 2015 a maio de 2016 foi feita por extrapolação a partir das irradiações adquiridas no mesmo período analisado. Esta estimativa foi feita mês a mês de maneira proporcional a quantidade de dias de dados sem falhas, extrapolando para a quantidade de dias existentes naquele mês, pois se assume que não há desvio significativo na posição do sol durante um período de 5 dias (SCHWANDT *ET AL.*, 2013).

3.3 TRATAMENTO DE DADOS DE GERAÇÃO FOTOVOLTAICA

No período compreendido entre junho de 2015 a maio de 2016, não foram registrados dados de geração fotovoltaica de *strings* de algumas tecnologias FV. O Quadro 1 apresenta a quantidade de dias em que ocorreram as falhas em um determinado mês e a respectiva quantidade de *strings* sem medição de geração FV.

N	/lês/Ano	Jun/15	Ago/15	Set/15	Out/15	Nov/15	Jan/16	Fev/16	Mar/16	Abr/16	Mai/16
	CdTe	10 dias/ 1 string.									
	a-Si		27 dias/ 1 string; 26 dias/ 1 string.	30 dias/ 2 strings	27 dias/ 2 strings; 19 dias/ 2 strings.	28 dias/ 4 strings; 27 dias/ 2 strings; 22 dias/ 1 string; 1 dia/1 string.	l dia/ l string; 8 dias/ 8 strings.				
	a-Si/ μc-Si						3 dias/ 1 string; 17 dias/ 1 string.	29 dias/ 1 string; 10 dias/ 1 string.	31 dias/ 2 strings.	30 dias/ 2 strings; 8 dias/ 12 strings	6 dias/ 12 strings; 18 dias/ 2 strings

Quadro 1 - Registro de falhas nas *strings* de determinadas tecnologias FV no período analisado

Para as tecnologias fotovoltaicas CdTe, a-Si e a-Si/µc-Si, tendo em vista a falta de registro de dados, foi feita uma estimativa da energia fotovoltaica produzida proporcional ao registro de falhas nas *strings*. A estimativa da energia fotovoltaica gerada para cada mês foi feita por extrapolação proporcional a partir dos dados existentes da energia produzida de acordo com a quantidade de dias daquele mês. Para o mês de dezembro de 2015 os dados de geração FV foram estimados através da simulação no PVSyst.

3.4 SIMULAÇÃO COMPUTACIONAL

Na simulação com o *software* PVSyst foram utilizados dados mensais de irradiação solar global horizontal, irradiação solar inclinada e temperatura ambiente oriundos da estação solarimétrica do MA - Itiquira no período de junho de 2015 a maio de 2016. Dados oriundos da 2^a ed. do Atlas Brasileiro de Energia Solar foram utilizados para obter a irradiação solar global horizontal e a irradiação solar inclinada em Itiquira-MT para o mês de dezembro de 2015. A irradiação solar global horizontal média diária para o mês de dezembro de 2015 foi de 5,738 kWh/m² e a irradiação solar inclinada foi de 5,173 kWh/m². As seis tecnologias e os inversores presentes no MA - Itiquira foram incluídos nas simulações no PVSyst. Durante a simulação, dados sintéticos horários foram gerados pelo PVSyst a partir das médias mensais medidas de irradiação utilizando o método de transposição de Perez (Aguiar e Collares-Pereira, 1988 e 1992).

A Tabela 3 apresenta as perdas padronizadas que foram levadas em consideração nas simulações dos sistemas FV analisados através do *software* PVSyst.

elettieu						
Tecnologia	Perda ôhmica	Perda da eficiência dos módulos	Perda por mismatch	Perda por sujeira	Indisponibilidade do sistema	Perdas LID
a-Si	1,5 %	2,5 %	0,8 %	3,0 %	2,0 %	-
a-Si/µc-Si	1,5 %	2,5 %	0,8 %	3,0 %	2,0 %	-
CdTe	1,5 %	2,5 %	0,8 %	3,0 %	2,0 %	-
CIGS	1,5 %	-1,3 %	0,8 %	3,0 %	2,0 %	-
p-Si	1,5 %	-0,8 %	1,0 %	3,0 %	2,0 %	2,0 %
m-Si	1,5 %	-0,8 %	1,0 %	3,0 %	2,0 %	1,3 %

Tabela 3 - Perdas padronizadas do sistema fotovoltaico conectado à rede elétrica

Fonte: Autor (adaptado de PVSyst).

3.5 ESTIMATIVA DE DESEMPENHO DOS SUBSISTEMAS FV

Através da simulação foram coletados dados de energia fotovoltaica gerada, desempenho global (PR) e produtividade (*Yield*) para cada uma das tecnologias e para o período analisado. Esses resultados foram comparados com dados medidos em campo no MA - Itiquira. Em (1) apresenta-se o Desempenho Global (PR) por ano do sistema FV.

$$PR = \frac{E_{Grid} \times G_{STC}}{GlobInc \times P_{nom}} \tag{1}$$

onde:

 E_{Grid} = Energia injetada na rede, expressa em kWh;

GlobInc = Irradiação solar global incidente no plano dos arranjos fotovoltaicos, expressa em kWh/m²;

 P_{nom} = Potência nominal do arranjo nas condições padrão de teste (STC), expressa em kWp;

 G_{STC} = Irradiância nas condições padrão de ensaio (1.000 W/m²).

A equação (2) apresenta a produtividade por ano (Yield) do sistema FV em kWh/kWp.

$$Yield = \frac{E_{Grid}}{P_{nom}}$$
(2)

onde:

 E_{Grid} = Energia injetada na rede, expressa em kWh;

 P_{nom} = Potência nominal do arranjo nas condições padrão de teste (STC), expressa em kW.

O fator de capacidade no intervalo de tempo especificado é obtido por (3).

$$FC_t = \frac{E_{gerada}}{P_{nom} \times t} \tag{3}$$

onde:

t = Intervalo de tempo especificado;

P_{nom} = Potência instalada do arranjo expressa em kWp;

 E_{gerada} = Energia gerada pela usina no intervalo de tempo especificado, expressa em kWh.

4 RESULTADOS E DISCUSSÃO

4.1 AVALIAÇÃO DA IRRADIAÇÃO SOLAR

A Figura 16 apresenta a evolução mensal da irradiação solar global horizontal e inclinada (17°) medidas pelo piranômetro no período de junho de 2015 a maio de 2016 e as estimativas para a irradiação solar inclinada (17°) e para a irradiação global horizontal para os meses em que esses dados não foram registrados, bem como a fração difusa e a média dos referidos dados.





A irradiação solar global horizontal média mensal medida no MA no período analisado foi de 154,1 kWh/m², sendo que o maior valor registrado ocorreu no mês de agosto de 2015 com 176,6 kWh/m². A média mensal da irradiação global horizontal estimada para o período foi de 161,6 kWh/m². A irradiação solar inclinada média mensal medida foi de 163,4 kWh/m² sendo que seu maior valor ocorreu no mês de agosto de 2015 com 204,4 kWh/m². A média mensal da irradiação solar inclinada estimada para o período analisado foi de 168,5 kWh/m². Podese observar que o índice de fração difusa é sazonal, sendo maior nos meses mais quentes e tendo como valor médio 36,2 %. Nos meses de novembro de 2015 a fevereiro de 2016 a irradiação solar inclinada foi menor do que a irradiação solar global horizontal devido aos altos índices de fração difusa nesses meses quando comparados aos demais meses no período analisado. A posição relativa do Sol no horizonte favorece a geração FV em superfícies horizontais no verão. No inverno, superfícies inclinadas recebem maior quantidade de irradiação solar.

A temperatura média no período analisado medida no MA – Itiquira foi de 26,4°C. A maior temperatura mensal ocorreu no mês de setembro de 2015 (28,4°C) e o menor valor ocorreu no mês de maio de 2016 (24,1°C).

4.2 GERAÇÃO FOTOVOLTAICA

A Figura 17 apresenta, para o período compreendido entre junho de 2015 e maio de 2016 e por tecnologia analisada, a evolução mensal dos percentuais de dados válidos. Cada segmento de barras representa o percentual mensal de dados válidos de uma tecnologia distinta.

Figura 17 - Evolução mensal do percentual de dados válidos de geração fotovoltaica por tecnologia



jun/15 jul/15 ago/15 set/15 out/15 nov/15 dez/15 jan/16 fev/16 mar/16 abr/16 mai/16

Observa-se que de junho a novembro de 2015 e de janeiro a maio de 2016 todas as tecnologias fotovoltaicas estavam em operação. Entretanto, apenas no mês de julho todas as tecnologias estavam operando com percentual de dados válidos de 100%. O menor percentual de dados válidos do MA - Itiquira ocorreu no mês de novembro de 2015 para a tecnologia a-Si com percentual de 58%.

A Figura 18 mostra, para o período de junho de 2015 a maio de 2016 e por tecnologia, a evolução mensal da geração fotovoltaica medida (barras) e a evolução mensal da geração fotovoltaica simulada (linhas).



Figura 18 - Evolução mensal de geração fotovoltaica medida e simulada.

Conforme esperado, observa-se que a geração FV de módulos inclinados é diretamente proporcional à irradiação inclinada e, portanto, meses com maiores índices de irradiação solar inclinada apresentam maior geração de energia. Em agosto de 2015, mês de maior irradiação solar inclinada (204,4 kWh/m²) foi observada a maior geração medida do MA-Itiquira (8.167 kWh). Neste mês a geração do MA - Itiquira simulada via PVSyst foi de 8.781 kWh. Em agosto de 2015 todas as tecnologias analisadas apresentaram sua maior geração FV (medida e simulada). Em agosto de 2015, a tecnologia a-Si apresentou a maior geração FV medida, correspondendo a 1.436 kWh (geração simulada de aproximadamente 1.459 kWh). No período analisado, a tecnologia de a-Si também apresentou a maior geração FV média mensal medida, correspondendo à aproximadamente 1.207 kWh (geração FV simulada

via PVSyst de aproximadamente 1.203 kWh). O desempenho da tecnologia a-Si pode ser justificado, entre outros fatores, pela menor dependência com a temperatura de operação dos módulos FV desta tecnologia.

A Figura 19 apresenta a evolução mensal das diferenças percentuais de geração FV simulada em relação aos dados medidos para o período de junho de 2015 a maio de 2016.

Figura 19 - Evolução mensal das diferenças percentuais de geração FV simulada em relação aos dados medidos



Observa-se que a maior diferença percentual de geração FV foi de 27,5% e ocorreu no mês de junho de 2015 para a tecnologia a-Si/µc-Si. A menor diferença percentual ocorreu no mês de outubro de 2015 para a tecnologia CdTe com -0,2%. Em dezembro não foi calculada a diferença percentual, pois os dados de geração FV foram estimados através da simulação no PVSyst. Em média, em todo o período analisado, a geração FV simulada foi 7,2% maior que a medida. A tecnologia a-Si obteve a menor diferença percentual em todo o período, tendo os dados de geração FV simulados 0,2% menores do que os dados medidos. A tecnologia a-Si/µc-Si apresentou maior diferença percentual no período, com 14,9%.

4.3 INDICADORES DE DESEMPENHO

4.3.1 Performance Ratio

Para avaliar o desempenho dos sistemas FV foram utilizadas as figuras de mérito *Performance Ratio* (PR) e Produtividade (*Yield*). A Figura 20 apresenta para o período compreendido entre junho de 2015 e maio 2016 a evolução mensal da PR medida (barras) e simulada (linhas) para as seis tecnologias FV fixas analisadas.



Figura 20 - Evolução mensal de Performance Ratio medida e simulada.

Na média anual, a tecnologia a-Si apresentou PR medida de 79,6% (simulada de 78,5%), CdTe 76,2% (simulada de 79,1%), CIGS 74,8% (simulada de 80,4%). No período analisado, as tecnologias a-Si, CdTe e CIGS foram as que apresentaram os maiores valores médios medidos de PR. As tecnologias que obtiveram os maiores valores médios simulados para PR no mesmo período foram CIGS, m-Si e CdTe. A PR média

medida em todo o período para o sistema foi de 75,0%. Já a PR média resultante da simulação do sistema no PVSyst tem valor de 79,0%.

A Figura 21 apresenta a evolução mensal das diferenças percentuais de PR simulada em relação aos dados medidos para o período de junho de 2015 a maio de 2016.

Figura 21 - Evolução mensal das diferenças percentuais de *Performance Ratio* (PR) medida e simulada



Os resultados mostram que a maior diferença percentual de PR ocorreu no mês de maio de 2016 para a tecnologia m-Si com 23,4%. A tecnologia p-Si obteve a menor diferença percentual entre a PR calculada através de dados medidos e a PR estimada via PVSyst, ocorrida no mês de novembro de 2015, com 0,6%. A tecnologia a-Si foi a que obteve menor diferença média percentual nos meses analisados, com -1,3%. Já a tecnologia m-Si foi a que apresentou maior diferença média percentual de PR (9,1%) no período.

4.3.2 Yield

A Figura 22 apresenta a evolução mensal da Produtividade (*Yield*) medida (barras) e simulada (linhas) para o período analisado e para as seis tecnologias FV avaliadas.



Figura 22 - Evolução mensal de Produtividade (Yield) medida e simulada

Pode-se observar que a tecnologia a-Si apresentou valor médio medido de produtividade mensal de 134,1 kWh/kWp, CdTe de 128,2 kWh/kWp e CIGS de 126,2 kWh/kWp. No período analisado, as tecnologias a-Si, CdTe e CIGS foram as tecnologias que apresentaram os maiores valores médios medidos de produtividade. A produtividade média anual do sistema foi de 1.516 kWh/kWp (simulada de 1.628 kWh/kWp).

As diferenças percentuais de produtividade (*Yield*) seguem os mesmos resultados apresentados para geração fotovoltaica na Figura 19.

4.3.3 Fator de Capacidade

A Figura 23 apresenta a evolução mensal do Fator de Capacidade medido (barras) e simulado (linhas) para o período analisado e para as seis tecnologias FV avaliadas.



Figura 23 - Evolução mensal do Fator de Capacidade medido e simulado

Pode-se observar que a tecnologia a-Si apresentou valor médio medido de fator de capacidade de 18,3 %, CdTe de 17,5 % e CIGS de 17,2 %. No período analisado, as tecnologias a-Si, CdTe e CIGS foram as tecnologias que apresentaram os maiores valores médios medidos de fator de capacidade. O fator de capacidade médio anual do sistema foi de 17,3 % (simulada de 18,5 %).

As diferenças percentuais de fator de capacidade seguem os mesmos resultados apresentados para geração fotovoltaica na Figura 19.

5 CONSIDERAÇÕES FINAIS

O presente trabalho teve por objetivo apresentar a geração fotovoltaica e o desempenho de um sistema fotovoltaico de 53,68 kW de potência instalada, distribuída em sete tecnologias distintas, instalado no Módulo de Avaliação (MA) de Itiquira-MT ($17,2^{\circ}$ S, 54,15° O). Para período de junho de 2015 a maio de 2016 e para o sistema analisado, os resultados obtidos foram comparados com resultados oriundos de simulações utilizando o *software* PVSyst (www.pvsyst.com).

A partir dos resultados apresentados de recurso solar, constatouse que agosto de 2015 foi o mês com maiores índices de irradiação solar global horizontal (176,6 kWh/m²) e de irradiação solar inclinada (204,4 kWh/m²).

Conforme esperado, observa-se que a geração FV de sistemas inclinados é diretamente proporcional à irradiação inclinada e, portanto, meses com maiores índices de irradiação solar inclinada apresentam maior geração de energia FV. A maior geração fotovoltaica medida foi registrada no mês de agosto de 2015 - mês com maior índice de irradiação solar inclinada (204,4 kWh/m²) - e seu valor foi de 8.167 kWh (geração FV obtida via PVSyst de 8.781 kWh). Cada tecnologia apresentou em agosto de 2015 sua maior geração FV (medida e simulada). Para as diversas tecnologias analisadas a geração FV anual média medida (em ordem decrescente) foram: a-Si (1.206,7 kWh), CdTe (1.148,6 kWh), CIGS (1.138,3 kWh), p-Si (1.128,0 kWh), m-Si (1.082,7 kWh) e a-Si/µc-Si (1.080,5 kWh). Para as diversas tecnologias analisadas, a geração FV anual média simulada via PVSyst (em ordem decrescente) foram a-Si/µc-Si (1.249,8 kWh), CIGS (1.231,7 kWh), CdTe (1.206,3 kWh), a-Si (1.203,7 kWh), m-Si (1.194,5 kWh), e p-Si (1.194,2 kWh). Para o período analisado, a geração fotovoltaica obtida por simulação via PVSyst foi, em média, 7,2% maior que os resultados obtidos através de valores medidos no MA - Itiquira. A tecnologia a-Si foi a que apresentou resultados mais próximos de geração FV simulada em comparação aos dados medidos, com uma diferença percentual de -0,2%. Já a maior diferença percentual encontrada nessa comparação foi para tecnologia a-Si/µc-Si com 14,9 %.

Para o período analisado, o Desempenho Global ou a *Performance Ratio* (PR) média obtida utilizando dados medidos foi de 75,0%. Os resultados de simulação utilizando o PVSyst apontaram uma PR média de 79,0%. Para as diversas tecnologias integrantes do MA - Itiquira, a PR média obtida via dados medidos (em ordem decrescente) foi de: a-Si (79,6%), CdTe (76,1%), CIGS (75,1%), p-Si (75,0%), m-si

(72,7%) e a-Si/µc-Si (71,7%). Os valores de PR média obtidos por simulações via PVSyst (em ordem decrescente) foram: CIGS (80,4%), m-Si (79,4%), CdTe (79,1%), a-Si (78,5%), p-Si (78,5%) e a-Si/µc-Si (78,1%). Os resultados mostram que a simulação no PVSyst superestimou os valores de PR em 5,2% em relação a dados medidos. A menor diferença percentual (-1,3%) foi encontrada para a tecnologia a-Si.

O maior valor medido de produtividade em todo o período foi de 159,6 kWh/kWp e ocorreu no mês de agosto de 2015 para a tecnologia a-Si. Já a menor produtividade medida do sistema no período ocorreu para a tecnologia m-Si no mês de maio de 2016 com 109,6 kWh/kWp. A produtividade média anual do sistema obtida por simulação foi de 1.627,6 kWh/kWp e a produtividade média anual do sistema obtida através de dados medidos foi de 1.516,7 kWh/kWp. Observa-se que os resultados de produtividade (*Yield*) seguem a mesma classificação dos resultados obtidos para geração FV de cada tecnologia. As diferenças percentuais são as mesmas encontradas para a geração FV de cada tecnologia do MA – Itiquira.

Para o período analisado, o Fator de Capacidade médio obtido utilizando dados medidos foi de 17,3%. Os resultados de simulação utilizando o PVSyst apontaram um FC médio de 18,5 %. Para as diversas tecnologias integrantes do MA - Itiquira, o FC médio obtido via dados medidos (em ordem decrescente) foi de: a-Si (18,3%), CdTe (17,5%), CIGS (17,2%), p-Si (17,2%), m-si (16,7%) e a-Si/ μ c-Si (16,5%). Os valores de FC médio obtidos por simulações via PVSyst (em ordem decrescente) foram: a-Si/ μ c-Si (18,3%), CIGS (18,7%), m-Si (18,5%), CdTe (18,4%), a-Si (18,3%), e p-Si (18,3%). Os resultados mostram que a simulação no PVSyst superestimou os valores de FC em 7,2% em relação a dados medidos.

Como a PR em corrente alternada leva em consideração as perdas no sistema (perdas por queda de tensão, sujeira, eficiência do inversor, temperatura, entre outras), pode-se concluir que as diferenças encontradas entre resultados de PR oriundos das simulações e os oriundos de valores medidos em campo devem-se às diferenças entre as perdas padronizadas utilizadas pelo simulador e as perdas reais dos sistemas fotovoltaicos. A temperatura nos módulos afeta de maneira diferente as tecnologias, impactando mais as tecnologias p-si e m-si e CIGS e menos as tecnologias de silício amorfo e CdTe. Além disso, como PVSyst sintetiza a irradiação horária a partir dos dados mensais de irradiação, as diferenças encontradas entre a simulação e dados medidos da irradiação solar (global horizontal e inclinada) podem ser justificadas pelas diferentes distribuições de irradiância.

Como sugestão para trabalhos futuros, recomenda-se:

- Desenvolver uma análise econômica a partir dos resultados apresentados;
- Inserir perdas reais na simulação computacional via *PVSyst* calculadas a partir de dados coletados em campo no MA – Itiquira;
- Realizar simulações computacionais a partir da importação de dados solarimétricos de bancos de dados como NASA, NREL e INPE, por exemplo;
- Aplicar uma metodologia de preenchimento de dados solarimétricos coletados no MA Itiquira com a finalidade de importar dados horários no *PVSyst*.

REFERÊNCIAS

AGUIAR, R.; COLLARES-PEREIRA, M. A simple procedure for generating sequences of daily radiation values using a library of markov transition matrices. Solar Energy, Vol.40, No.3, pp. 269-279. 1988.

AGUIAR, R.; COLLARES-PEREIRA, M. TAG: a timedependent, autoregressive, Gaussian model for generating synthetic hourly radiation. Solar Energy, 49, 167–174. 1992.

BARTLETT, J.S.; CIOTTI, A.M.; DAVIS, R.F.; CULLEN, J.J. **The spectral effects of clouds on solar irradiance**. Journal of Geophysical Research, vol. 103, pp. 31017-31031. 1998.

BHATTACHARYA, T.; CHAKRABORTY, A. K.; KAUSHIK, P. Effects of Ambient Temperature and Wind Speed on Performance of Monocrystalline Solar Photovoltaic Module in Tripura, India. Journal of Solar Energy. Vol. 2014 (2014), 5 pp. 2014.

BURGER, B.; RÜTHER, R. Inverter sizing of grid-connected photovoltaic systems in the light of local solar resource distribution characteristics and temperature. Solar Energy. Issue 1, v.80, p.32-45, 2006.

COLLE, S.; PEREIRA, E.B. Atlas de Radiação Solar do Brasil - INMET/LABSOLAR/CEPTEC/INPE. 2000.

COULSON, K.L. Solar and Terrestrial Radiation. Academic, San Francisco, 1975.

CRESESB. Manual de Engenharia para Sistemas Fotovoltaicos. CEPEL- CRESESB. Rio de Janeiro - Brasil, 2014.

EL CHAAR, L.; LAMONT, L. A.; EL ZEIN, N. Review of photovoltaic technologies. **Renewable and Sustainable Energy Reviews.** Issue 5, v.15, p.2165-2175, 2011

FRAUNHOFER, Institute for Solar Energy Systems ISE. 2016 Disponível em: < https://www.ise.fraunhofer.de/>

FREITAS, S. S. A. **Dimensionamento de sistemas fotovoltaicos**. Dissertação (Mestrado) – Curso de Engenharia Industrial, Departamento de Eletrotécnica, Instituto Politécnico de Bragança, Bragança, 2008.

GRUBER, A. Determination of the Earth-Atmosphere Radiation Budget from NOAA Satellite Data, National Environmental Satellite Service, Washington, 1978. GUEYMARD, C. A.; MYERS, D.; EMERY, K. Proposed reference irradiance spectra for solar energy systems testing. Solar Energy. Issue 6, v.73, p.443-467. 2002

ISHII, T.; OTANI, K.; TAKASHIMA, T.; XUE, Y. Solar spectral influence on the performance of photovoltaic (PV) modules under fine weather and cloudy weather conditions. Progress in Photovoltaics: Research and Applications. Issue 4, v.21, p.481-489, 2013.

KALDELLIS, J. K.; KAPSALI, M.; KAVADIAS, K. A. Temperature and wind speed impact on the efficiency of PV installations. Experience obtained from outdoor measurements in Greece. Renewable Energy, v. 66, p. 612-624. 2014.

LACCHINI, C.; RÜTHER, R. The influence of government strategies on the financial return of capital invested in PV systems located in different climatic zones in Brazil. Renewable Energy, v. 83, p. 786-798. 2015.

LIU, H.; NOBRE, A. M.; YANG D.; YE J. Y.; MARTINS, F. R.; RUTHER, R.; REINDL, T.; ABERLE, A. G.; PETERS, I. M. The Impact of Haze on Performance Ratio and Short-Circuit Current of PV Systems in Singapore. IEEE JOURNAL OF PHOTOVOLTAICS, VOL. 4, NO. 6, 2014.

MARION, B.; ADELSTEIN, J.; BOYLE, K.; HAYDEN, H.; HAMMOND, B.; FLETCHER, T.; CANADA, B.; NARANG, D.; SHUGAR, D.; WENGER, H.; KIMBER, A.; MITCHELL, L.; RICH, G.; TOWNSEND, T. **Performance Parameters for Grid-Connected PV Systems.** 31st IEEE Photovoltaics Specialists Conference and Exibition. Lake Buena Vista, Florida, 2005.

MARTINS, F. R.; PEREIRA, E. B.; ECHER, M. P. S. Levantamento dos recursos de energia solar no Brasil com o emprego de satélite geoestacionário: o Projeto Swera. Rev. Bras. Ensino Fís. [online]. vol.26, n.2, pp.145-159. 2004.

MARTINS, F. R.; PEREIRA, E. B.; ABREU, S. L. Satellitederived solar resource maps for Brazil under SWERA Project. Solar Energy, Vol. 81, Issue 4, Pp 517-528. 2007.

MARZO, A.; TRIGO-GONZALEZ, J.; ALONSO-MONTESINOS, M.; MARTÍNEZ-DURBÁN, G.; LÓPEZ, P.; FERRADA, E.; FUENTEALBA, M.; CORTÉS, F. J. Batlles, Daily global solar radiation estimation in desert areas using daily extreme temperatures and extraterrestrial radiation. Renewable Energy, Volume 113, 2017. NREL. Glossary of solar radiation resource terms: National Renewable Energy Laboratory. 2017. Disponível em <https://www.nrel.gov>

PALTRIDGE, G. W.; PLATT, C. M. R. Radiative processes in meteorology and climatology. 6th ed. Amsterdam: Elsevier, 1976.

PEREIRA, E. B.; MARTINS, F. R.; GONÇALVES, A. R.; COSTA, R. S.; LIMA, F. J. L. D.; RÜTHER, R.; ABREU, S. L. D.; TIEPOLO, G. M.; PEREIRA, S. V.; SOUZA, J. G. D. Atlas Brasileiro de Energia Solar, 2^a ed.: INPE. São José dos Campos - SP. 2017.

PVSyst, 2017. Software de dimensionamento fotovoltaico. Modelo 6.64, 2017. Disponível em: <www.pvsyst.com>

QASEM, H.; BETTS, T. R.; MÜLLEJANS, H.; ALBUSAIRI, H.; GOTTSCHALG, R. **Dust-induced shading on photovoltaic modules**. Progress in Photovoltaics: Research and Applications. 2012.

RAMPINELLI, G. A. Estudo de características elétricas e térmicas de inversores para sistemas fotovoltaicos conectados à rede. Tese (Doutorado) - Curso de Engenharia Mecânica, Universidade Federal do Rio Grande do Sul, Porto Alegre, 2010.

REICH, N.; VAN SARK, W.; ALSEMA, E.; KAN, S.; SILVESTER, S.; DER, A. V.; HEIDE, R. L.; SCHROPP, R. Weak light performance and spectral response of different solar cell types. In: 20th European Photovoltaic Solar Energy Conference. Spain. 2005.

REN21, Renewables Global Status Report. 2014.

RÜTHER, R. **Edifícios Solares Fotovoltaicos** LABSOLAR/UFSC. Florianópolis - Brasil, 2004.

RÜTHER, R.; NASCIMENTO, L.; JUNIOR, J. U.; PFITSCHER, P.; VIANA, T. **Performance assessment of a microcrystalline Si PV installation in a warm climate.** In: 35th IEEE Photovoltaic Specialists Conference, Honolulu -HI, EUA, v.1. p. 4. 2010.

RÜTHER, R.; ZILLES, R. Making the case for grid-connected photovoltaics in Brazil. Energy Policy, vol. 39, Issue 3, pp, 1027-1030. 2011.

RÜTHER, R.; KLEISS, G.; REICHE, K. Spectral effects on amorphous silicon solar module fill factors. Solar Energy Materials and Solar Cells. Issue 3, v.71, p.375-385, 2002.

SCHWANDT, M.; CHHATBAR, K.; MEYER, R.; FROSS, K.; MITRA, I.; VASHISTHA, R.; GIRIDHAR, G.; GOMATHINAYAGAM, S.; KUMAR, A. Development and test of gap filling procedures for solar radiation data of the Indian SRRA measurement network. Energy Procedia. 2013. SELLERS, W.D. Physical Climatology, University of Chicago, Chicago, 1965.

SILVEIRA, J. L.; TUNA, C. E.; LAMAS, W. D. Q. The need of subsidy for the implementation of photovoltaic solar energy as supporting of decentralized electrical power generation in Brazil. Renewable and Sustainable Energy Reviews, Vol. 20, pp 133-141. 2013.

SKOPLAKI, E.; PALYVOS, J. A. On the temperature dependence of photovoltaic module electrical performance: A review of efficiency/power correlations. Solar Energy. Issue 5, v.83, p.614-624, 2009.

SKOPLAKI, E.; PALYVOS, J. A. **Operating temperature of photovoltaic modules: A survey of pertinent correlations.** Renewable Energy. Issue 1, v.34, p.23-29, 2009.

SOLARGIS. **GeoModel Solar**, 2015. Disponível em <www.solargis.info>.

VIANA, T. D. S. Potencial de Geração de Energia Elétrica com Sistemas Fotovoltaicos com Concentrador no Brasil. Programa de Pós Graduação em Engenharia Civil Universidade Federal de Santa Catarina, 2010.

ZILLES, R., MACÊDO, W. N., GALHARDO, M. A. B., OLIVEIRA, S. H. F. Sistemas fotovoltaicos conectados à rede elétrica. São Paulo: Oficina de Textos, 2012.

PVSYST V6.67 09/01/18 Page 1/4 Grid-Connected System: Simulation parameters Project : Itiquira-FIC Geographical Site Itiquira Country Brazil Situation Latitude -17.20° S Longitude -54,15° W Time defined as Legal Time Time zone UT-3 Altitude 522 m Albedo 0.20 Meteo data: Itiquira Itiquira-FIC - Synthetic Simulation variant : a-Si Simulation date 09/01/18 14h26 Simulation parameters Collector Plane Orientation Tilt 17 Azimuth 0° Models used Diffuse Perez, Meteonorm Transposition Perez Horizon Free Horizon Near Shadings Linear shadings **PV Array Characteristics** PV module a-Si:H single Model DA100-A5 Original PVsyst database Manufacturer DuPont Apollo Number of PV modules In series 5 modules In parallel 18 strings Total number of PV modules Nb. modules 90 Unit Nom. Power 100 Wp Array global power Nominal (STC) 9.00 kWp At operating cond. 8.48 kWp (50°C) Array operating characteristics (50°C) Umpp 341 V Impp 25 A Total area Module area 141 m² Cell area 131 m² Inverter Model PVI-10-I-OUTD-S-US-400 Custom parameters definition Manufacturer Power-One Characteristics Operating Voltage 120-600 V Unit Nom, Power 10.0 kWac Total Power 10.0 kWac Inverter pack Nb. of inverters 1 units PV Array loss factors Array Soiling Losses Jan. Feb Mar. Apr. Mav June July Aug. Sep. Oct. Nov. Dec. 3.0% 3.0% 3.0% 3.0% 3.0% 3.0% 3.0% 3.0% 3.0% 3.0% Thermal Loss factor Uc (const) 29.0 W/m²K Uv (wind) 0.0 W/m²K / m/s Wiring Ohmic Loss Global array res. 223 mOhm Loss Fraction 1.5 % at STC Serie Diode Loss Voltage Drop 0.7 V Loss Fraction 0.2 % at STC Module Quality Loss Loss Fraction 2.5 % Module Mismatch Losses Loss Fraction 0.8 % at MPP IAM = 1 - bo (1/cos i - 1) Incidence effect, ASHRAE parametrization bo Param. 0.05 Unavailability of the system 7.3 days, 5 periods Time fraction 2.0 % User's needs : Unlimited load (grid)

APÊNDICE A – Relatório gerado pelo PVSyst



PVSYST V6.67 09/01/18 Page 3/4 Grid-Connected System: Main results Itiquira-FIC Project : Simulation variant : a-Si Main system parameters System type Grid-Connected Near Shadings Linear shadings PV Field Orientation tilt 17° azimuth 0° PV modules Model DA100-A5 Pnom 100 Wp PV Array Nb. of modules 90 Pnom total 9.00 kWp Model PVI-10-I-OUTD-S-US-400 Pnom 10.00 kW ac Inverter User's needs Unlimited load (grid) Main simulation results Produced Energy 14.45 MWh/year Specific prod. 1605 kWh/kWp/year System Production Performance Ratio PR 78.55 % alized productions (per installed kWp): Nominal power 9.00 kWp Performance Ratio PR PR : Performance Ratio (Yf / Yr): 0,765 0.98 kWh/kWp/de 0.22 kWh/kWp/de 4.4 kWh/kWp/de .c : Collection Loss (PV-array losses) a : System Loss (inverter, ...) 1 a-Si Balances and main results GlobHor DiffHor T Amb Globing GlobEff EArray E_Grid PR kWh/m² kWh/m³ °C kWh/m^a kWh/m^a MWh MWh January 167.3 83.91 26.10 155.7 143.8 1.158 1.123 0.801 February 167.3 68.48 26.80 163.0 151.6 1.214 1.128 0.769 March 164.5 72.05 26.30 169.7 158.2 1.267 1,230 0.805 158.6 58 52 26.50 164.3 1 307 0 749 April 175.9 1 1 8 8 May 139.7 48.93 24.10 164.7 153.8 1.223 1.187 0.801 June 146.2 34.36 24.30 181.2 170.1 1.345 1.306 0.801 July 134.7 43.84 24.20 161.6 151.4 1.202 1.166 0.802 August 176.6 40.12 27.90 203.3 191.3 1.502 1.459 0.798 September 159.1 66 49 28.40 168.0 156.8 1.245 1.209 0.800 October 174.0 81.60 28.30 172.8 160.8 1.284 1.191 0.766 November 173.9 82.59 27.40 163.3 151.2 1.212 1.116 0.760 December 177.9 94.11 26.79 164.3 151.8 1.222 1.143 0.773 Year 1939.8 774.99 26.42 2043.4 1905.1 15.181 14.446 0.785 Legends: GlobHor Horizontal global irradiation GlobEff Effective Global, corr. for IAM and shadings DiffHor Horizontal diffuse irradiation EArray Effective energy at the output of the array T Amb Ambient Temperature E_Grid Energy injected into grid GlobInc Global incident in coll. plane Performance Ratio PR Direct Evaluation mode

57

09/01/18 Page 4/4 PVSYST V6.67 Grid-Connected System: Loss diagram Project : Itiquira-FIC Simulation variant : a-Si Main system parameters System type Grid-Connected Near Shadings Linear shadings PV Field Orientation tilt 17° azimuth 0° PV modules Model DA100-A5 Pnom 100 Wp PV Array Nb. of modules 90 Pnom total 9.00 kWp Inverter Model PVI-10-I-OUTD-S-US-400 Pnom 10.00 kW ac User's needs Unlimited load (grid) Loss diagram over the whole year 1940 kWh/m² Horizontal global irradiation +5.3% Global incident in coll. plane 9-1.0% Near Shadings: irradiance loss 3-2.9% IAM factor on global)-3.0% Soiling loss factor 1905 kWh/m² * 141 m² coll. Effective irradiance on collectors efficiency at STC = 6.44% PV conversion 17.26 MWh Array nominal energy (at STC effic.) -2.2% PV loss due to irradiance level)-6.5% PV loss due to temperature rt+0.7% Spectral correction for amorphous >-2.5% Module quality loss ₩-0.8% Module array mismatch loss ⇒)-1.3% Ohmic wiring loss 15.18 MWh Array virtual energy at MPP 3-2.9% Inverter Loss during operation (efficiency) ₩0.0% Inverter Loss over nominal inv. power ₩0.0% Inverter Loss due to max. input current ₩0.0% Inverter Loss over nominal inv. voltage ₩0.0% Inverter Loss due to power threshold ₩0.0% Inverter Loss due to voltage threshold 14.73 MWh Available Energy at Inverter Output 9-2.0% System unavailability 14.45 MWh Energy injected into grid ----

58

PVSYST V6.67		09/01/18 Page 1/4
Grid-Connected Syste	m: Simulation parameters	
Project : Itiquira-FIC		
Geographical Site Itiquir	a Country E	Brazil
Situation Latitude	e -17.20° S Longitude -	54.15° W
Time defined as Legal Time Albed	e Time zone UT-3 Altitude 5 0.20	522 m
Meteo data: Itiquir	a Itiquira-FIC - Synthetic	
Simulation variant : a-Si/uc-Si		
Simulation date	e 08/01/18 18h13	
Simulation parameters		
Collector Plane Orientation Ti	t 17° Azimuth 0)°
Models used Transposition	Perez Diffuse F	Perez, Meteonorm
Horizon Free Horizon	1	
Near Shadings Linear shadings	3	
PV Array Characteristics	L DA442 C4	
Custom parameters definition Manufacture	r DuPont Apollo	
Number of PV modules In series	3 modules In parallel 2	1 strings
Array global power Nominal (STC	8.95 kWp At operating cond. 8	.25 kWp (50°C)
Array operating characteristics (50°C) U mp	0 321 V I mpp 2	6 A
Nodule area	i solo inf	1.5 m-
Inverter Mode Custom parameters definition Manufacture	PVI-10-I-OUTD-S-US-400	
Characteristics Operating Voltage	e 120-600 V Unit Nom. Power 1	I0.0 kWac
Inverter pack Nb. of inverter	s 1 units Total Power 1	I0.0 kWac
PV Array loss factors		
Array Soiling Losses Jan Feb. Mar. Apr.	May June July Aug. Seo.	Oct. Nov. Dec.
3.0% 3.0% 3.0%	3.0% 3.0% 3.0% 3.0% 3.0%	3.0% 3.0% 3.0%
Thermal Loss factor Uc (const) 29.0 W/m²K Uv (wind) 0	0.0 W/m²K / m/s
Wiring Ohmic Loss Global array res	. 207 mOhm Loss Fraction 1	1.5 % at STC
Serie Diode Loss Voltage Droj Module Quality Loss	Loss Fraction U Loss Fraction 2	0.2 % at STC 2.5 %
Module Mismatch Losses	Loss Fraction 0).8 % at MPP
Incidence effect, ASHRAE parametrization IAM =	= 1 - bo (1/cosi-1) bo Param. U	0.05
The system 7.5 days, 5 per		
User's needs : Unlimited load (grid)	
Direct Production condu		



PVSYST V6.67									09/01/18	Page 3/4
Grid-Connected System: Main results										
Project :		Itiaui	ra-FIC							
Simulation var	riant :	a-Si/u	ic-Si							
Main system pa	aramete	ers		System type	e Grid-(Connected				
Near Shadings Linear shadings					s					
PV Field Orientat	tion			ti	lt 17°		az	imuth O	2.14/-	
PV modules			N	h of module	8 DA142	-01	Pnon	total 8	12 wp 95 kWn	
Inverter				Mode	el PVI-10	-I-OUTD-S-	US-400 I	Pnom 10	0.00 kW a	
User's needs			Unlimi	ted load (grid	i)	22				
Main simulation System Producti	n result ion	ts	Prod Performa	uced Energy ance Ratio Pl	y 14.27 R 78.07	MWh/year %	Specific	prod. 15	595 kWh/k	Wp/year
Normalized product	ions (per	Installed KW	p): Nominal p	oower 8.95 kWp			Performan	ice Ratio PR		
Le : Collection	Loss (PV-ar oss (inverter	rray losses)	1.01 KWWKWpH 0.22 KWWKWpH	key key	1.0	PR : Performs	nce Ratio (Yf / Yr) :	1.781		
7 Yf: Produced	useful energ	y (inverter output)	4.37 kWh/kWb/d	lwy -]
60 e			.							
5					Ĕ					
8.					ž					
1										
3					£ °*					
2										
					0.2					
1										
o Jan Feb Mer	Arr	Aw Jun Jul	Aug Sep	Oct Nov Dec	0.0	Jan Feb Mar	Acr May J		Ben Oct	Nov Dec
				a- Balances a	Si/uc-Si nd main r	esults				
		GlobHor	DiffHor	T Amb	GlobInc	GlobEff	EArray	E Grid	PR	7
		kWh/mª	kWh/mª	°C	kWh/mª	kWh/m²	MWh	MWh		
January		167.3	83.91	26.10	155.7	143.4	1.146	1.111	0.798	
February	, I	167.3	68.48	26.80	163.0	151.3	1.197	1.113	0.763	
March		164.5	72.05	26.30	169.7	157.9	1.251	1.214	0.800	
April		158.6	58.52	26.50	175.9	164.0	1.290	1.171	0.744	
May		139.7	48.93	24.10	104.7	103.0	1.211	1.1/5	0.798	
June		190.2	42.04	24.30	101.2	108.0	1.329	1.281	0.797	
August		176.6	40.12	27.90	203.3	191.1	1.180	1.135	0.790	
Septemb	per	159.1	66.49	28.40	168.0	156.5	1.228	1,193	0.794	
October	-	174.0	81.60	28.30	172.8	160.5	1.267	1.177	0.761	
Novembe	er	173.9	82.59	27.40	163.3	150.8	1.199	1.104	0.756	
Decembe	er	177.9	94.11	26.79	164.3	151.4	1.210	1.132	0.770	_
Year		1939.8	774.99	26.42	2043.4	1901.6	14.996	14.272	0.781	
Legends:	GlobHor	Horizo	ntal global im	adiation		GlobEff	Effective Glo	hal corr fo	r IAM and sh	adings
DiffHor Horizontal diffuse irradiation						EArray	Effective ene	aroy at the o	utout of the :	arrav
T Amb Ambient Temperature					E_Grid	Energy inject	ed into grid			
	GlobInc Global incident in coll. plane					PR	Performance Ratio			

09/01/18 Page 4/4 PVSYST V6.67 Grid-Connected System: Loss diagram Itiquira-FIC Project : Simulation variant : a-Si/uc-Si Main system parameters System type Grid-Connected Linear shadings Near Shadings tilt 17° **PV Field Orientation** azimuth 0° Model DA142-C1 PV modules Pnom 142 Wp Nb. of modules PV Array 63 Pnom total 8.95 kWp PVI-10-I-OUTD-S-US-400 Pnom 10.00 kW ac Inverter Model User's needs Unlimited load (grid) Loss diagram over the whole year 1940 kWh/m³ Horizontal global irradiation +5.3% Global incident in coll. plane ⇒-1.2% Near Shadings: irradiance loss -2.9% IAM factor on global 3-3.0% Soiling loss factor 1902 kWh/m² * 99 m² coll. Effective irradiance on collectors efficiency at STC = 9.07% PV conversion 16.99 MWh Array nominal energy (at STC effic.) ♦-1.0% PV loss due to irradiance level -7.3% PV loss due to temperature d+0.7% Spectral correction for amorphous 3-2.5% Module quality loss 9-0.8% Module array mismatch loss ⇒-1.3% Ohmic wiring loss 15.00 MWh Array virtual energy at MPP -2.9% Inverter Loss during operation (efficiency) ₩0.0% Inverter Loss over nominal inv. power ₩0.0% Inverter Loss due to max. input current ₩0.0% Inverter Loss over nominal inv. voltage ₩0.0% Inverter Loss due to power threshold **₩0.0%** Inverter Loss due to voltage threshold 14.56 MWh Available Energy at Inverter Output 9-1.9% System unavailability 14.27 MWh Energy injected into grid PVsyst Evaluation mode
DVSVST V6 67											00/01/19	Page 1/4
PV3131 V0.07											09/01/18	Fage 1/4
	G	irid-C	onne	ected	Systen	n: Sii	nulati	ion pa	arame	ters		
Project :		Itiquira	a-FIC									
Geographical Site	•				Itiquira				С	ountry	Brazil	
Situation					Latitude	-17.2	0°S		Lon	gitude	-54.15° W	
Time defined as	3			Le	al Time Albedo	Time 0.20	zone U	r-3	A	ltitude	522 m	
Meteo data:					Itiquira	Itiqui	a-FIC -	Synthet	ic			
Simulation varia	nt :	CdTe										
				Simula	tion date	09/01	/18 13h	30				
Simulation param	neters											
Collector Plane O	rientatio	on			Tilt	17°			Az	imuth	0°	
Models used				Tran	sposition	Pere	z		[Diffuse	Perez, Mete	eonom
Horizon				Free	e Horizon							
Near Shadings				Linear	shadings							
PV Array Characte	eristics											
PV module			Co	ITe	Model	FS-2	BO _					
Number of PV mod	latabase ules			Man	In series	8 mo	solar dules		in p	arallel	14 strings	
Total number of PV	modules	5		Nb.	modules	112		Uni	it Nom. I	Power	80 Wp	
Array global power Array operating cha	racteristi	ics (50°	C)	Nomir	U mpp	8.96	kwp /	At o	perating	cond. I mpp	8.39 KWP (5 15 A	0°C)
Total area				Mod	dule area	80.6	m²		Ce	l area	69.6 m²	
Inverter					Model	PVI-1	0.0-OU	TD-TL				
Custom paramet Characteristics	ters defin	ition	c	Man Deratino	ufacturer a Voltage	250-8	r-One 350 V	Un	it Nom. I	Power	10.0 kWac	
Inverter pack				Nb. of	inverters	1 uni	ts		Total	Power	10.0 kWac	
DV Annu la ca fact												
PV Array loss fact	ors •• 「											
Analy Soling Loss	~ L	Jan. 3.0%	Feb. 3.0%	Mar. 3.0%	Apr. 3.0%	May 3.0%	June 3.0%	July 3.0%	Aug. 3.0%	Sep. 3.0%	Oct. No 3.0% 3.0	V. Dec. 36 3.0%
Thermal Loss facto	r			U	c (const)	29.0	W/m²K		Uv	(wind)	0.0 W/m²K	/m/s
Wiring Ohmic Loss				Global a	array res.	609 r	nOhm		Loss Fr	action	1.5 % at ST	C
Serie Diode Loss Module Quality Los	s			Volt	age Drop	0.7 \			Loss Fr	action	0.1 % at ST 2.5 %	C
Module Mismatch L	_osses								Loss Fr	action	0.8 % at M	PP
Incidence effect, AS	SHRAE p	aramet	rizatior	1	IAM =	1 - bo	o (1/cos	i - 1)	bo P	aram.	0.05	
Unavailability of the	system			7.3 day	s, 5 period	is			Time fr	action	2.0 %	
User's needs :			Uni	limited lo	oad (grid)							

PVsyst Evaluation mode



PVSYST V6.67	,								09/01/18	Page 3/4
	1	(Grid-Co	nnected	Systen	n: Main i	esults			-
Droject :		Itiqui	ra EIC							
Simulation va	riant :	CdTe								
Main system pa	aramete	ers		System typ	e Grid-(Connected				
Near Shadings	tion		Lin	near shading	S H 17º		. 97	imuth 0	•	
PV modules	uon			Mode	el FS-28	0	a2	Pnom 8	0 Wp	
PV Array			N	b. of module	s 112		Pnom	total 8	.96 kWp	
Inverter				Mode	el PVI-10	0.0-OUTD-TI	-	Pnom 1	0.00 kW a	0
User's needs			Unlimit	ted load (grid	1)					
Main simulation System Product	n result ion	ts	Produ Performa	uced Energ ince Ratio P	y 14.48 R 79.07	MWh/year %	Specific	prod. 1	616 kWh/k	Wp/year
Normalized produc	tions (per	Installed kW	p): Nominal p	ower 8.96 kWp			Performan	ice Ratio PF		
8 Lo : Collectio La : System L	n Loss (PV-ar Loss (Inverter,	ray losses)	0.95 kWh/Wp/d 0.21 kWh/Wp/d	7	1.0	PR : Porforme	nce Ratio (Yf / Yr) :	2.791		
7 Yf : Produced	t useful energy	y (inverter output)	4.43 kWb/kWp/d	iy -	08		_]
16 6				1						
5					E					
					2					
8										
3					2 ~					
2 2										
					0.2					
0 Jan Feb Ma	r Apr M	Any Jun Jul	Aug Sep (Oct Nov Dec	0.0	Jan Feb Mar	Apr May J	un Jul A	ag Sep Oct	Nov Dec
					C-1T-					
				Balances a	nd main r	esults				
		GlobHor	DiffHor	T Amb	Globinc	GlobEff	EArray	E_Grid	PR	
		kWh/m²	kWh/m ²	°C	kWh/mª	kWh/m ²	MWh	MWh		
January		167.3	83.91	26.10	155.7	145.3	1.153	1.118	0.802	
February	y	167.3	68.48	26.80	163.0	153.0	1.206	1.123	0.769	
March		104.0	72.05	20.30	109.7	109.0	1.202	1.220	0.800	
May		139.7	48.93	24.10	164.7	155.1	1.308	1.182	0.818	
lune		148.2	34.38	24.10	181.2	171.2	1 385	1 331	0.820	
July		134.7	43.84	24.20	161.6	152.5	1 216	1 183	0.817	
August		176.6	40.12	27.90	203.3	192.4	1.500	1,461	0.802	
Septem	ber	159.1	66.49	28.40	168.0	158.2	1.235	1.202	0.799	
October		174.0	81.60	28.30	172.8	162.4	1.272	1.183	0.764	
Novemb	er	173.9	82.59	27.40	163.3	152.7	1.204	1.110	0.759	
Decemb	er	177.9	94.11	26.79	164.3	153.5	1.217	1.141	0.775	
Year		1939.8	774.99	26.42	2043.4	1921.7	15.179	14.477	0.791	
Lange der	Clable	Line in	atal alabal :	dation		ClabEff	Effective Cla	hal one f	a IAM and all	
Legends:	Diffuer	Horizo	mai gióbai im antal diffuracia	aulation		GIODEIT E Arrow	Effective Glo	wai, corr. fi	a usin and sh output of the	adings
	TAmb	Ambie	ntal amuse in	raulation		E Grid	Energy inicial	ergy at the i	output of the i	array
	Globlec	Globa	ni remperatu Lincident in co	re Il nane		PR	Performance	Ratio		
	Ciconic	Gidba	incoent in co	m. plane		i is	renormance	nauo		

PVSYST V6.67 09/01/18 Page 4/4 Grid-Connected System: Loss diagram Itiquira-FIC Project : Simulation variant : CdTe Main system parameters System type Grid-Connected Near Shadings Linear shadings PV Field Orientation tilt 17° azimuth 0° Model FS-280 PV modules Pnom 80 Wp Pnom total 8.96 kWp PV Array Nb. of modules 112 Model PVI-10.0-OUTD-TL Inverter Pnom 10.00 kW ac Unlimited load (grid) User's needs Loss diagram over the whole year 1940 kWh/m^a Horizontal global irradiation +5.3% Global incident in coll. plane >0.0% Near Shadings: irradiance loss 3-3.0% IAM factor on global -3.0% Soiling loss factor 1922 kWh/m² * 81 m² coll. Effective irradiance on collectors efficiency at STC = 11.33% PV conversion 17.56 MWh Array nominal energy (at STC effic.) 9-1.6% PV loss due to irradiance level -8.0% PV loss due to temperature 3-2.5% Module quality loss +-0.8% Module array mismatch loss ⇒-1.2% Ohmic wiring loss 15 18 MWh Array virtual energy at MPP 3-2.7% Inverter Loss during operation (efficiency) ₩0.0% Inverter Loss over nominal inv. power **₩0.0%** Inverter Loss due to max. input current ₩0.0% Inverter Loss over nominal inv. voltage ₩0.0% Inverter Loss due to power threshold ₩0.0% Inverter Loss due to voltage threshold 14.76 MWh Available Energy at Inverter Output 9-1.9% System unavailability 14.48 MWh Energy injected into grid Jourt Evaluation mode

PVSYST V6.67											09/01	/18	Pag	e 1/4
		Grid-C	onne	ected	Syster	n: Si	mulati	on pa	arame	ters				
Project :		Itiquir	a-FIC											
Geographical Si	te				Itiquira				С	ountry	Brazil			
Situation Time defined a	as			Le	Latitude gal Time Albedo	-17.2 Time 0.20	0°S zone UT	r-3	Lon A	gitude Ititude	-54.15° 522 m	w		
Meteo data:					Itiquira	Itiqui	ra-FIC -	Synthet	1C					
Simulation vari	ant :	p-Si		Simula	tion date	09/01	1/18 13h	30						
Simulation para	meters													
Collector Plane	Orienta	tion			Tilt	17°			Az	timuth	0°			
Models used				Tran	sposition	Pere	z		[Diffuse	Perez, I	/leteo	nom	n
Horizon				Free	e Horizon									
Near Shadings				Linear	shadings									
PV Array Charac PV module Original PVsyst Number of PV mo Total number of P Array global powe Array operating ch Total area	teristics databa dules V modu r naracteri	s se les stics (50°	Si-po C)	oly Man Nb. Nomin Moc	Model ufacturer In series modules nal (STC) U mpp dule area	SF-2 Hanv 19 m 38 8.93 502 \ 62.8	20-30-11 vha Sola odules kWp / m ²	P 235 L rOne Un At o	In p it Nom. I perating Ce	arallel Power cond. I mpp II area	2 strings 235 Wp 7.93 kW 16 A 55.5 m ²	s 'p (50	°C)	
Inverter Custom param	eters de	finition		Man	Model ufacturer	PVI-1 Powe	10.0-OU er-One	TD-TL						
Characteristics			0	perating	g Voltage	250-8	350 V	Un	it Nom.	Power	10.0 kV	/ac		
Inverter pack				Nb. of	inverters	1 uni	ts		Total	Power	10.0 kV	/ac		
PV Array loss fac	ctors	,												
Analy coming cool		Jan. 3.0%	Feb. 3.0%	Mar. 3.0%	Apr. 3.0%	May 3.0%	June 3.0%	July 3.0%	Aug. 3.0%	Sep. 3.0%	Oct. 3.0%	Nov 3.0%		Dec. 3.0%
Thermal Loss fact	or			U	c (const)	29.0	W/m²K		Uv	(wind)	0.0 W/n	n²K /	m/s	
Wiring Ohmic Los Serie Diode Loss Module Quality Lo Module Mismatch Incidence effect, A	is Diss Losses ASHRAE	E paramet	rization	Global a Volta	array res. age Drop IAM =	536 r 0.7 \ 1 - bx	mOhm / p (1/cos	i - 1)	Loss Fr Loss Fr Loss Fr Loss Fr bo F	action action action action action	1.5 % a 0.1 % a -0.8 % 1.0 % a 0.05	t STO t STO t MP	P	
Unavailability of th	ne syste	m		7.3 days	s, 5 perio	ds			Time fr	action	2.0 %			
User's needs :			Unli	imited lo	oad (grid)									





PVSYST V6.67 09/01/18 Page 4/4 Grid-Connected System: Loss diagram Project : Itiquira-FIC Simulation variant : p-Si Main system parameters System type Grid-Connected Near Shadings Linear shadings PV Field Orientation 17° azimuth 0° tilt Model SF-220-30-1P 235 L Pnom 235 Wp PV modules PV Arrav Nb. of modules 38 Pnom total 8.93 kWp Model PVI-10.0-OUTD-TL Pnom 10.00 kW ac Inverter User's needs Unlimited load (grid) Loss diagram over the whole year 1940 kWh/m² Horizontal global irradiation +5.3% Global incident in coll. plane) -1.0% Near Shadings: irradiance loss -2.9% IAM factor on global 3-3.0% Soiling loss factor 1905 kWh/m² * 63 m² coll. Effective irradiance on collectors efficiency at STC = 14.24% PV conversion 17.03 MWh Array nominal energy (at STC effic.) 9-0.4% PV loss due to irradiance level -10.1% PV loss due to temperature r≓+0.7% Module quality loss 9-1.0% Module array mismatch loss ⇒-1.2% Ohmic wiring loss 15.02 MWh Array virtual energy at MPP 9-2.7% Inverter Loss during operation (efficiency) ₩0.0% Inverter Loss over nominal inv. power **∀0.0%** Inverter Loss due to max, input current ₩0.0% Inverter Loss over nominal inv. voltage ₩0.0% Inverter Loss due to power threshold ₩0.0% Inverter Loss due to voltage threshold 14.61 MWh Available Energy at Inverter Output 9-1.9% System unavailability 14.33 MWh Energy injected into grid

PVSYST V6.67									09/01/	18	Page	e 1/4
	Grid-C	onnected \$	Systen	n: Sir	nulati	on pa	arame	ters				
Project :	Itiquir	a-FIC										
Geographical Site			Itiquira				С	ountry	Brazil			
Situation Time defined as		Le	Latitude gal Time Albedo	-17.2 Time 0.20	D°S zone UT	T-3 Synthet	Lon A	gitude Ititude	-54.15° 522 m	N		
meteo uata.			iuquira	iuquii	a-ric -	Synulei						
Simulation varian	t: m-Si	Simulat	ion date	09/01	/18 13h	31						
Simulation parame	ters											
Collector Plane Ori	ientation		Tilt	17°			Az	imuth	0°			
Models used		Trans	position	Perez	z		(Diffuse	Perez, N	leteo	nom	1
Horizon		Free	Horizon									
Near Shadings		Linear s	hadings									
PV Array Character PV module Custom parameter Number of PV modul Total number of PVn Array global power Array operating chara Total area	istics s definition es nodules acteristics (50°	Si-mono Manu Nb. r Nomini C) Mod	Model ufacturer n series modules al (STC) U mpp ule area	YL26 Yingli 17 m 34 8.84 l 472 V 55.5 r	0C-30b i Panda odules kWp ′ m²	Uni At op	In p it Nom. I perating Ce	arallel Power cond. I mpp II area	2 strings 260 Wp 7.92 kW 17 A 49.6 m ²	p (50	°C)	
Inverter Custom paramete Characteristics	rs definition	Manu Operating	Model Ifacturer Voltage	PVI-1 Powe 250-8	0.0-OU r-One 50 V	TD-TL Un	it Nom.	Power	10.0 kW	ac		
Inverter pack		Nb. of i	nverters	1 unit	ts		Total	Power	10.0 kW	ac		
PV Array loss facto	rs											
Analy Soling Coases	Jan. 3.0%	Feb. Mar. 3.0% 3.0%	Apr. 3.0%	May 3.0%	June 3.0%	July 3.0%	Aug. 3.0%	Sep. 3.0%	Oct. 3.0%	Nov. 3.0%	3	Dec. 3.0%
Thermal Loss factor		Uc	(const)	29.0	W/m²K		Uv	(wind)	0.0 W/m	rκ/	m/s	
Wiring Ohmic Loss Serie Diode Loss LID - Light Induced D Module Quality Loss Module Mismatch Lo Incidence effect, ASH Unavailability of the s	egradation isses IRAE paramet system	Global a Volta trization 7.3 days	IAM = , 5 period	472 n 0.7 ∨ 1 - bo is	nOhm	i - 1)	Loss Fr Loss Fr Loss Fr Loss Fr Loss Fr bo F bo F	action action action action action action aram. action	1.5 % at 0.1 % at 1.3 % -0.8 % 1.0 % at 0.05 2.0 %	STO	P	
User's needs :		Unlimited lo	ad (grid)									





PVSYST V6.67 09/01/18 Page 4/4 Grid-Connected System: Loss diagram Project : Itiquira-FIC Simulation variant : m-Si Main system parameters System type Grid-Connected Near Shadings Linear shadings 17° PV Field Orientation tilt azimuth 0° PV modules Model YL260C-30b Pnom 260 Wp PV Array Nb. of modules 34 Pnom total 8.84 kWp Inverter Model PVI-10.0-OUTD-TL Pnom 10.00 kW ac Unlimited load (grid) User's needs Loss diagram over the whole year 1940 kWh/m² Horizontal global irradiation +5.3% Global incident in coll. plane >0.0% Near Shadings: irradiance loss 3-3.0% IAM factor on global -3.0% Soiling loss factor 1922 kWh/m² * 56 m² coll. Effective irradiance on collectors efficiency at STC = 15.97% PV conversion 17.04 MWh Array nominal energy (at STC effic.) -(+0.1% PV loss due to irradiance level ĸ -9.4% PV loss due to temperature +0.7% Module quality loss ⇒-1.3% LID - Light induced degradation **→-1.0%** Module array mismatch loss 9-1.2% Ohmic wiring loss 15.03 MWh Array virtual energy at MPP 3-2.7% Inverter Loss during operation (efficiency) **₩0.0%** Inverter Loss over nominal inv. power **₩0.0%** Inverter Loss due to max. input current ₩0.0% Inverter Loss over nominal inv. voltage **₩0.0%** Inverter Loss due to power threshold ₩0.0% Inverter Loss due to voltage threshold Available Energy at Inverter Output 14.62 MWh 9-1.9% System unavailability 14.33 MWh Energy injected into grid

PVSYST V6.67										09/01/	18	Pa	ge 1/5
(Grid-C	onne	ected	Syster	n: Si	mulat	ion pa	arame	eters				
Project :	Itiqui	a-FIC											
Geographical Site				Itiquira				C	ountry	Brazil			
Situation Time defined as			Le	Latitude gal Time Albedo	-17.2 Time 0.20	20° S zone U	T-3	Lor A	ngitude Altitude	-54.15° 522 m	N		
Meteo data:				Itiquira	Itiqui	ra-FIC -	Synthet	tic					
Simulation variant :	CIGS		Simula	tion date	09/01	1/18 14h	44						
			-										
Simulation parameters													
Collector Plane Orientat	tion			Tilt	17°			A	zimuth	0°			
Models used			Tran	sposition	Pere	z			Diffuse	Perez, N	leteo	nor	m
Horizon			Free	Horizon									
Near Shadings			Linear	shadings									
PV Arrays Characteristic PV module Custom parameters defi Sub-array "Sub-array #1	s (2 ki nition	nds of	array de CIS Man	efined) Model ufacturer	Pow Avan	erMax \$ Icis	STRON	G 120W	'				
Number of PV modules Total number of PV module Array global power Array operating characteris	es stics (50'	'C)	Nb. Nomin	In series modules nal (STC) U mpp	7 mo 21 2520 274 \	dules Wp /	Un At o	In ; it Nom. perating	parallel Power cond. I mpp	3 strings 120 Wp 2273 Wp 8.3 A	(50°	C)	
Sub-array "Sub-array #2 Number of PV modules Total number of PV module Array global power Array operating characteris	" es stics (50'	'C)	Nb. Nomin	In series modules nal (STC) U mpp	9 mo 54 6.48 353 \	dules kWp ⁄	Un At o	In p it Nom. perating	parallel Power cond. I mpp	6 strings 120 Wp 5.84 kW 17 A	p (50	°C)	
Total Arrays global pov	ver		Nomin Mod	al (STC) dule area	9 kW 81.8	/p m²			Total	75 modu	les		
Inverter Custom parameters def	inition		Man	Model ufacturer	PVI-1 Powe	10-I-OUT er-One	rD-S-US	5-400 iit Nom	Dower	10.0 kM	20		
Sub-array "Sub-array #1			Nh of	invertere	1 * N	000 V	. %	Total	Dower	3.5 kWa	ac c		
Sub-array "Sub-array #2			Nb. of	inverters	1*N	IPPT 65	%	Total	Power	6.5 kWa	c		
Total			Nb. of	inverters	1			Total	Power	10 kWa	:		
PV Array loss factors													
Array Soiling Losses	Jan	Eeb	Mar	Anr	May	June	July	Aug	800	07	Nev		Dec
	3.0%	3.0%	3.0%	3.0%	3.0%	3.0%	3.0%	3.0%	3.0%	3.0%	3.0%		3.0%
Thermal Loss factor Light soaking (with CIS/CI	GS techr	nology)	U	c (const)	29.0	W/m²K		Uv Gain F	(wind)	0.0 W/m 3.0 %	²K /	m/s	i
Wiring Ohmic Loss				Array#1 Array#2 Global	528 i 340 i	mOhm mOhm		Loss F Loss F Loss F	raction raction raction raction	1.5 % at 1.5 % at 1.5 % at -1.3 %	STC STC STC		
Incidence effect, ASHRAE parametrization IAM =				Loss Fraction (= 1 - bo (1/cos i - 1) bo Param.			0.05 % at MPP						
Unavailability of the system 7.3 days, 5 perio					ds	-	-	Time f	raction	2.0 %			



Next Evaluation mode

PVSYST V6.67 09/01/18 Page 4/5 Grid-Connected System: Main results Project : Itiquira-FIC Simulation variant : CIGS Main system parameters System type Grid-Connected Linear shadings Near Shadings tilt 17° PV Field Orientation azimuth 0° PV modules Model PowerMax STRONG 120W Pnom 120 Wp PV Array Nb. of modules 75 Pnom total 9.00 kWp Inverter Model PVI-10-I-OUTD-S-US-400 Pnom 10.00 kW ac User's needs Unlimited load (grid) Main simulation results System Production Produced Energy 14.78 MWh/year Specific prod. 1642 kWh/kWp/year Performance Ratio PR 80.37 % otions (per installed kWp): Nominal power 8.00 kWp Performance Ratio PR 1.0 PR : Performance Ratio (Yf / Yn : 0.804 0.85 kWhAWe PV-aray ł 1 CIGS Balances and main results GlobHor DiffHor T Amb GlobInc GlobEff EArray E_Grid PR kWh/m² kWh/m² °C kWh/m² kWh/m^a MWh MWh 167.3 83.01 26.10 155.7 1437 1.178 1.141 0.815 January February 167.3 68.48 26.80 163.0 151.6 1.238 1.131 0.771 March 164.5 72.05 26.30 169.7 158.1 1.294 1.256 0.822 April 158.6 58.52 26.50 175.9 164.3 1.348 1.214 0.767 May 139.7 48.93 24.10 164.7 153.8 1.276 1.239 0.836 June 146.2 34.38 24 30 181.2 170.1 1413 1.373 0.842 July 134.7 43.84 24.20 161.6 151.4 1.254 1.217 0.837 August 176.6 40.12 27.90 203.3 191.3 1.551 1.506 0.823 September 159 1 66 49 28 40 168.0 156.8 1 270 1 233 0.816 October 174.0 81.60 28.30 172.8 160.8 1.304 1.167 0.751 November 173.9 82.59 27.40 163.3 151.1 1.232 1.161 0.790 December 177.9 94.11 26.79 164.3 151.8 1.246 1.142 0.772 1939.8 774.99 2043.4 1904.8 15.605 14.781 0.804 Year 26.42 Horizontal global irradiation Legends: GlobHor GlobEff Effective Global, corr. for IAM and shadings DiffHor Horizontal diffuse irradiation EArray Effective energy at the output of the array T Amb Ambient Temperature E Grid Energy injected into grid Globinc Global incident in coll. plane PR Performance Ratio

09/01/18 Page 5/5 PVSYST V6.67 Grid-Connected System: Loss diagram Project : Itiquira-FIC Simulation variant : CIGS Main system parameters System type Grid-Connected Near Shadings Linear shadings tilt 17° **PV Field Orientation** azimuth 0° PV modules Model PowerMax STRONG 120W Pnom 120 Wp PV Array Nb. of modules 75 Pnom total 9.00 kWp Inverter Model PVI-10-I-OUTD-S-US-400 Pnom 10.00 kW ac Unlimited load (grid) User's needs Loss diagram over the whole year Horizontal global irradiation 1940 kWh/m² +5.3% Global incident in coll. plane 9-1.0% Near Shadings: irradiance loss -2.9% IAM factor on global ⇒-3.0% Soiling loss factor 1905 kWh/mª * 82 mª coll. Effective irradiance on collectors efficiency at STC = 10.99% PV conversion 17.12 MWh Array nominal energy (at STC effic.) 9-1.9% PV loss due to irradiance level -9.3% PV loss due to temperature ±+3.0% Light soaking for CIS a(+1.3% Module quality loss ₩-0.8% Module array mismatch loss ₩-1.0% Ohmic wiring loss 15.60 MWh Array virtual energy at MPP 3-2.9% Inverter Loss during operation (efficiency) ₩0.0% Inverter Loss over nominal inv. power ₩0.0% Inverter Loss due to max, input current ₩0.0% Inverter Loss over nominal inv. voltage ₩0.0% Inverter Loss due to power threshold ₩0.0% Inverter Loss due to voltage threshold 15.15 MWh Available Energy at Inverter Output -2.4% System unavailability 14.78 MWh Energy injected into grid Distant Contration mode

ANEXO A – Informações detalhadas dos módulos fotovoltaicos extraídas dos catálogos dos fabricantes



All data may be subjected to change without prior notice. Please consult with your sales representative for the exact product specifications of the actual shipment.

Copyright © 2011 Du Pont Apollo Limited. All Rights Reserved. The DuPont Oval logo and "The miracles of science" are trademarks of E.I du Pont de Nemours and Company or its affiliates DuPont Apollo is a wholly-owned subsidiary of DuPont specializing in allicen-based thin film photovoltaic modules. Please visit us at twow apollo dupont.com

V High Energy Yields	V	St	able F	Power	r Outp	out	1	Rob	oust En	ncapsulation	Easy	Mountir	ıg
Low Cable Power Loss	6												
Product Specification									_	Module O	ıtline		
Model	DA130	DA133	DA136	DA139	DA142	DA145	DA148	DA151	DA154		2-10	86	4.40
Technology		An	ıorphou	s / Micr	ocrysta	line Sil	icon (Ta	ndem Ji	unction)	2-24			4-10
Mechanical Characteristics				1400	W 1110	TOT						-	H.
Ulmensions			L	. 1409 X	20 kg	(135 m	m				-	ÎT	1
Front Cover				4.0.m	zu kg	Glass							
Encapsulant				4.011	EVA	0.000					400		
Back Cover				E	lackshe	et					+	900	
Frame				F	luminiu	m				.5			
Electrical Characteristics										261			11.5
At Standard Test Conditions (STC)										2-1			-12
Nominal power output (Pmpp)	130W	133W	136W	139W	142W	145W	148W	151W	154W			1.1	~
Voltage at Pmpp (Vmpp)	114V	116V	117V	118V	119V	121V	122V	123V	124V	1			
Current at Pm point (Impp)	1.14A	1.16A	1.1/A	1.18A	1.19A	1.20A	1.22A	1.23A	1.24A	1/4			
Short circuit current (Isc)	1 404	1410	1.414	1.420	1420	1.430	1080	1 444	1.440	4-3.65	2-25.5 2-1	1084.5	
Open circuit voltage, initial (Voc. initial)	158V	159V	159V	160V	161V	161V	162V	162V	163V	(Ground Hole)	11	10	2-15
Short circuit current, initial (Isc, initial)	1.42A	1.43A	1.43A	1.44A	1.44A	1.45A	1.45A	1.46A	1.46A				
At Nominal Operating Cell Temperature	(NOCT)									-			
Nominal power output (Pmpp)	97W	99W	101W	103W	105W	107W	110W	112W	114W				
Voltage at Pm point (Vmpp)	105V	107V	108V	109V	110V	111V	112V	114V	115V			1	
Current at Pm point (Impp)	0.92A	0.93A	0.94A	0.95A	0.96A	0.97A	0.98A	0.98A	0.99A				
Open circuit voltage (Voc)	142V	143V	143V	144V	145V	145V	146V	146V	146V	the second se			
Short circuit current (Isc)	1.13A	1.14A	1.14A	1.14A	1.15A	1.15A	1.16A	1.16A	1.17A	the second s			1
Temperature Characteristics at 1000 W	/m *, AM 1	1.5			0.001/ /								
α Temperature coefficient of Isc				+	0.25% /	-L •C							
~ Temperature coefficient of Pmnn					0.30%/	0 0							
Operating Conditions					0.00 14 1	0				-			
Operating conditions				- 6	0~+85	°C							
Maximum mechanical load (front / back)		Standa	rd: 2400	/ 2400 N	1/m ² , Op	tional: 5	400 / 24	00 N/m ²		Electrica	Characteristic	s for DA130	at 25°C
Maximum system voltage				1000 V	IEC) / 60	00 V (UL)	1			1.6			T 180
Maximum reverse current overload					2A								- 140
Connector				MC	4 compa	tible				12			
Cable size					2.5 mm					E .	1	~	1 "7
Cable length				400	mm, 900	mm				J **	11		1 " I
Standard Guarantees and Certifications	3		Ches -			Second and					1/		
Product Warranty Performance warranty			Stand	ard: 5 ye	ars, Up	nonal: 10	years						1
renormalice warranty			90%	of nomin	al now	or for 10	vears			0.0			<u>\</u>
Certifications			IEC 6164	6 / IEC 6	61730/L	JL1703/	ULC170:	3		-1 600000 -1 64	10Mint,	-1 Gentwine,	-1 @1.000MW
Packaging Details			_	_	_	-	_			- P @2008.W/ - P @4	омии. — ь Везонии,	P @5398.W	61'0008/M
Packaging unit				29 mor	dules pe	r pallet							
Dimensions			L	1436 x W	/ 1117 x	H 1275 r	nm						
Storage		93	28 modu	les (32 p	allets) i	n 40' HQ	contain	er					
Above electrical data represents stabilized mode Pmon at STC is subject to tolerance of +1-5%	ule perform	nance, u	nless spe	ified othe	arwise.								
Initial Pmpp is approximately 10-16% higher than STC: 1000 W/ m^2 , AM 1.5, cell temperature 25°C. NOCT: 43.4 \pm 0.2°C, 800 W/ m^2 , AM 1.5, ambient to	n stabilized emperature	Pmpp.	rind speer	1 m/s.						CERT	IEC III (()	PV CYCLE

PowerMax^{*} strong The solid frame line.



(672) (684)



Your stamp













PowerMax [®] STRONG	Value
External dimensions incl. mounting lip	
External dimensions excl. mounting lip	1,595 x 672 mm ²
Thickness	
Weight	19.6 kg
Junction box protection class	
Dimensions of the junction boxes	70 x 70 x 23 mm ³
Cable lengths (⊖ plug ⊕ socket)	
Cable cross section	2.5 mm²
Connector type	

PowerMax* STRONG	110	115	120	125	130	135
Nominal power Pnom						
Tolerance of nominal power $\Delta {\rm P}_{\rm nom}$	-0/+5 %		-0/+5 %	-0/+4 %	-0/+4 %	
Module efficiency η **						
Aperture efficiency η					13.7 %	
Open-circuit voltage V _{ec}						
Short-circuit current I _{st}	3.19 A				3.23 A	
Voltage at mpp V _{mpp}						
Current at mpp I _{mpp}						
Limiting reverse current I,						
Max. system voltage V _{nn} (IEC)	1,000 V		1,000 V		1,000 V	
Max. system voltage V _{avs} (UL)	600 V	600 V	600 V	600 V	600 V	600 V

 Insolation intensity and a spectral distri excl. mounting lip. of the sunlight ac

verMax [®] STRONG		120		130	135
	40.0 ℃				
ninal power Pnom	82.0 W	89.5 W	93.2 W	96.9 W	100.7 W
n-circuit voltage V _{ec}					
rt-circuit current I _M	2.51 A			2.51 A	2.51 A
age at mpp V _{mpp}		39.9 V			

Module operating temper of the module, air temper

werMax® STRONG	Value
mperature coefficient Pnom	-0.39 %/°C
mperature coefficient V _{ec}	-170 mV/°C
mperature coefficient I _{sc}	
mperature coefficient V _{mp}	-140 mV/°C

ensity of 200 W/n AM 1.5 is 10 %.

about handling, installation and operation of PowerMax® modul erating and safety manual for AVANCIS PowerMax® photovoltaic m

its, the specifications in this on. This data sheet is not al

AVANCIS GmbH & Co. KG, Solarstrasse 3, 04860 Torgau, Germany Tel.: +49 (0) 3421 7388-0 E-Mail: infc@avancis.de Web: www.avancis.de

ELECTRICAL SPECIFICATIONS

MODEL NUMBERS AND RATINGS AT STC ¹⁺							
Nominal Values	_	FS-270	FS-272	FS-275	FS-277	FS-280	
Nominal Power(+/-5%)	P _{MPP} (W)	70	72.5	75	77.5	80	
Voltage at P _{MAX}	$V_{MPP}(V)$	65.5	66.6	68.2	69.9	71.2	
Current at P _{MAX}	I _{MPP} (A)	1.07	1.09	1.10	1.11	1.12	
Open Circuit Voltage	Voc(V)	88.0	88.7	89.6	90.5	91.5	
Short Circuit Current	I _{sc} (A)	1.23	1.23	1.23	1.22	1.22	
Maximum System Voltage	V _{SYS} (V)			1000			
Temperature Coefficient of P _{MPP}	$T_{\kappa}(P_{MPP})$			-0.25%/*c			
Temperature Coefficient of V _{oC} , high temp (>25°C)	$T_K(V_{\text{GC, high temp}})$			-0.25%/*c			
Temperature Coefficient of V _{oC} , low temp (-40°C to + 25°C)	$T_K(V_{\text{OC, low temp}})$			-0.20%/*c			
Temperature Coefficient of Isc	$T_{K}(I_{SC})$			+0.04%/*c			
Limiting Reverse Current	$I_{\mathbb{R}}(A)$			2			
Maximum Series Fuse	$I_{CF}(A)$			2			

 Nominal Values
 FS-270
 FS-272
 FS-275
 FS-277
 FS-280

 Nominal Power(+/-5%)
 Puer(W)
 52.5
 54.4
 56.3
 56.1
 60.01

 Voltage at Puex
 Vuer(V)
 61.4
 62.4
 63.9
 65.5
 66.8

Current at P_{MAX} I_{MPP}(A) 0.86 0.87 0.88 0.89 0.90

 Open Circuit Voltage
 V_{oc}(V)
 81.8
 82.5
 83.3
 84.2
 85.1

 Short Circuit Current
 I_{SC}(A)
 1.01
 1.01
 1.01
 1.00
 1.00

MECHANICAL DRAWING



Efficiency at 200W/m¹: First Solar Series 2 PV Modules experience an increase in efficiency of 2% at 200W/m¹, when compared to the efficiency at 1000W/m¹. Refer to First Solar Application Note PD-5-420 for detailed analysis of the performance at low light levels.

MECHANICAL DESCRIPTION

MODEL NUMBERS AND RATINGS AT 800W/m², 45°C, AM 1.5*

Length	1200mm	Thickness	6.8mm						
Width	600mm	Area	0.72m ²						
Weight	12kg	Leadwire	4.0mm ² , 610mm						
Connectors	Solarline 1 type connector								
Bypass Diode	None								
Cell Type	CdS/CdTe semiconductor, 11	6 active cells							
Frame Material	None	None							
Cover Type	3.2mm heat strengthened front glass laminated to 3.2mm tempered back glass								
Encapsulation	Laminate material with edge seal								

* All ratings +/-10%, unless specified otherwise. Specifications are subject to change.

¹ Standard Test Conditions (STC) 1000W/m², AM 1.5, 25°C

High Performance PV System Solutions

Key Features:

- Produces high energy output across a wide range of climatic conditions with excellent low light response and temperature response coefficient
- Proven to perform as predicted with a high Performance Ratio (PR)
- Frameless laminate is robust, cost-effective and recyclable, and does not require module grounding
- Manufactured in highly automated, state-of-the-art facilities certified to ISO 9001:2008 and ISO 14001:2004 quality and environmental management standards
- Tested by leading international institutes and certified for reliability and safety:
 - Certified to IEC 61646
 CE Mark
 - Certified to IEC 61730
 Safety Class II @ 1000 V



© Copyright 2010, First Solar, Inc.



www.firstsolar.com

FS Series 2 PV Module PD-5-401-02 EU JUN 2010

PANDA 60 Cell 40mm SERIES

ELECTRICAL PERFORMANCE

Module type			YL270C-306	YL265C-306	YL260C-30b	YL255C-30b	YL250C-30
Power output	P	w	270	265	260	255	250
Power output tolerances	ΔPmax	w			-0 / +5		
Module efficiency	η,,	%	16.5	16.2	15.9	15.6	15.3
Voltage at P _{max}	V	v	31.1	31.0	30.8	30.6	30.5
Current at Pman	I, pp	Α	8.68	8.55	8.46	8.33	8.20
Open-circuit voltage	V_	v	39.0	39.0	38.6	38.3	38.1
Short-circuit current	L.	A	9.06	8.93	8.91	8.85	8.71

STC: 1000W/m² irradiance, 25°C cell temperature, AM 1.Sg spectrum according to EN 60904-3. Average relative efficiency reduction of 3.5% at 200W/m² according to EN 60904-1.

185.2	
100.6	181.6
27.7	27.6
6.68	6.58
35.2	35.1
7.13	7.02
	6.68 35.2 7.13

THERMAL CHARACTERISTICS

Nominal operating cell temperature	NOCT	°C	46 +/- 2
Temperature coefficient of P _{max}	٧	%/°C	-0.42
Temperature coefficient of \mathbf{V}_{oc}	β_{visc}	%/°C	-0.31
Temperature coefficient of I	a.	%/°C	0.04
Temperature coefficient of V _{nee}	Bungo	%/*C	-0.41

OPERATING CONDITIONS

Max. system voltage	1000V _{pc}	
Max. series fuse rating	15A	
Limiting reverse current	15A	
Operating temperature range	-40 to 85°C	
Max. static load, front (e.g., snow and wind)	5400Pa	
Max. static load, back (e.g., wind)	2400Pa	
Max. hailstone impact (diameter / velocity)	25mm / 23m/s	

CONSTRUCTION MATERIALS

Front cover (material / thickness)	low-iron tempered glass / 3.2mm
Cell (quantity / material / dimensions)	60 / monocrystalline silicon / 156mm x 156mm
Encapsulant (material)	ethylene vinyl acetate (EVA)
Frame (material / color / anodization color)	anodized aluminum alloy / silver / clear
Junction box (protection degree)	≥ IP65
Cable (length / cross-sectional area)	1100mm / 4mm ²
Plug connector (type / protection degree)	MC4 / IP67 or Amphenol H4 / IP68

Due to continuous innovation, research and product improvement, the specifications in this product information sheet are subject to change

 Lose to communus innovacion, research and product inprovement, me specifications in mis produce without prior notice. The specifications may deviate slightly and are not guaranteed.
 The data do not refer to a single module and they are not part of the offer, they only serve for co rison to diffi

Yingli Green Energy Holding Co. Ltd. service@yinglisolar.com Tel: 0086-312-8929802

YINGLISOLAR.COM

© Yingli Green Energy Holding Co. Ltd. DS_PANDA60Cell-30b_40mm_EU_EN_201204_v02.17

GENERAL CHARACTERISTICS

Dimensions (L / W / H)	1650mm / 990mm / 40mm
Weight	19.1kg

PACKAGING SPECIFICATIONS

Number of modules per pallet	26
Number of pallets per 40' container	28
Packaging box dimensions (L / W / H)	1700mm / 1150mm / 1190mm
Box weight	534kg

Unit: mm



Warning: Read the Installation and User Manual in its entirety before handling, installing, and operating Yingli Solar modules.





SF220 | Poly

Electrical Characteristics Electrical Characteristics at Standard Test Conditions (STC)

	225 W	230 W	235 W	240 W	245 W	250 W
Maximum Power (P _{max})	225 W	230 W	235 W	240 W	245 W	250 W
Open Circuit Voltage (V _{oc})	36.7 V	36.8 V	36.8 V	37.0 V	37.1 V	37.2 V
Short Circuit Current (Isc)	8.18 A	8.34 A	8.44 A	8.54 A	8.64 A	8.74 A
Voltage at Maximum Power (V _{mpp})	29.9 V	30.0 V	30.1 V	30.2 V	30.3 V	30.4 V
Current at Maximum Power (Impp)	7.53 A	7.67 A	7.81 A	7.95 A	8.08 A	8.22 A
Module Efficiency (%)	13.6 %	13.9 %	14.2 %	14.5 %	14.8 %	15.1 %
Cell Efficiency (%)	15.5 %	15.8 %	16.1 %	16.5 %	16.8 %	17.2 %

$$\label{eq:p_max} \begin{split} P_{max}V_{oc} \, I_{sc} \, V_{mpp} \, \text{and} \, I_{mpp} \, \text{tested at STC defined as irradiance} \\ Electrical Characteristics: measurement tolerance of <math display="inline">\pm 3~\%. \end{split}$$

Electrical Characteristics at Normal Operating Cell Temperature (NOCT)

Power Class	225 W	230 W	235 W	240 W	245 W	250 W
Maximum Power (P _{max})	163 W	167 W	170 W	174 W	178 W	182 W
Open Circuit Voltage (Voc)	33.1 V	33.3 V	33.5 V	33.7 V	34.1 V	34.2 V
Short Circuit Current (Isc)	6.50 A	6.66 A	6.74 A	6.84 A	6.99 A	7.07 A
Voltage at Maximum Power (Vmpp)	27.1 V	27.2 V	27.3 V	27.4 V	27.6 V	27.7 V
Current at Maximum Power (Impp)	6.02 A	6.14 A	6.23 A	6.35 A	6.46 A	6.58 A
Module Efficiency (%)	12.3 %	12.6 %	12.9 %	13.2 %	13.5 %	13.8 %
Cell Efficiency (%)	15.5 %	15.8 %	16.1 %	16.5 %	16.8 %	17.2 %

 $P_{max}V_{gc}$, $I_{gc}V_{mpp}$, and I_{mpp} tested at NOCT defined as irradia Electrical Characteristics: measurement tolerance of ± 3 %. ce of 800 W/m²; wind speed 1 m/s.

Temperature Characteristics	Maximum Ratings	
Normal Operating Cell	45 °C ± 3 °C	Maximum System Voltage
Temperature (NOCT)		Series Fuse Rating
Temperature Coefficients of P	- 0.45 %/°C	Maximum Reverse Current
Temperature Coefficients of V	- 0.32 %/°C	
Temperature Coefficients of I	+0.04%/°C	

Mechanical Characteristics

Dimensions	1652 mm × 1000 mm × 50 mm	
Weight	22 kg	
Frame	Aluminum alloy	
Front	Tempered glass	
Encapsulant	EVA	
Back Cover	Composite sheet	
Cell Technology	Polycrystalline	
Cell Size	156 mm × 156 mm	
Number of Cells (Pieces)	60 (6 × 10)	
Junction Box	Protection class IP65 with bypass-diode	
Output Cables	Solar cable: 4 mm ² ; length 900 mm	
Connector	Linyang LY0706-2	

System Design

Operating Temperature	- 40 °C to 85 °C
Hail Safety Impact Velocity	25 mm at 23 m/s
Fire Safety Classification (IEC 61730)	Class C
Static Load Wind / Snow	2400 Pa/5400 Pa

Storage Temperature Packaging Configuration mm at 23 m/s Loading Capacity (40 ft. HQ Container)



20 pieces per pallet 520 pieces



1000 V (IEC) 15 A Series fuse rating multiplied by 1.35 The typical relative change in module

Nomenclature Full product name: SF220-30-1Pxxx xxx represents the power class Performance at Low Irradiance:

efficiency at an irradiance of 200 W/m² in relation to 1000 W/m² (both at 25 °C and AM 1.5 spectrum) is less than 5 %.

Various Irradiance Levels



Basic Design



🕢 Hanwha Solar

2012-01-01

ANEXO B – Informações detalhadas dos inversores extraídas dos catálogos dos fabricantes

DADAMETER	BVI 10 0 LOUTD 400	RVI-12.0-LOUTD 499
PARAMETER	PVI-10.0-1-001D-400	PVI-12.0-I-001D-400
Input Side		
Absolute Maximum DC Input Voltage (V _{max,abs})	520 V	520 V
Start-up DC Input Voltage (Vsuri)	200 V (adj. 120350 V)	200 V (adj. 120350 V)
Pated DC Input Power (P.)	0.7 X V start=	0.7 X V _{start}
Number of Independent MPPT	200	2(5)
Maximum DC Input Power for each MPPT (PMPPTmax)	6800 W	6800 W
DC Input Voltage Range with Parallel Configuration of MPPT at Perr	220470 V	250470 V
DC Power Limitation with Parallel Configuration of MPPT	Linear Derating From MAX to Null [470V≤V _{MPDT} ≤520V]	Linear Derating From MAX to Null [470V≤V _{MP0T} ≤520V]
DC Power Limitation for each MPPT with Independent Configuration of MPPT at P_{acr} , max unbalance example	6800 W [285V≤V _{MPP1} ≤470V] the other channel: P _{der} -6800W [155V≤V _{MPP1} ≤470V]	6800 W [275V≤V _{MPPT} ≤470V] the other channel: P _{dc} -6800W [220V≤V _{MPT} ≤470V]
Maximum DC Input Current (I _{denss}) / for each MPPT (I _{NPPTmax})	48.0 A / 24.0 A	50.0 A / 25.0 A
Maximum Input Short Circuit Current for each MPPT	29.0 A	29.0 A
Number of DC Inputs Pairs for each MPPT	2	2
DC Connection Type	Tool Free PV Connector WM / MC4	Tool Free PV Connector WM / MC4
Input Protection		
Reverse Polarity protection	Yes, from limited current source	Yes, from limited current source
Photovoltaic Array Isolation Control	According to local standard	According to local standard
DC Switch Rating for each MPPT (Version with DC switch) Output Side	32 A / 600 V	32 A / 600 V
AC Grid Connection Type	Three phase 3W or 4W+PE	Three phase 3W or 4W+PE
Rated AC Power (Pact)	10000 W	12000 W
Maximum AC Output Power (Pacmax)	11000 W ⁽³⁾	12500 W (4)
Rated AC Grid Voltage (Vac)	400 V	400 V
AC Voltage Range	320480 V **	320480 V ⁽¹⁾
Rated Output Erequency (f)	10.0 A	10.0 A
Output Frequency Range (friendfree)	47 53 Hz (2)	47 53 Hz (2)
Nominal Power Factor (Cosphing)	> 0.995 (adj. ± 0.9)	> 0.995 (adi, ± 0.9)
Total Current Harmonic Distortion	< 2%	< 2%
AC Connection Type	Screw terminal block	Screw terminal block
Output Protection		
Anti-Islanding Protection	According to local standard	According to local standard
Maximum AC Overcurrent Protection	20.0 A	20.0 A
Output Overvoltage Protection - Varistor	5 plus gas arrester	5 plus gas arrester
Maximum Efficiency (naw)	97.3%	97.3%
Weighted Efficiency (EURO/CEC)	97.0% / -	97.0% / -
Feed In Power Threshold	30 W	30 W
Stand-by Consumption	< 8 W	< 8 W
Communication		
Wired Local Monitoring	PVI-USB-R5232_485 (opt.), PVI-DESKTOP (opt.)	PVI-USB-RS232_485 (opt.), PVI-DESKTOP (opt.)
Wirelass Losal Monitoring	PVI-AEC-EVO (opt.), AURORA-UNIVERSAL (opt.)	PVI-AEC-EVO (opt.), AUKUKA-UNIVERSAL (opt.)
User Interface	16 characters x 2 lines I CD display	16 characters x 2 lines I CD display
Environmental	to characters x 2 lines LCD display	to characters x 2 lines cco display
Ambient Temperature Range	-25+60°C /-13140°F with derating above 50°C/122°F	-25+60°C /-13140°F with derating above 45°C/113°F
Relative Humidity	0100% condensing	0100% condensing
Noise Emission	< 50 dB(A) @ 1 m	< 50 dB(A) @ 1 m
Maximum Operating Altitude without Derating Physical	2000 m / 6560 ft	2000 m / 6560 ft
Environmental Protection Rating	IP 65	IP 65
Cooling	Natural	Natural
Dimension (H x W x D) Weight	/16mm x 645mm x 222mm / 28.2" x 25.4" x 8./" < 45.8 kg / 99.0 lb	/16mm x 645mm x 222mm / 28.2" x 25.4" x 8./" < 45.8 kg / 99.0 lb
Mounting System	Wall bracket	Wall bracket
Isolation Level	HE transformer	HE transformer
Marking	CE	CE
Safety and EMC Standard	EN 50178, AS/NZS3100, AS/NZS 60950, EN61000-3-2, , EN61000-3-3, EN61000-6-2, EN61000-6-3, EN61000-3- 11, EN61000-3-12	EN 50178, AS/NZS3100, AS/NZS 60950, EN61000-3-2, , EN61000-3-3, EN61000-6-2, EN61000-6-3, EN61000-3- 11, EN61000-3-12
Grid Standard	Enel Guideline (CEI 0-21 + Attachment A70 Terna) ⁶⁶ , VDE 0126-1-1, VDE-AR-N 4105, G59/2, EN 50438, RD1663, AS 4777	Enel Guideline (CEI 0-21 + Attachment A70 Terna) ⁽⁰⁾ , VDE 0126-1-1, VDE-AR-N 4105, G59/2, EN 50438, RD1663, AS 4777
Available Products Variants		
Standard	PVI-10.0-I-OUTD-400	PVI-12.0-I-OUTD-400
With DC Switch	PVI-10.0-I-OUTD-S-400	PVI-12.0-I-OUTD-S-400
1. The AC voltage range may vary depending on specific country grid standard 2. The Frequency range may vary depending on specific country grid standard		

3. Limited to 10000 W for Benelux and Germany 4. Limited to 12000 W for Germany 5. Independent MPPT just with negative ground 6. Since their applicability dates

rk. Features not specifically listed in the present data sheet are not included in the product

New York Control of the State o	and the second second second second	
PARAMETER	PVI-10.0-TL-OUTD	PVI-12.5-TL-OUTD
Input Side Absolute Maximum DC Input Voltage (V	900 V	900 V
Start-up DC Input Voltage (Vmaxabs)	360 V (adi 250, 500 V)	360 V (adi 250 500 V)
Operating DC Input Voltage Range (Version Versus)	0.7 x Vmm. 850 V	0.7 x Vmt850 V
Rated DC Input Power (Pdc)	10300 W	12800 W
Number of Independent MPPT	2	2
Maximum DC Input Power for each MPPT (PMPPTmax)	6500 W	8000 W
DC Input Voltage Range with Parallel Configuration of	300750 V	360750 V
MPPT at Per	La parte Particular and a provi	Line Provide Provide Alexandre
DC Power Limitation with Parallel Configuration of MPP1	Linear Derating From MAX to Null [750VSV_MPPTS850V]	Linear Derating From MAX to Null [/50VSV_MPPTS850V]
DC Power Limitation for each MPPT with Independent Configuration of MPPT at P _{arr} , max unbalance example	6500 W [380V≤V _{MPPT} ≤750V] the other channel: P _{dcr} -6500W [195V≤V _{MPT} ≤750V]	8000 W [445V≤V _{MPP1} ≤750V] the other channel: P _{dcr} -8000W [270V≤V _{MPP1} ≤750V]
Maximum DC Input Current (I _{decreas}) / for each MPPT (I _{MPTmax})	36.0 A / 17.0 A	36.0 A / 18.0 A
Maximum Input Short Circuit Current for each MPPT	22.0 A	22.0 A
Number of DC Inputs Pairs for each MPPT	2 (-S Version) 3 (Standard or -FS Version)	2 (-S Version) 3 (Standard or -FS Version)
DC Connection Type	Tool Free PV Connector WM / MC4	Tool Free PV Connector WM / MC4
Input Protection		a deserver and the second s
Reverse Polarity protection	res, from limited current source	res, from limited current source
Input Over voltage Protection for each MPPT - Varistor	2 According to local standard	According to local standard
DC Switch Rating for each MPPT (Version with DC switch)	According to local standard	According to local standard
Fuse Rating (Versions with fuses)	12 A / 1000 V	12 A / 1000 V
Output Side	12/1/ 1000 1	12117 1000 1
AC Grid Connection Type	Three phase 3W or 4W+PE	Three phase 3W or 4W+PE
Rated AC Power (Pacr)	10000 W	12500 W
Maximum AC Output Power (Pacmax)	11000 W ⁽³⁾	13800 W (4)
Rated AC Grid Voltage (Vac)	400 V	400 V
AC Voltage Range	320480 V (1)	320480 V ⁽¹⁾
Maximum AC Output Current (Iac.max)	16.6 A	20.0 A
Rated Output Frequency (f,)	50 HZ	50 Hz
Output Frequency Range (TminTmax)	4/	47
Nominal Power Factor (Cosphi _{ecc})	with max 11 kVA)	with max 13.8 kVA)
AC Connection Type	Screw terminal block	Screw terminal block
Output Protection	Selen terminarbioet	Seren terminar brock
Anti-Islanding Protection	According to local standard	According to local standard
Maximum AC Overcurrent Protection	19.0 A	22.0 A
Output Overvoltage Protection - Varistor	3 plus gas arrester	3 plus gas arrester
Operating Performance		
Maximum Efficiency (ŋ _{max})	97.8%	97.8%
Easd in Power Threshold	97.1907-	97.2%/-
Stand by Consumption	< 10.0 W	< 10.0 W
Communication	< 10.0 H	< 10.0 H
Wired Local Monitoring	PVI-USB-RS232 485 (opt.), PVI-DESKTOP (opt.)	PVI-USB-RS232 485 (opt.), PVI-DESKTOP (opt.)
Remote Monitoring	PVI-AEC-EVO (opt.), AURORA-UNIVERSAL (opt.)	PVI-AEC-EVO (opt.), AURORA-UNIVERSAL (opt.)
Wireless Local Monitoring	PVI-DESKTOP (opt.) with PVI-RADIOMODULE (opt.)	PVI-DESKTOP (opt.) with PVI-RADIOMODULE (opt.)
User Interface	16 characters x 2 lines LCD display	16 characters x 2 lines LCD display
Environmental	25 (0)5 (12 (120))	25
Ambient Temperature Range	-25+00 C (-13+140*F) with derating above 55°C (121°E)	-23+00 C /-13140'F with derating above 50°C /122°E
Relative Humidity	0. 100% condensing	0. 100% condensing
Noise Emission	< 50 dB(A) @ 1 m	< 50 dB(A) @ 1 m
Maximum Operating Altitude without Derating	2000 m / 6560 ft	2000 m / 6560 ft
Physical		
Environmental Protection Rating	IP 65	IP 65
Cooling	Natural	Natural
Dimension (H x W x D)	716mm x 645mm x 222mm / 28.2" x 25.4" x 8.7"	716mm x 645mm x 222mm / 28.2" x 25.4" x 8.7"
Weight	< 41.0 kg / 90.4 lb	< 41.0 kg / 90.4 lb
Safety	Wall Dracket	TYON DIALNEL
Isolation Level	Transformerless	Transformerless
Marking	CE	CE
Safety and EMC Standard	EN 50178, AS/NZS3100, AS/NZS 60950, EN61000-6-2, EN61000-6-3, EN61000-3-11, EN61000-3-12	EN 50178, AS/NZS3100, AS/NZS 60950, EN61000-6-2, EN61000-6-4, EN61000-3-11, EN61000-3-12
Grid Standard	Enel Guideline (CEI 0-21 + Attachment A70 Terna, CEI 0-1619 VDE 0126-1-1 VDE-AB-N 4105 C59/2 EN	Enel Guideline (CEI 0-21 + Attachment A70 Terna, CEI 0-16 ^{1/3} VDE 0126-1-1 VDE-AB-N 4105 C59/2 EN
and standard	50438, RD1663, AS 4777, BDEW	50438, RD1663, AS 4777, BDEW
Available Products Variants		
Standard	PVI-10.0-TL-OUTD	PVI-12.5-TL-OUTD
With DC Switch	PVI-10.0-TL-OUTD-S	PVI-12.5-TL-OUTD-S
With DC Switch and Fuse	PVI-10.0-TL-OUTD-FS	PVI-12.5-TL-OUTD-FS

The AC voltage range may vay depending on specific country grid standard
 The frequency range may vay depending on specific country grid standard
 The frequency range may vay depending on specific country grid standard
 The frequency range may vay depending on specific country grid standard
 The frequency range may vay depending on specific country grid standard
 Singer the range location of the specific country grid standard
 Famark, Features not specifically listed in the present data sheet are not included in the product

AURORA TRIO 3