

# SolPEG Blendgutachten

Solarpark "Baiersdorf Stumpfäcker"

Analyse der potentiellen Blendwirkung einer geplanten PV Anlage in der Nähe von Baiersdorf in Mittelfranken (Bayern)

#### SolPEG GmbH

Solar Power Expert Group Normannenweg 17-21 D-20537 Hamburg

- **(**) +49 40 79 69 59 36
- **a** +49 40 79 69 59 38
- @ info@solpeg.com
- www.solpeg.com

# Inhalt

1	Auf	ftrag	3
	1.1	Beauftragung	3
	1.2	Hintergrund und Auftragsumfang	3
2	Sys	stembeschreibung	
	2.1	Standort Übersicht	4
	2.2	Umliegende Gebäude	6
3	Err	mittlung der potentiellen Blendwirkung	7
	3.1	Rechtliche Hinweise	7
	3.2	Blendwirkung von PV Modulen	7
	3.3	Berechnung der Blendwirkung	9
	3.4	Technische Parameter der PV Anlage	10
	3.5	Standorte für die Analyse	11
	3.6	Hinweise zum Simulationsverfahren	12
4	Erg	gebnissegebnisse	16
	4.1	Ergebnisse am Messpunkt P1, Bahnstrecke südwestlich	17
	4.2	Ergebnisse am Messpunkt P2, Bahnstrecke nordwestlich	19
	4.3	Ergebnisse am Messpunkt P3, St2244 westlich	20
	4.4	Ergebnisse am Messpunkt P4, Verbindungsstraße Igelsdorf-Bubenreuth	21
5	Zus	sammenfassung der Ergebnisse	23
6	Sch	nlussbemerkung	23
7	Anl	hang24	- 40

( +49 40 79 69 59 36 ( +49 40 79 69 59 38 ( info@solpeg.com ( www.solpeg.com

# SolPEG Blendgutachten

Analyse der potentiellen Blendwirkung der geplanten PV Anlage Baiersdorf Stumpfäcker

# 1 Auftrag

#### 1.1 Beauftragung

Als unabhängiger Gutachter für Photovoltaik (PV) ist die SolPEG GmbH beauftragt, die potentielle Blendwirkung der geplanten PV Anlage "Baiersdorf Stumpfäcker" für die Bahnstrecke Nürnberg–Bamberg, für Verkehrsteilnehmer sowie für Anwohner der ggf. umliegenden Gebäude zu analysieren und die Ergebnisse zu dokumentieren.

#### 1.2 Hintergrund und Auftragsumfang

Die Umsetzung der Energiewende und die Bestrebungen für mehr Klimaschutz resultieren in Erfordernissen und Maßnahmen, die als gesellschaftlicher Konsens und somit als öffentliche Belange gesetzlich festgeschrieben sind. Z.B. im "Gesetz zur Stärkung der klimagerechten Entwicklung in den Städten und Gemeinden" (2011) und im "Gesetz für den Ausbau erneuerbarer Energien (Erneuerbare-Energien-Gesetz – EEG" (seit 2014). Andererseits soll der Ausbau der erneuerbaren Energien auch die bestehenden Regelungen für den Immissionsschutz berücksichtigen. Dies gilt auch für Lichtimmissionen durch PV Anlagen.

Grundlage für die Berechnung und Beurteilung von Lichtimmissionen ist die sog. Lichtleitlinie<sup>1</sup>, die 1993 durch die Bund/Länder - Arbeitsgemeinschaft für Immissionsschutz (LAI) verfasst und 2012 um einen Abschnitt zu PV Anlagen erweitert wurde. Nach überwiegender Meinung von Experten enthält die Lichtleitlinie nicht unerhebliche Defizite bzw. Unklarheiten und ist als Instrument für die sachgerechte Beurteilung von Reflexionen durch PV Anlagen nur bedingt anwendbar. Weitere Ausführungen hierzu finden sich im Abschnitt 4.

Die vorliegende Untersuchung soll klären ob bzw. in wie weit von der PV Anlage eine Blendwirkung für schutzbedürftige Zonen im Sinne der Licht-Leitlinie ausgehen könnte. Dies gilt für die Bahnstrecke Nürnberg–Bamberg, Verkehrsteilnehmer sowie ggf. für Anwohner der umliegenden Gebäude.

Die zur Anwendung kommenden Berechnungs- und Beurteilungsgrundsätze resultieren im Wesentlichen aus den Empfehlungen in Anhang 2 der Licht-Leitlinie in der aktuellen Fassung vom 08.10.2012. Die Berechnung der Blendwirkung erfolgt auf Basis von vorliegenden Planungsunterlagen der PV Anlage. Eine Analyse der potentiellen Blendwirkung vor Ort wird momentan nicht als notwendig angesehen da die Anlagendokumentation ausreichend ist, um einen Eindruck zu vermitteln.

Da aktuell kein angemessenes Regelwerk verfügbar ist, sind die gutachterlichen Ausführungen zu den rechnerisch ermittelten Simulationsergebnissen zu beachten.

Einzelne Aspekte der Licht-Leitlinie werden an entsprechender Stelle widergegeben, eine weiterführende Beschreibung von theoretischen Hintergründen u.a. zu Berechnungsformeln kann im Rahmen dieses Dokumentes nicht erfolgen.

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> Die Lichtleitlinie ist u.a. hier abrufbar: <a href="http://www.solpeg.de/LAI">http://www.solpeg.de/LAI</a> Lichtleitlinie 2012.pdf

# 2 Systembeschreibung

#### 2.1 Standort Übersicht

Die Flächen des Solarparks befinden sich in einem landwirtschaftlichen Gebiet südlich von Baiersdorf in Mittelfranken (Bayern) ca. 6 km nördlich von Erlangen. Westlich der Flächen verläuft die mehrgleisige Bahnstrecke Nürnberg–Bamberg, östlich, in einer Entfernung von ca. 450 m, die Verbindungsstraße Igelsdorf-Bubenreuth. Die folgenden Informationen und Bilder geben einen Überblick über den Standort.

Tabelle 1: Informationen über den Standort

Allgemeine Beschreibung des Standortes	Landwirtschaftliche Flächen südlich von Baiersdorf in
	Mittelfranken (Bayern). Die Flächen sind eben.
Koordinaten (Mitte)	49.641°N, 11.024°O, 272 m ü.N.N.
Entfernung zu umliegenden Straßen	St2244 ca. 240 m, Verbindungsstraße ca. 440 m
Abstand zur Bahnstrecke	ca. 15 m
Entfernung zu umliegenden Gebäuden	(nicht relevant)

Übersicht über den Standort und die PV Anlage (schematisch)



Bild 2.1.1: Luftbild mit Schema der PV Anlage (Quelle: Google Earth/SolPEG)

@ info@solpeg.com www.solpeg.com

Detailansicht der PV Anlage und Umgebung



Bild 2.1.2: Detailansicht der PV Fläche (Quelle: Google Earth/SolPEG)

Detailansicht der PV Anlage



Bild 2.1.3: Detailansicht der PV Fläche (Quelle: Google Earth/SolPEG)

( +49 40 79 69 59 36 ( +49 40 79 69 59 38 ( info@solpeg.com

www.solpeg.com

#### 2.2 Umliegende Gebäude

Nicht alle wahrnehmbaren Reflexionen haben eine Blendwirkung zur Folge. In der Licht-Leitlinie (Seite 23) wird zur Bestimmung einer Blendwirkung folgendes ausgeführt:

Ob es an einem Immissionsort im Jahresverlauf überhaupt zur Blendung kommt, hängt von der Lage des Immissionsorts relativ zur Photovoltaikanlage ab. Dadurch lassen sich viele Immissionsorte ohne genauere Prüfung schon im Vorfeld ausklammern: Immissionsorte

- die sich weiter als ca. 100 m von einer Photovoltaikanlage entfernt befinden erfahren erfahrungsgemäß nur kurzzeitige Blendwirkungen
- die vornehmlich nördlich von einer Photovoltaikanlage gelegen sind, sind meist ebenfalls unproblematisch.
- die vorwiegend südlich von einer Photovoltaikanlage gelegen sind, brauchen nur bei Photovoltaik-Fassaden (senkrecht angeordnete Photovoltaikmodule) berücksichtigt zu werden.

Hinsichtlich einer möglichen Blendung kritisch sind Immissionsorte, die vorwiegend westlich oder östlich einer Photovoltaikanlage liegen und nicht weiter als ca. 100 m von dieser entfernt.

---

Die folgende Skizze zeigt die PV Flächen und die Umgebung. In der näheren Umgebung sind keine relevanten Gebäude oder schutzwürdige Zonen vorhanden und die Ortschaften Igelsdorf, Brauningshof und Bubenreuth befinden sich in einer Entfernung von über 900 m. Aufgrund der sehr großen Entfernung sind potentielle Reflexionen zu vernachlässigen – sofern diese überhaupt wahrnehmbar wären. Insbesondere die südlich gelegenen Ortschaften Bubenreuth und Brauningshof können aufgrund des Strahlenverlaufes gemäß Reflexionsgesetz nicht von Reflexionen durch die PV Anlage erreicht werden. Andere Gebäude in der Umgebung sind aufgrund der Lage, des Einfallswinkels und der Entfernung nicht von Reflexionen durch die PV Anlage betroffen und werden nicht weiter analysiert. Details sind im Abschnitt 4 aufgeführt.

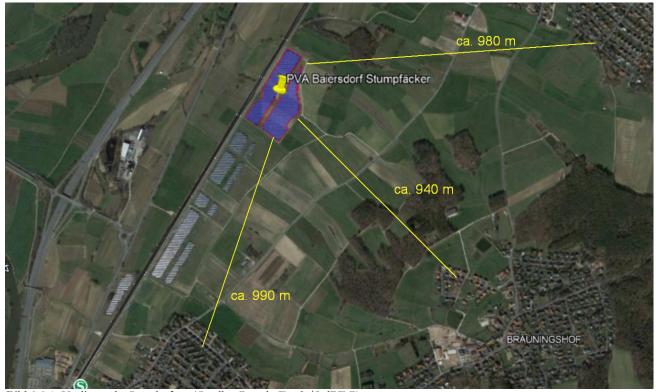


Bild 2.2.1: Umliegende Ortschaften (Quelle: Google Earth/SolPEG)

## 3 Ermittlung der potentiellen Blendwirkung

#### 3.1 Rechtliche Hinweise

Rechtliche Hinweise u.a. zur Licht-Leitlinie sind nicht Bestandteil dieses Dokumentes. Es sei lediglich darauf hingewiesen, dass nach aktueller Gesetzgebung der Ausbau der Erneuerbaren Energien im überragenden öffentlichen Interesse liegt und der öffentlichen Sicherheit dient und somit höher wiegt als Einzelinteressen. Darüber hinaus bestätigt ein aktuelles Urteil des OLG Braunschweig<sup>2</sup> die grundsätzlich fehlenden Bewertungsgrundlagen für Reflexion durch Sonnenlicht. Die Ausführungen der LAI Lichtleitlinie können lediglich im Einzelfall als Orientierung herangezogen werden.

# 3.2 Blendwirkung von PV Modulen

Vereinfacht ausgedrückt nutzen PV Module das Sonnenlicht zur Erzeugung von Strom. Hersteller von PV Modulen sind daher bestrebt, dass möglichst viel Licht vom PV Modul absorbiert wird, da möglichst das gesamte einfallende Licht für die Stromproduktion genutzt werden soll. Die Materialforschung hat mit speziell strukturierten Glasoberflächen (Texturen) und Antireflexionsschichten den Anteil des reflektierten Lichtes auf 1-4 % reduzieren können. Folgende Skizze zeigt den Aufbau eines PV Moduls:

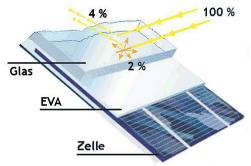


Bild 3.2.1: Anteil des reflektierten Sonnenlichtes bei einem PV Modul (Quelle: SolPEG)

PV Module zeigen im Hinblick auf Reflexion andere Eigenschaften als normale Glasoberflächen (z.B. PKW-Scheiben, Glasfassaden, Fenster, Gewächshäuser) oder z.B. Oberflächen von Gewässern. Direkt einfallendes Sonnenlicht wird von der Moduloberfläche diffus reflektiert:



Bild 3.2.2: Diffuse Reflexion von direkten Sonnenlicht (Einstrahlung ca. 980 W/m²) auf einem PV Modul (Quelle: SolPEG)

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup> https://oberlandesgericht-braunschweig.niedersachsen.de/startseite/aktuelles/presseinformationen/wenn-sonnenlicht-stort-nachbarrechtsstreitigkeit-wegen-reflexionen-einer-photovoltaikanlage-214293.html

Das folgende Bild verdeutlicht die Reflexion von verschiedenen Moduloberflächen im direkten Vergleich. Links ein einfaches Modul ohne spezielle Oberflächenbehandlung. Das rechte Bild entspricht aktuellen, hochwertigen PV Modulen wie auch im Bild 3.2.2 dargestellt. Durch die strukturierte Oberfläche wird weniger Sonnenlicht reflektiert bzw. diffus reflektiert mit einer stärkeren Streuung. Die Leuchtdichte der Modulfläche ist entsprechend vermindert.



Bild 3.2.3: Diffuse Reflexion von unterschiedlichen Moduloberflächen (Quelle: Sandia National Laboratories, Ausschnitt)

#### Diese Eigenschaften können schematisch wie folgt dargestellt werden

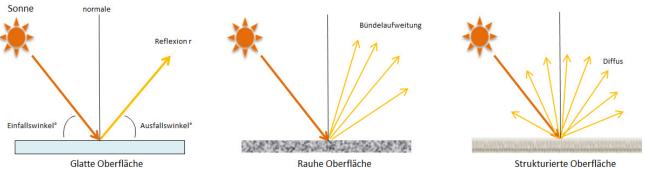


Bild 3.2.4: Reflexion von unterschiedlichen Oberflächen (Quelle: SolPEG)

Lt. Informationen des Auftraggebers sollen PV Module des Herstellers Trina Solar mit Anti-Reflexions-Eigenschaften zum Einsatz kommen. Die Simulationsparameter werden entsprechend eingestellt. Es können aber auch Module eines anderen Herstellers (z.B. JA Solar) mit ähnlichen Eigenschaften verwendet werden. Damit kommen die nach aktuellem Stand der Technik möglichen Maßnahmen zur Vermeidung von Reflexion und Blendwirkungen zur Anwendung.

#### MECHANICAL DATA

Solar Cells	Monocrystalline
Cell Orientation	144 cells (6 × 24)
Module Dimensions	2102 ×1040 × 35 mm (82.76 × 40.94 × 1.38 inches)
Weight	24.0 kg (52.9lb)
Glass	3.2 mm (0.13 inches), High Transmission, AR Coated Heat Strengthened Glass
Encapsulant Material	EVA
Backsheet	White
Frame	35 mm (1.38 inches) Anodized Aluminium Alloy

Bild 3.2.5: Auszug aus dem Moduldatenblatt, siehe auch Anhang



#### 3.3 Berechnung der Blendwirkung

Die Berechnung der Reflexionen von elektromagnetischen Wellen (auch sichtbares Licht) erfolgt nach anerkannten physikalischen Erkenntnissen und den entsprechend abgeleiteten Gesetzen (u.a. Reflexionsgesetz, Lambertsches Gesetz) sowie den entsprechenden Berechnungsformeln.

Darüber hinaus kommen die in Anhang 2 der Licht-Leitlinie beschriebenen Empfehlungen (Seite 21ff) zur Anwendung, es werden jedoch aufgrund fehlender Angaben u.a. für Fahrzeuglenker zusätzliche Quellen herangezogen, u.a. die Richtlinien der FAA<sup>3</sup> zur Beurteilung der Blendwirkung für den Flugverkehr

Eine umfassende Darstellung der verwendeten Formeln und theoretischen Hintergründe der Berechnungen ist im Rahmen dieser Stellungnahme nicht möglich.

Der grundlegende Ansatz zur Berechnung der Reflexion ist wie folgt. Wenn die Position der Sonne und die Ausrichtung des PV Moduls (Neigung:  $\gamma_P$ , Azimut  $\alpha_P$ ) bekannt ist, kann der Winkel der Reflexion  $(\theta_P)$  mit der folgenden Formel berechnet werden:

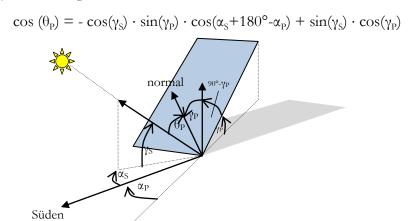


Bild 3.3.1: Schematische Darstellung der Reflexionen auf einer geneigten Fläche

Die unter 3.2 aufgeführten generellen Eigenschaften von PV Modulen (Glasoberfläche, Antireflexionsschicht) haben Einfluss auf den Reflexionsfaktor der Berechnung bzw. entsprechenden Berechnungsmodelle.

Die Simulation von Reflexionen geht zu jedem Zeitpunkt von einem klaren Himmel und direkter Sonneneinstrahlung aus, daher wird im Ergebnis immer die höchst mögliche Blendwirkung angegeben. Dies entspricht nur selten den realen Umgebungsbedingungen und auch Informationen über möglichen Sichtschutz durch Bäume, Gebäude oder andere Objekte können nicht ausreichend verarbeitet werden. Auch Wettereinflüsse wie z.B. Frühnebel/Dunst oder lokale Besonderheiten der Wetterbedingungen können nicht berechnet werden. Die Entfernung zur Blendquelle fließt in die Berechnung ein, jedoch sind sich die Experten uneinig ab welcher Entfernung eine Blendwirkung durch PV Anlagen zu vernachlässigen ist. In der Licht-Leitlinie<sup>4</sup> wird eine Entfernung von 100 m genannt.

Die durchgeführten Berechnungen wurden u.a. mit Simulationen und Modellen des Sandia National Laboratories<sup>5</sup>, New Mexico überprüft.

<sup>&</sup>lt;sup>3</sup> US Federal Aviation Administration (FAA) guidelines for analyzing flight paths: <a href="https://www.gpo.gov/fdsys/pkg/FR-2013-10-23/pdf/2013-24729.pdf">https://www.gpo.gov/fdsys/pkg/FR-2013-10-23/pdf/2013-24729.pdf</a>

<sup>&</sup>lt;sup>4</sup> Licht-Leitlinie Seite 22: Immissionsorte, die sich weiter als ca. 100 m von einer Photovoltaikanlage entfernt befinden erfahren erfahrungsgemäß nur kurzzeitige Blendwirkungen.

<sup>&</sup>lt;sup>5</sup> Webseite der Sandia National Laboratories: http://www.sandia.gov

#### 3.4 Technische Parameter der PV Anlage

Die optischen Eigenschaften und die Installation der Module, insbesondere die Ausrichtung und Neigung der Module sind wesentliche Faktoren für die Berechnung der Reflexionen. Lt. Planungsunterlagen werden PV Module mit Anti-Reflex Schicht verwendet, sodass deutlich weniger Sonnenlicht reflektiert wird als bei Standard Modulen. Dennoch sind Reflexionen nicht ausgeschlossen, insbesondere wenn das Sonnenlicht abends und morgens in einem flachen Winkel auf die Moduloberfläche trifft. Die folgende Skizze verdeutlicht die Konstruktion der Modulinstallation.

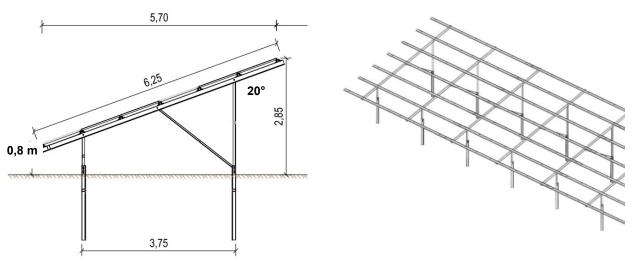


Bild 3.4.1: Skizzen der Modulkonstruktion (Quelle: Systemplanung, Beispiel)

Die für die Untersuchung der Reflexion wesentlichen Parameter der PV Anlage sind in der folgenden Tabelle zusammengefasst.

Tabelle 1: Berechnungsparameter

8-P	
PV Modul	Trina Solar (oder vergleichbar)
Moduloberfläche	Solarglas mit Anti-Reflexionsbehandlung (lt. Datenblatt)
Unterkonstruktion	Modultische, fest aufgeständert
Modulinstallation	3 Module hochkant übereinander (3P)
Ausrichtung (Azimut)	180° (Süden)
Modulneigung	20°
Höhe der sichtbaren Modulfläche	min. 0,80 m, max. 3,5 m
Anzahl Messpunkte gesamt	4 Messpunkte (siehe Skizze 3.5.1)
Höhe Messpunkte Zugführer	3 m über Boden
Azimut Blickrichtung Zugführer <sup>6</sup>	Fahrtrichtung +/- 20°

<sup>&</sup>lt;sup>6</sup> Überwiegend wird angenommen, dass Reflexionen in einem Winkel von 20° und mehr zur Blickrichtung keine Beeinträchtigung darstellen. In einem Winkel zwischen 10° - 20° können Reflexionen eine moderate Blendwirkung erzeugen und unter 10° werden sie überwiegend als Beeinträchtigung empfunden.

Vor diesem Hintergrund wird der für Reflexionen relevante Blickwinkel als Fahrtrichtung +/- 20° definiert.



(C) +49 40 79 69 59 36 (m) +49 40 79 69 59 38

info@solpeg.com www.solpeg.com

# 3.5 Standorte für die Analyse

Eine Analyse der potentiellen Blendwirkung kann aus technischen Gründen nicht für beliebig viele Messpunkte durchgeführt werden. Je nach Größe und Beschaffenheit der PV Anlage werden in der Regel 4 - 5 Messpunkte gewählt und die jeweils im Jahresverlauf auftretenden Reflexionen ermittelt. Die Position der Messpunkte wird anhand von Erfahrungswerten sowie den Ausführungen der Licht-Leitlinie zu schutzwürdigen Zonen festgelegt. U.a. können Objekte im Süden von PV Anlagen aufgrund des Strahlenverlaufs gemäß Reflexionsgesetz nicht von potentiellen Reflexionen erreicht werden und werden daher nicht untersucht.

Für die Analyse einer potentiellen Blendwirkung der PV Anlage Baiersdorf Stumpfäcker wurden insgesamt 4 Messpunkte festgelegt. 2 Messpunkte im Verlauf der Bahnstrecke und 2 Messpunkte auf umliegenden Straßen (u.a. St2244). Andere Standorte (u.a. im Verlauf der A73) und Gebäude wurden nicht weiter untersucht, da aufgrund von Entfernung und/oder Winkel zur Immissionsquelle keine Reflexionen zu erwarten sind.

Die folgende Übersicht zeigt die PV Anlage und die gewählten Messpunkte P1-P4:



Bild 3.5.1: Übersicht über die PV Anlage und die Messpunkte P1-P4 (Quelle: Google Earth/SolPEG)

#### 3.6 Hinweise zum Simulationsverfahren

#### Licht-Leitlinie

Grundlage für die Berechnung und Beurteilung von Lichtimmissionen ist in Deutschland die sog. Licht-Leitlinie, die erstmals 1993 durch die Bund/Länder - Arbeitsgemeinschaft für Immissionsschutz (LAI) verfasst wurde. Die Licht-Leitlinie ist weder eine Norm noch ein Gesetz sondern lt. LAI Vorbemerkung "... ein System zur Beurteilung der Wirkungen von Lichtimmissionen auf den Menschen" welches ursprünglich für die Bemessung von Lichtimmissionen durch Flutlicht- oder Beleuchtungsanlagen von Sportstätten konzipiert wurde. Anlagen zur Beleuchtung des öffentlichen Straßenraumes, Blendwirkung durch PKW Scheinwerfer usw. werden nicht behandelt.

Im Jahr 2000 wurden Hinweise zu schädlichen Einwirkungen von Beleuchtungsanlagen auf Tiere - insbesondere auf Vögel und Insekten - und Vorschläge zu deren Minderung ergänzt. Ende 2012 wurde ein 4-seitiger Anhang zum Thema Reflexionen durch Photovoltaik (PV) Anlagen hinzugefügt. Lichtimmissionen gehören nach dem BImSchG zu den schädlichen Umwelteinwirkungen, wenn sie nach Art, Ausmaß oder Dauer geeignet sind, **erhebliche Nachteile** oder **erhebliche Belästigungen** für die Allgemeinheit oder für die Nachbarschaft **herbeizuführen**. Bedauerlicherweise hat der Gesetzgeber die immissionsschutzrechtliche **Erheblichkeit** für Lichtimmissionen bisher nicht definiert und eine Definition auch nicht in Aussicht gestellt.

Für Reflexionen durch PV Anlagen ist in der Licht-Leitlinie ein Immissionsrichtwert von maximal 30 Minuten pro Tag und maximal 30 Stunden pro Jahr angegeben. Diese Werte wurden nicht durch wissenschaftliche Untersuchungen mit entsprechenden Probanden in Bezug auf Reflexionen durch PV Anlagen ermittelt, sondern stammen aus einer Untersuchung zur Belästigung durch periodischen Schattenwurf und Lichtreflexe ("Disco-Effekt") von Windenergieanlagen (WEA).

Auch in diesem Bereich hat der Gesetzgeber bisher keine rechtsverbindlichen Richtwerte für die Belästigung durch Lichtblitze und bewegten, periodischen Schattenwurf durch Rotorblätter einer WEA erlassen oder in Aussicht gestellt. Die Übertragung der Ergebnisse aus Untersuchungen zum Schattenwurf von WEA Rotoren auf unbewegliche Installationen wie PV Anlagen ist unter Experten äußerst umstritten und vor diesem Hintergrund hat eine individuelle Bewertung von Reflexionen durch PV Anlagen Vorrang vor den rechnerisch ermittelten Werten.

Allgemeiner Konsens ist die Notwendigkeit von weiterführenden Forschung und Konkretisierung der vorhandenen Regelungen. U.a.

Christoph Schierz, TU Ilmenau, FG Lichttechnik, 2012:

Welches die zulässige Dauer einer Blendwirkung sein soll, ist eigentlich keine wissenschaftliche Fragestellung, sondern eine der gesellschaftlichen Vereinbarung: Wie viele Prozent stark belästigter Personen in der exponierten Bevölkerung will man zulassen? Die Wissenschaft müsste aber eine Aussage darüber liefern können, welche Expositionsdauer zu welchem Anteil stark Belästigter führt. Wie bereits erwähnt, stehen Untersuchungen dazu noch aus. .. Es existieren noch keine rechtlichen oder normativen Methoden zur Bewertung von Lichtimmissionen durch von Solaranlagen gespiegeltes Sonnenlicht.

Michaela Fischbach, Wolfgang Rosenthal, Solarpraxis AG:

Während die Berechnungen möglicher Reflexionsrichtungen klar aus geometrischen Verhältnissen folgen, besteht hinsichtlich der Risikobewertung reflektierten Sonnenlichts noch erheblicher Klärungsbedarf...

Im Zusammenhang mit der Übernahme zeitlicher Grenzwerte der Schattenwurfrichtlinie besteht noch Forschungsbedarf hinsichtlich der belästigenden Wirkung statischer Sonnenlichtreflexionen. Da in der Licht-Richtlinie klar unterschieden wird zwischen konstantem und Wechsellicht und es sich beim periodischen Schattenwurf von Windenergieanlagen um das generell stärker belästigende Wechsellicht handelt, liegt die Vermutung nahe, dass zeitliche Grenzwerte für konstante Sonnenlichtreflexionen deutlich über denen der Schattenwurfrichtlinie anzusetzen wären.



#### Schutzwürdige Räume

In der Licht-Leitlinie sind einige "schutzwürdige Räume" - also ortsfeste Standorte - aufgeführt, für die zu bestimmten Tageszeiten störende oder belästigende Einflüsse durch Lichtimmissionen zu vermeiden sind. Es fehlt<sup>7</sup> allerdings eine Definition oder Empfehlung zum Umgang mit Verkehrswegen und auch zu Schienen- und Kraftfahrzeugen als "beweglichen" Räumen. Eine Blendwirkung an beweglichen Standorten ist in Bezug zur Geschwindigkeit zu sehen, d.h. eine Reflexion kann an einem festen Standort über mehrere Minuten auftreten, ist jedoch bei der Vorbeifahrt mit 100 km/h ggf. nur für Sekundenbruchteile wahrnehmbar. Aber trotz einer physiologisch unkritischen Leuchtdichte kann die Blendwirkung durch frequente Reflexionen subjektiv als störend empfunden werden (psychologische Blendwirkung). Vor diesem Hintergrund kann die Empfehlung der Licht-Leitlinie in Bezug auf die maximale Dauer von Reflexionen in "schutzwürdigen Räumen" nicht ohne weiteres auf Fahrzeuge übertragen werden. Die reinen Zahlen der Simulationsergebnisse sind immer auch im Kontext zu verstehen.

#### Einfallswinkel der Reflexion

Die Fachliteratur enthält ebenfalls keine einheitlichen Aussagen zur Berechnung und Beurteilung der Blendwirkung von Fahrzeugführern durch reflektiertes Sonnenlicht und auch unter den Experten gibt es bislang keine einheitliche Meinung, ab welchem Winkel eine Reflexion bei Tageslicht als objektiv störend empfunden wird. Dies hängt u.a. mit den Abbildungseigenschaften des Auges zusammen wonach die Dichte der Helligkeitsrezeptoren (Zapfen) außerhalb des zentralen Schärfepunktes (Fovea Centralis) abnimmt.

Überwiegend wird angenommen, dass Reflexionen in einem Winkel ab 20° zur Blickrichtung keine Beeinträchtigung darstellen. In einem Winkel zwischen 10° - 20° können Reflexionen eine moderate Blendwirkung erzeugen und unter 10° werden sie überwiegend als Beeinträchtigung empfunden. Vor diesem Hintergrund ist in dieser Untersuchung der für Reflexionen relevante Blickwinkel als Fahrtrichtung +/- 20° definiert.

#### Entfernung zur Immissionsquelle

Lt. Licht-Leitlinie "erfahren Immissionsorte, die sich weiter als ca. 100 m von einer Photovoltaikanlage entfernt befinden, erfahrungsgemäß nur kurzzeitige Blendwirkungen. Lediglich bei ausgedehnten Photovoltaikparks **könnten** auch weiter entfernte Immissionsorte noch relevant sein."

In der hier zur Anwendung kommenden Simulationssoftware werden alle Reflexionen berücksichtigt, die aufgrund des Strahlenverlaufs gemäß Reflexionsgesetz physikalisch auftreten können. Daher sind die reinen Ergebniswerte als konservativ/extrem anzusehen und werden ggf. relativiert bewertet. Insbesondere werden mögliche Reflexionen geringer gewichtet wenn die Immissionsquelle mehr als 100 m entfernt ist.

<sup>&</sup>lt;sup>7</sup> Licht-Leitlinie "2. Anwendungsbereich", Seite 2 ff., bzw. Anhang 2 ab Seite 22

+49 40 79 69 59 36 +49 40 79 69 59 38

@ info@solpeg.com

www.solpeg.com

#### Sonderfall Zugführer

Das Simulationsprogramm ermittelt alle Lichtstrahlen/Reflexionen die einen Immissionsort erreichen können (360°). Das Verfahren ist rechnerisch korrekt aber es kann die Realität von bestimmten Umgebungen nicht ausreichend abbilden.

Der Arbeitsplatz des Zugführers hat ein eingeschränktes Sichtfeld u.a. um während der Fahrt Störungen aus dem seitlichen Sichtbereich zu verhindern. Die folgenden Bilder zeigen den Frontbereich von gängigen Loks bzw. Triebwagentypen.







Bild 3.6.1: Fensterfront gängiger Loktypen (Quelle: Wikipedia, CC0 1.0 Lizenz, Ausschnitt bearbeitet)

Konstruktionsbedingt verfügen auch aktuelle Lokomotiven bzw. Triebwagen nur über einen eingeschränkten Sichtbereich und daher können potentielle Reflexionen den Zugführer kaum erreichen. Die o.g. Aspekte unterstützen die gängige Einschätzung, dass der Sichtbereich für Zug- und Fahrzeugführer auf +/-20° zur Fahrtrichtung als relevant festgelegt ist. Die in der Simulation berechneten Ergebnisse beziehen sich auf einen Ort im freien Raum (360° Rundumblick) und sind daher nur mit Einschränkungen verwendbar. Die folgenden Bilder zeigen beispielhaft den Führerstand gängiger Loktypen und den Sichtbereich der Zugführer.





Bild 3.6.2: Blick aus dem Führerstand. Links Baureihe 143, rechts ICE (Quelle: Wikipedia, CC0 1.0 Lizenz, Ausschnitt)

Es ist im Rahmen dieser Untersuchung nicht möglich alle aktuellen bzw. auch älteren Baureihen der zum Einsatz kommenden Loktypen mit den jeweiligen Fenstergrößen, dem Sichtwinkel von Sitzplatz zu Fensteraußenkante sowie Sitzhöhe des Zugführers zu simulieren. Beispielsweise wird die momentan noch verwendete Baureihe 143 / 243 (RB) u.a. aufgrund der gestiegenen Sicherheitsanforderungen (Crash-Optimierung) bis 2021 gegen neuere Baureihen oder Triebwagen ersetzt. Aber auch hier ist die Fensterfront im Randbereich überwiegend nur unwesentlich verändert und daher sind die entsprechenden Aspekte der Simulation weiterhin anwendbar.



(\$\bigcup +49 40 79 69 59 36 (\$\bigcup +49 40 79 69 59 38 (\$\overline{0}\) info@solpeg.com (\$\overline{0}\) www.solpeg.com

#### Sonstige Einflüsse

Aufgrund von technischen Limitierungen geht die Simulationssoftware zu jedem Zeitpunkt von sog. clear-sky Bedingungen aus, d.h. einem wolkenlosen Himmel und entsprechender Sonneneinstrahlung. Daher stellt das Simulationsergebnis immer die höchst mögliche Blendwirkung dar.

Dies entspricht nicht den realen Wetterbedingungen insbesondere in den Morgen- oder Abendstunden, in denen die Reflexionen auftreten können. Einflüsse wie z.B. Frühnebel, Dunst oder besondere, lokale Wetterbedingungen können nicht berechnet werden.

In der Lichtleitlinie gibt es keine Hinweise wie mit meteorologischen Informationen zu verfahren ist obwohl zahlreiche Datenquellen und Klima-Modelle (z.B. TMY<sup>8</sup>) vorhanden sind. Der Deutsche Wetterdienst DWD hat für Deutschland für das Jahr 2021 eine mittlere Wolkenbedeckung<sup>9</sup> von ca. 68 % ermittelt. Der Durchschnittswert für den Zeitraum 1982-2009 liegt bei 62,5 % - 75 %.

Aber auch der Geländeverlauf und Informationen über möglichen Sichtschutz durch Hügel, Bäume oder andere Objekte können nicht ausreichend verarbeitet werden.

Es handelt sich dabei allerdings um Limitierungen der Software und nicht um Vorgaben für die Berechnung von Reflexionen. Eine realitätsnahe Simulation ist mit der aktuell verfügbaren Simulationssoftware nur begrenzt möglich.

#### Kategorien von Reflexionen

Fachleute sind überwiegend der Meinung, dass die sog. Absolutblendung, die eine Störung der Sehfähigkeit bewirkt, ab einer Leuchtdichte von ca. 100.000 cd/m² beginnt. Störungen sind z.B. Nachbilder in Form von hellen Punkten nachdem in die Sonne geschaut wurde. Auch in der LAI Licht-Leitlinie ist dieser Wert angegeben (S. 21, der Wert ist bezogen auf die Tagesadaption des Auges).

Aber nicht alle Reflexionen führen zwangsläufig zu einer Blendwirkung, da es sich neben den messbaren Effekten auch in einem hohen Maß um eine subjektiv empfundene Erscheinung/Irritation handelt (Psychologische Blendwirkung). Das Forschungsinstitut Sandia National Labortories (USA) hat verschiedene Untersuchungen auf diesem Gebiet analysiert und eine Skala entwickelt, die die Wahrscheinlichkeit für Störungen/Nachbilder durch Lichtimmissionen in Bezug zu ihrer Intensität kategorisiert. Diese Kategorisierung entspricht dem Bezug zwischen Leuchtdichte (W/cm²) und Ausdehnung (Raumwinkel, mrad). Die folgende Skizze zeigt die Bewertungsskala in der Übersicht und auch das hier verwendete Simulationsprogramm stellt die jeweiligen Messergebnisse in ähnlicher Weise dar.

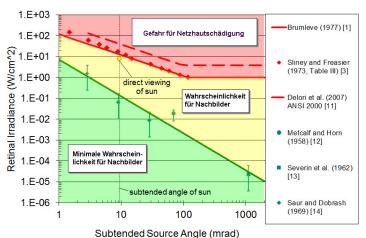


Bild 3.6.3: Kategorisierung von Reflexionen (Quelle: Sandia National Labortories, siehe auch Diagramme im Anhang)

<sup>8</sup> Handbuch: https://www.nrel.gov/docs/fy08osti/43156.pdf

<sup>&</sup>lt;sup>9</sup> DWD Service: <a href="https://www.dwd.de/DE/leistungen/rcccm/int/rcccm">https://www.dwd.de/DE/leistungen/rcccm/int/rcccm</a> int cfc.html

Bild: <a href="https://www.dwd.de/DWD/klima/rcccm/int/rcc">https://www.dwd.de/DWD/klima/rcccm/int/rcc</a> eude cen cfc mean 2021 17.png

(\$\bar{\cup}\$ +49 40 79 69 59 36 (\$\bar{\cup}\$) +49 40 79 69 59 38 (\$\bar{\cup}\$) info@solpeg.com (\$\bar{\cup}\$) www.solpeg.com

## 4 Ergebnisse

Die Berechnung der potentiellen Blendwirkung der PV Anlage Baiersdorf Stumpfäcker wird für 4 exemplarisch gewählte Messpunkte durchgeführt. Das Ergebnis ist die Anzahl von Minuten pro Jahr, in denen eine Blendwirkung der Kategorien "Minimal" und "Gering" auftreten kann.

Die Kategorien entsprechen den Wertebereichen der Berechnungsergebnisse in Bezug auf Leuchtdichte und -dauer. Die Wertebereiche sind im Diagramm 3.6.3 auch als farbige Flächen dargestellt:

- Minimale Wahrscheinlichkeit für temporäre Nachbilder
- Geringe Wahrscheinlichkeit für temporäre Nachbilder

Die unbereinigten Ergebnisse (Rohdaten) beinhalten alle rechnerisch ermittelten Reflexionen, auch solche, die It. Ausführungen der LAI Lichtleitlinie zu schutzwürdigen Zonen zu vernachlässigen sind. U.a. sind Reflexionen mit einem Differenzwinkel zwischen Sonne und Immissionsquelle von weniger als 10° zu vernachlässigen, da in solchen Konstellationen die Sonne selbst die Ursache für eine mögliche Blendwirkung darstellt. Auch Reflexionen die im "nächtlichen Zeitfenster" von 22:00 – 06:00 Uhr auftreten würden, sind zu relativieren bzw. zu vernachlässigen. Nach Bereinigung der Rohdaten sind die Ergebnisse üblicherweise um ca. 20 - 50% geringer und es sind nur noch Werte der Kategorie "Gelb" vorhanden. D.h. es besteht eine geringe Wahrscheinlichkeit für temporäre Nachbilder.

Die folgende Tabelle zeigt die Ergebniswerte nach Bereinigung der Rohdaten und Anmerkungen zu weiteren Einschränkungen. Die Zahlen dienen der Übersicht aus formellen Gründen und sind nur im Kontext und mit den genannten Einschränkungen zu verwenden. Details zu den jeweiligen Messpunkten werden im weiteren Verlauf von Abschnitt 4 beschrieben.

Tabelle 2: Potentielle Blendwirkung an den jeweiligen Messpunkten [Kategorie , Minuten pro Jahr]

	<u> </u>	1 2 1
Messpunkt	PV Feld 1	PV Feld 2
P1 Bahnstrecke südwestlich	2134 <sup>w</sup>	1315 <sup>WE</sup>
P2 Bahnstrecke nordwestlich	2128 <sup>w</sup>	-
P3 St2244 westlich	-	-
P4 Verbindungsstraße Igelsdorf-Bubenreuth.	-	80 <sup>EWD</sup>

W Aufgrund des Einfallswinkels zu vernachlässigen

Die unbereinigten Daten sind im Anhang aufgeführt.

 $<sup>^{\</sup>rm E}$  Aufgrund der Entfernung zur Immissionsquelle zu vernachlässigen

<sup>&</sup>lt;sup>G</sup> Aufgrund der Geländestruktur oder Hindernissen/Sichtschutz zu vernachlässigen

<sup>&</sup>lt;sup>D</sup> Aufgrund der geringen zeitlichen Dauer zu vernachlässigen

# www.solpeg.com

#### 4.1 Ergebnisse am Messpunkt P1, Bahnstrecke südwestlich

Am Messpunkt P1 auf der Bahnstrecke südwestlich der geplanten PV Anlage können bei der Fahrt Richtung Nordosten theoretisch Reflexionen durch die PV Anlage auftreten. Diese können rein rechnerisch zwischen dem 21. April und dem 22. August in den frühen Morgenstunden zwischen 06:00 – 06:32 Uhr für 5 bis max. 19 Minuten pro Tag aus östlicher Richtung auftreten. Die Einfallswinkel von potentiellen Reflexionen liegen allerdings mit +22° bis +55° rechts (östlich) zur Fahrtrichtung überwiegend außerhalb des für Zugführer relevanten Sichtwinkels und daher sind Reflexionen durch die PV Anlage zu vernachlässigen.

Eine Beeinträchtigung von Zugführern durch die PV Anlage kann mit hinreichender Wahrscheinlichkeit ausgeschlossen werden. Die Sichtbarkeit von DB Signalanlagen ist nicht beeinträchtigt.

Die folgende Skizze zeigt die Situation am Messpunkt P1 auf Basis der unbereinigten Rohdaten.

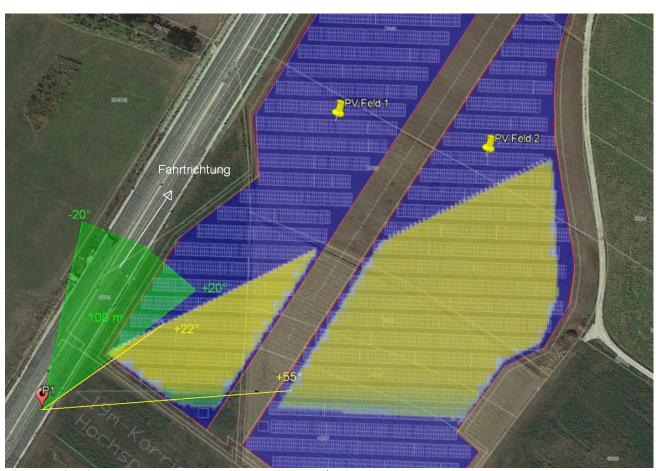


Bild 4.1.1: Situation am Messpunkt P1 (Quelle: Google Earth / SolPEG)

Der grün markierte Bereich ist der für Fahrzeugführer relevante Sichtbereich (Fahrtrichtung +/-20°, ca. 100 m). Im grün/gelb markierten Bereich östlich der Bahnstrecke und überwiegend außerhalb des für Zugführer relevanten Sichtwinkels, können theoretisch Reflexionen durch die PV Anlage auftreten.

( +49 40 79 69 59 36 ( +49 40 79 69 59 38

@ info@solpeg.com

www.solpeg.com

Das folgende Foto zeigt die Situation am Messpunkt P1 bei der Fahrt Richtung Nordosten aus Sicht des Zugführers. Der relevante Sichtwinkel ist leicht heller dargestellt.



Bild 4.1.2: Foto am Messpunkt P1, Fahrt Richtung Nordosten (Quelle: Youtube Video h9pzbggeyIA, Ausschnitt)

Das Foto verdeutlicht, dass die Fläche der PV Anlage zwar evt. im Randbereich sichtbar ist aber Beeinträchtigungen durch potentielle Reflexionen sind nicht wahrscheinlich, da diese überwiegend außerhalb des relevanten Sichtwinkels (außerhalb des Bildes) auftreten würden.

(C) +49 40 79 69 59 36 (m) +49 40 79 69 59 38

info@solpeg.com www.solpeg.com

#### 4.2 Ergebnisse am Messpunkt P2, Bahnstrecke nordwestlich

Aufgrund der gleichen Ausrichtung der Bahnstrecke können auch am Messpunkt P2 bei der Fahrt Richtung Südwesten theoretisch Reflexionen durch die PV Anlage auftreten. Diese können rein rechnerisch zwischen dem 20. April und dem 22. August in den frühen Morgenstunden zwischen 06:01 – 06:34 Uhr für 5 bis max. 19 Minuten pro Tag aus östlicher Richtung auftreten. Die Einfallswinkel von potentiellen Reflexionen liegen allerdings auch hier mit +22° bis +55° rechts (östlich) zur Fahrtrichtung überwiegend außerhalb des für Zugführer relevanten Sichtwinkels und daher sind Reflexionen durch die PV Anlage zu vernachlässigen.

Eine Beeinträchtigung von Zugführern durch die PV Anlage kann mit hinreichender Wahrscheinlichkeit ausgeschlossen werden. Die Sichtbarkeit von DB Signalanlagen ist nicht beeinträchtigt.

Die folgende Skizze zeigt die Situation am Messpunkt P2 auf Basis der unbereinigten Rohdaten.

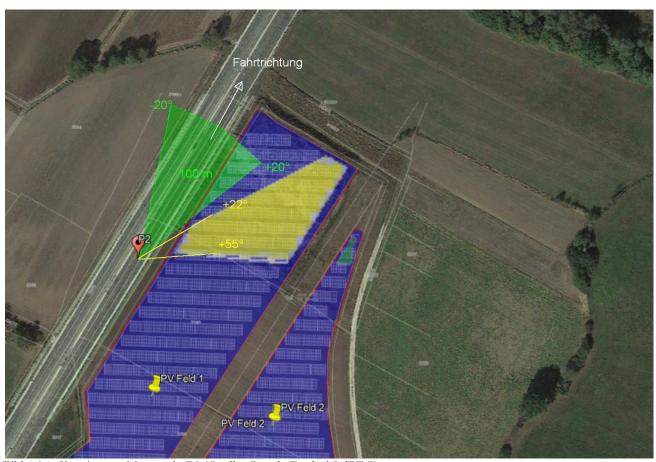


Bild 4.2.1: Situation am Messpunkt P2 (Quelle: Google Earth / SolPEG)

Der grün markierte Bereich ist der für Fahrzeugführer relevante Sichtbereich (Fahrtrichtung +/-20°, ca. 100 m). Im grün/gelb markierten Bereich östlich der Bahnstrecke und überwiegend außerhalb des für Zugführer relevanten Sichtwinkels, können theoretisch Reflexionen durch die PV Anlage auftreten.

(C) +49 40 79 69 59 36 (A) +49 40 79 69 59 38

@ info@solpeg.com
@ www.solpeg.com

Ähnlich wie am Messpunkt P1 zeigt das folgende Foto die Situation am Messpunkt P2 bei der Fahrt



Richtung Nordosten aus Sicht des Zugführers. Der relevante Sichtwinkel ist leicht heller dargestellt.

Bild 4.2.2: Foto am Messpunkt P2, Fahrt Richtung Nordosten (Quelle: Youtube Video h9pzbggeyIA, Ausschnitt)

Das Foto verdeutlicht, dass die Fläche der PV Anlage zwar evt. im Randbereich sichtbar ist aber Beeinträchtigungen durch potentielle Reflexionen sind nicht wahrscheinlich, da diese überwiegend außerhalb des relevanten Sichtwinkels (außerhalb des Bildes) auftreten würden.

#### 4.3 Ergebnisse am Messpunkt P3, St2244 westlich

Am Messpunkt P3 auf der St2244 westlich der PV Anlage können an insgesamt nur 28 Minuten pro Jahr Reflexionen durch die PV Anlage (PV Feld 1) auftreten. Nach Bereinigung der Rohdaten sind keine Reflexionen mehr nachweisbar. Das ist überwiegend damit begründet, dass aufgrund der Ausrichtung der PV Module Reflexionen nur in den frühen Morgenstunden auftreten können wenn die Sonne dicht über dem Horizont steht und die PV Module nicht erreichen kann. Eine Beeinträchtigung von Fahrzeugführern durch die PV Anlage kann mit hinreichender Wahrscheinlichkeit ausgeschlossen werden.

Dies gilt gleichermaßen auch für die weiter westlich in einer Entfernung von ca. 540 m verlaufende Autobahn A73.

#### 4.4 Ergebnisse am Messpunkt P4, Verbindungsstraße Igelsdorf-Bubenreuth

Am Messpunkt P4 auf der Verbindungsstraße Igelsdorf-Bubenreuth östlich der PV Anlage können an insgesamt nur 80 Minuten pro Jahr Reflexionen durch die PV Anlage (PV Feld 2) auftreten. Aufgrund der geringen zeitlichen Dauer sind diese zu vernachlässigen. Darüber hinaus liegen die Einfallswinkel von potentiellen Reflexionen deutlich außerhalb des für Fahrzeugführer relevanten Sichtwinkels. Aber auch aufgrund der großen Entfernung von 420 m – 540 m zur Immissionsquelle sind potentielle Reflexionen durch die PV Anlage zu vernachlässigen.

Eine Beeinträchtigung von Fahrzeugführern im Verlauf der Verbindungsstraße durch die PV Anlage kann mit hinreichender Sicherheit ausgeschlossen werden.

Die folgende Skizze zeigt die Situation am Messpunkt P4 auf Basis der unbereinigten Rohdaten.



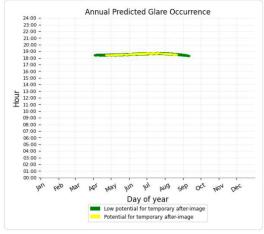
Bild 4.4.1: Situation am Messpunkt P4 (Quelle: Google Earth / SolPEG)

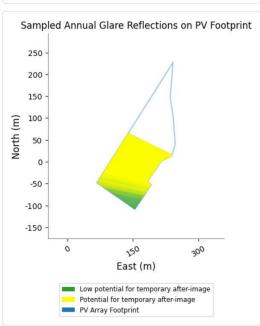
Beispielhaft für die Simulationsergebnisse zeigen die folgenden Diagramme das Auftreten der Reflexionen im Tages- bzw. im Jahresverlauf am Messpunkt P4. Es handelt sich dabei um die unbereinigten Rohdaten. Die Farben symbolisieren die Kategorie der potentiellen Blendwirkung in Bezug zur Leuchtdichte der Reflexionen. Wie bereits in Abschnitt 3.6Fehler! Verweisquelle konnte nicht gefunden werden. ausgeführt sind jeweils die theoretischen Maximalwerte dargestellt, die nicht ohne Einschränkungen verwendet werden können. Die im Diagramm gezeigten 300 Minuten entsprechen den unbereinigten Rohdaten.

#### PV Feld 2 - OP Receptor (OP 4)

PV array is expected to produce the following glare for receptors at this location:

- 1,117 minutes of "green" glare with low potential to cause temporary after-image.
- 300 minutes of "yellow" glare with potential to cause temporary after-image.





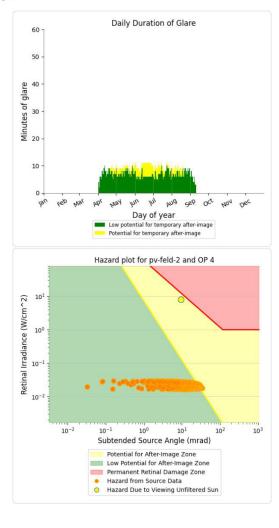


Bild 4.4.2: Ergebnisdetails für Messpunkt P4 (Quelle: Simulationsergebnisse)

# 5 Zusammenfassung der Ergebnisse

Die potentielle Blendwirkung der hier betrachteten PV Anlage Baiersdorf Stumpfäcker kann als "geringfügig" klassifiziert<sup>10</sup> werden. Im Vergleich zur Blendwirkung durch direktes Sonnenlicht oder durch Spiegelungen von Windschutzscheiben, Wasserflächen, Gewächshäusern o.ä. ist diese "vernachlässigbar". Unter Berücksichtigung von weiteren Einflussfaktoren wie z.B. Geländestruktur, lokalen Wetterbedingungen (Frühnebel, etc.) kann die Wahrscheinlichkeit für das Auftreten von Reflexion durch die PV Anlage als gering eingestuft werden.

Durch den Einsatz von hochwertigen PV Modulen hat der Auftraggeber die nach aktuellem Stand der Technik möglichen Maßnahmen zur Vermeidung von potentiellen Reflexionen ergriffen.

Die Analyse von 4 exemplarisch gewählten Messpunkten zeigt für die Bahnstrecke Nürnberg-Bamberg nur eine geringfügige, theoretische Wahrscheinlichkeit für Reflexionen. Die Einfallswinkel liegen allerdings außerhalb des für Zugführer relevanten Sichtwinkels und daher sind potentielle Reflexionen zu vernachlässigen. Anhand der ausgewerteten Ergebnisse kann eine Beeinträchtigung von Zugführern durch die PV Anlage mit hinreichender Wahrscheinlichkeit ausgeschlossen werden. Die Sichtbarkeit von DB Signalanlagen ist nicht beeinträchtigt.

Verkehrsteilnehmer auf der St2244 sind von Reflexionen durch die PV Anlage nicht beeinträchtigt, da auch hier die Einfallswinkel von potentielle Reflexionen deutlich außerhalb des für Fahrzeugführer relevanten Sichtwinkels liegen. Dies gilt gleichermaßen auch für die weiter westlich verlaufende A 73. Auf der Verbindungsstraße Igelsdorf-Bubenreuth östlich der PV Anlage können an insgesamt 80 Minuten pro Jahr Reflexionen auftreten. Aufgrund der sehr geringen zeitlichen Dauer und aufgrund der großen Entfernung von ca. 420 m – 580 m zur Immissionsquelle sind potentielle Reflexionen zu vernachlässigen. Eine Beeinträchtigung von Fahrzeugführern und des fließenden Verkehrs durch die PV Anlage kann mit hinreichender Sicherheit ausgeschlossen werden.

In der näheren Umgebung sind keine relevanten Gebäude oder schutzwürdige Zonen im Sinne der LAI Lichtleitlinie vorhanden. Die Ortschaften Igelsdorf, Brauningshof und Bubenreuth befinden sich in einer Entfernung von über 900 m und insbesondere die südlich gelegenen Ortschaften Bubenreuth und Brauningshof können aufgrund des Strahlenverlaufes gemäß Reflexionsgesetz nicht von Reflexionen durch die PV Anlage erreicht werden.

Es ist davon auszugehen, dass die theoretisch berechneten Reflexionen in der Praxis keine Blendwirkung entwickeln werden. Details zu den Ergebnissen an den jeweiligen Messpunkten finden sich in Abschnitt 4.

Vor dem Hintergrund dieser Ergebnisse sind keine speziellen Sichtschutzmaßnahmen erforderlich bzw. angeraten und es bestehen keine Einwände gegen das Bauvorhaben.

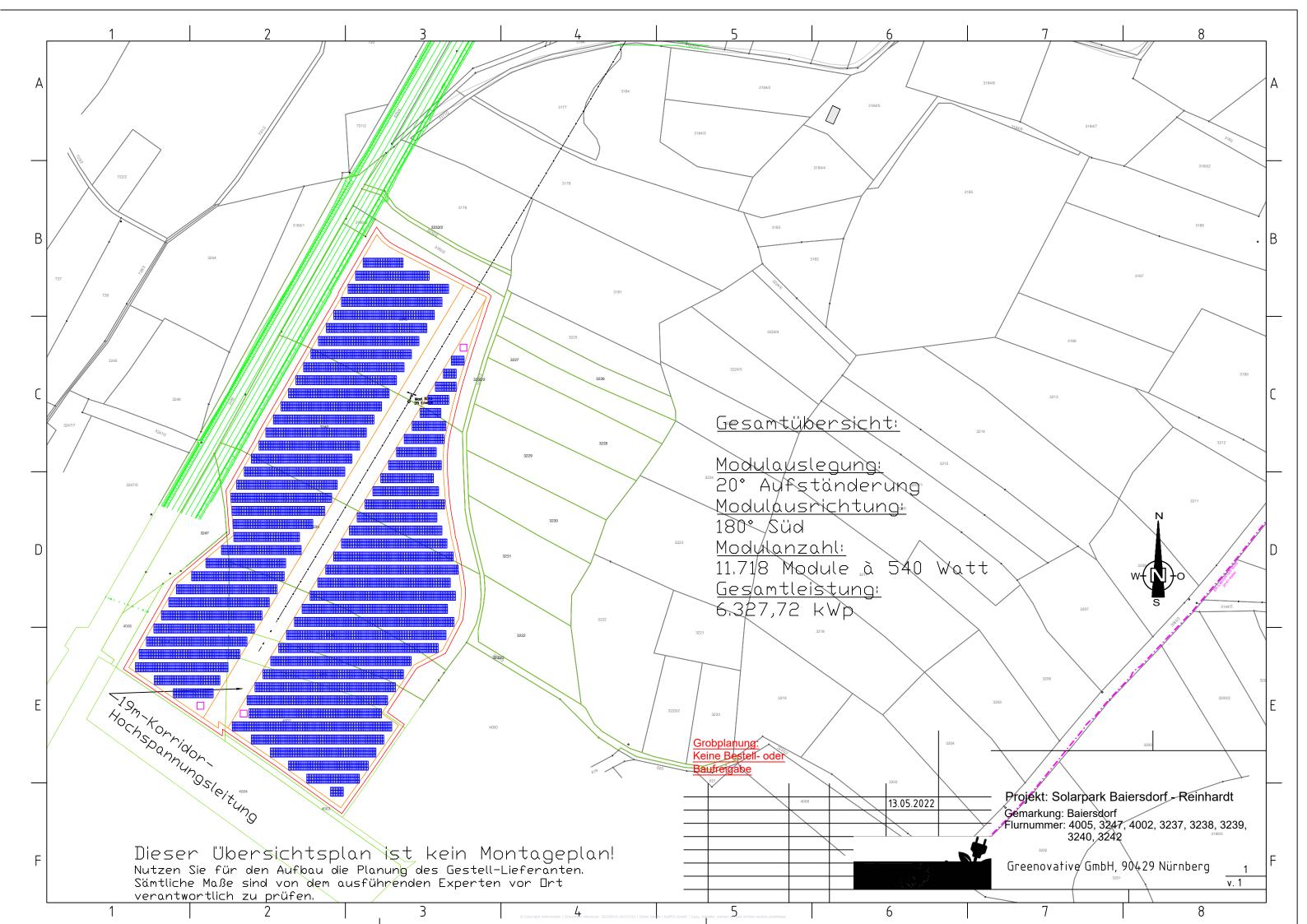
# 6 Schlussbemerkung

Die hier dargestellten Untersuchungen, Sachverhalte und Einschätzungen wurden nach bestem Wissen und Gewissen und anhand von vorgelegten Informationen, eigenen Untersuchungen und weiterführenden Recherchen angefertigt. Eine Haftung für etwaige Schäden, die aus diesen Ausführungen bzw. weiteren Maßnahmen erfolgen, kann nicht übernommen werden.

Hamburg, den 15.09.2022

Dieko Jacobi / SolPEG GmbH

<sup>&</sup>lt;sup>10</sup> Die Klassifizierung entspricht den Wertebereichen der Simulationsergebnisse



THE



**BACKSHEET** MONOCRYSTALLINE MODULE

500W+

**MAXIMUM POWER OUTPUT** 

21.1%

**MAXIMUM EFFICIENCY** 

0~+5W

**POSITIVE POWER TOLERANCE** 

Founded in 1997, Trina Solar is the world's leading total solution provider for solar energy. With local presence around the globe, Trina Solar is able to provide exceptional service to each customer in each market and deliver our innovative, reliable products with the backing of Trina as a strong, bankable brand. Trina Solar now distributes its PV products to over 100 countries all over the world. We are committed to building strategic, mutually beneficial collaborations with installers, developers, distributors and other partners in driving smart energy together.

# Comprehensive Products and System Certificates

IEC61215/IEC61730/IEC61701/IEC62716
ISO 9001: Quality Management System
ISO 14001: Environmental Management System
ISO14064: Greenhouse Gases Emissions Verification
ISO45001: Occupational Health and Safety
Management System















PRODUCTS
TSM-DE18M(II)

POWER RANGE

480-505W



### High customer value

- Lower LCOE (Levelized Cost Of Energy), reduced BOS (Balance Of System) cost, shorter payback time
- Lower guaranteed first year and annual degradation
- Designed for compatibility with existing mainstream system components
- Higher return on Investment



#### High power up to 505W

- Large area cells based on 210mm silicon wafers and 1/3-cut cell technology
- Up to 21.1% module efficiency with high density interconnect technology
- Multi-busbar technology for better light trapping effect, lower series resistance and improved current collection



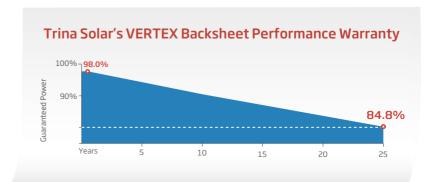
#### **High reliability**

- Minimized micro-cracks with innovative non-destructive cutting technology
- Ensured PID resistance through cell process and module material control
- Resistant to harsh environments such as salt, ammonia, sand, high temperature and high humidity areas
- Mechanical performance up to 5400 Pa positive load and 2400 Pa negative load



#### High energy yield

- Excellent IAM (Incident Angle Modifier) and low irradiation performance, validated by 3rd party certifications
- The unique design provides optimized energy production under inter-row shading conditions
- Lower temperature coefficient (-0.36%) and operating temperature

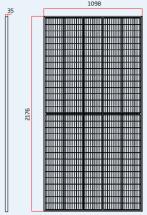


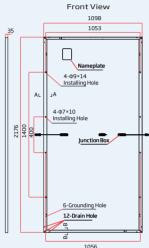


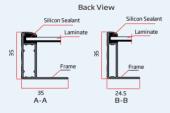


# **BACKSHEET** MONOCRYSTALLINE MODULE

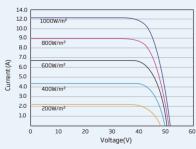
#### **DIMENSIONS OF PV MODULE(mm)**



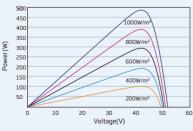




#### I-V CURVES OF PV MODULE(490 W)



#### P-V CURVES OF PV MODULE(490W)



#### **ELECTRICAL DATA (STC)**

Peak Power Watts-PMAX (Wp)*	480	485	490	495	500	505	
Power Tolerance-P <sub>MAX</sub> (W)	0~+5						
Maximum Power Voltage-VMPP (V)	42.0	42.2	42.4	42.6	42.8	43.0	
Maximum Power Current-IMPP (A)	11.42	11.49	11.56	11.63	11.69	11.75	
Open Circuit Voltage-Voc (V)	50.8	51.1	51.3	51.5	51.7	51.9	
Short Circuit Current-Isc (A)	11.99	12.07	12.14	12.21	12.28	12.35	
Module Efficiency η π (%)	20.1	20.3	20.5	20.7	20.9	21.1	

STC: Irradiance 1000W/m², Cell Temperature 25°C, Air Mass AM1.5.

#### ELECTRICAL DATA (NMOT)

Maximum Power-P <sub>MAX</sub> (Wp)	363	367	371	375	379	382
Maximum Power Voltage-VMPP (V)	39.6	39.8	40.0	40.2	40.4	40.6
Maximum Power Current-IMPP (A)	9.15	9.20	9.26	9.32	9.37	9.43
Open Circuit Voltage-Voc (V)	48.0	48.2	48.4	48.6	48.8	49.0
Short Circuit Current-Isc (A)	9.65	9.72	9.77	9.83	9.89	9.94

 $NMOT: Irradiance\ at\ 800W/m^2, Ambient\ Temperature\ 20^{\circ}C, Wind\ Speed\ 1m/s.$ 

#### **MECHANICAL DATA**

Solar Cells	Monocrystalline
Cell Orientation	150 cells
Module Dimensions	2176 ×1098 × 35 mm (85.67 × 43.23 × 1.38 inches)
Weight	26.3 kg (58.0 lb)
Glass	3.2 mm (0.13 inches), High Transmission, AR Coated Heat Strengthened Glass
Encapsulant Material	EVA
Backsheet	White
Frame	35 mm (1.38 inches) Anodized Aluminium Alloy
J-Box	IP 68 rated
Cables	Photovoltaic Technology Cable 4.0mm² (0.006 inches²), Portrait: N 280mm/P 280mm(11.02/11.02inches) Landscape: N 1400 mm /P 1400 mm (55.12/55.12 inches)
Connector	MC4 EVO2 / TS4*

<sup>\*</sup>Please refer to regional datasheet for specified connector.

#### **TEMPERATURE RATINGS**

NMOT (Nominal Module Operating Temperature)	41°C (±3°C)
Temperature Coefficient of PMAX	- 0.36%/°C
Temperature Coefficient of Voc	- 0.26%/°C
Temperature Coefficient of Isc	0.04%/℃

#### MAXIMUMRATINGS

Operational Temperature	-40~+85°C
Maximum System Voltage	1500V DC (IEC)
Max Series Fuse Rating	20A

(Do not connect Fuse in Combiner Box with two or more strings in parallel connection)

#### WARRANTY

12 year Product Workmanship Warranty
25 year Power Warranty
2% first year degradation
0.55% Annual Power Attenuation

(Please refer to product warranty for details)

#### PACKAGING CONFIGUREATION

Modules per box: 30 pieces

Modules per 40' container: 600 pieces



CAUTION: READ SAFETY AND INSTALLATION INSTRUCTIONS BEFORE USING THE PRODUCT.

© 2020 Trina Solar Co.,Ltd. All rights reserved. Specifications included in this datasheet are subject to change without notice.

Version number: TSM\_EN\_2020\_A www.trinasolar.com

<sup>\*</sup>Measuring tolerance: ±3%.



ForgeSolar

# Baiersdorf Stumpfaecker Baiersdorf Stumpfaecker

Created Sept. 14, 2022 Updated Sept. 14, 2022 Time-step 1 minute Timezone offset UTC1 Site ID 75790.13399

Project type Advanced Project status: active Category 1 MW to 5 MW



#### Misc. Analysis Settings

DNI: varies (1,000.0 W/m^2 peak) Ocular transmission coefficient: 0.5 Pupil diameter: 0.002 m Eye focal length: 0.017 m Sun subtended angle: 9.3 mrad Analysis Methodology: **Version 2**Enhanced subtended angle calculation: **On** 

# Summary of Results Glare with potential for temporary after-image predicted

PV Name	Tilt	Orientation	"Green" Glare	"Yellow" Glare	Energy Produced
	deg	deg	min	min	kWh
PV Feld 1	20.0	180.0	6,668	6,899	-
PV Feld 2	20.0	180.0	2,760	2,646	-

# **Component Data**

#### PV Array(s)

Total PV footprint area: 48,916 m<sup>2</sup>

Name: PV Feld 1

Footprint area: 23,655 m^2 Axis tracking: Fixed (no rotation)

Tilt: 20.0 deg

Orientation: 180.0 deg

Panel material: Smooth glass with AR coating Vary reflectivity with sun position? Yes Correlate slope error with surface type? Yes Slope error: 8.43 mrad



Vertex Latitude		Longitude	Ground elevation	Height above ground	Total elevation
	deg	deg	m	m	m
1	49.640078	11.022371	271.71	2.00	273.71
2	49.640636	11.022887	272.38	2.00	274.38
3	49.640919	11.023457	271.47	2.00	273.47
4	49.641195	11.023421	271.48	2.00	273.48
5	49.642837	11.025026	271.72	2.00	273.72
6	49.642534	11.025858	272.94	2.00	274.94
7	49.639727	11.023116	271.69	2.00	273.69

Name: PV Feld 2

Footprint area: 25,261 m^2

Axis tracking: Fixed (no rotation)

Tilt: 20.0 deg

Orientation: 180.0 deg

Rated power: -

Panel material: Smooth glass without AR coating Vary reflectivity with sun position? Yes Correlate slope error with surface type? Yes

Slope error: 6.55 mrad



Vertex	Latitude	Longitude	Ground elevation	Height above ground	Total elevation
	deg	deg	m	m	m
1	49.642120	11.025713	271.86	2.00	273.86
2	49.639646	11.023304	271.84	2.00	273.84
3	49.639099	11.024508	272.55	2.00	274.55
4	49.639604	11.025026	272.77	2.00	274.77
5	49.639683	11.024913	272.70	2.00	274.70
6	49.640093	11.025351	272.36	2.00	274.36
7	49.640193	11.025664	272.53	2.00	274.53
8	49.640434	11.025785	273.04	2.00	275.04
9	49.640973	11.025723	271.72	2.00	273.72
10	49.641404	11.025627	271.38	2.00	273.38

#### **Discrete Observation Receptors**

Number	Latitude	Longitude	Ground elevation	Height above ground	Total Elevation
	deg	deg	m	m	m
OP 1	49.639894	11.021873	272.81	3.00	275.81
OP 2	49.642048	11.023955	272.09	3.00	275.09
OP 3	49.641457	11.019788	272.01	2.00	274.01
OP 4	49.638636	11.030667	276.00	2.00	278.00

# **Summary of PV Glare Analysis**

PV configuration and total predicted glare

PV Name	Tilt	Orientation	"Green" Glare	"Yellow" Glare	Energy Produced	Data File
	deg	deg	min	min	kWh	
PV Feld 1	20.0	180.0	6,668	6,899	-	
PV Feld 2	20.0	180.0	2,760	2,646	-	

#### Distinct glare per month

Excludes overlapping glare from PV array for multiple receptors at matching time(s)

PV	Jan	Feb	Mar	Apr	May	Jun	Jul	Aug	Sep	Oct	Nov	Dec
pv-feld-1 (green)	0	0	165	738	1158	1083	1154	1023	272	36	0	0
pv-feld-1 (yellow)	0	0	339	584	562	536	556	591	528	13	0	0
pv-feld-2 (green)	0	0	178	326	287	233	270	286	315	0	0	0
pv-feld-2 (yellow)	0	0	0	161	450	510	468	320	12	0	0	0

# **PV & Receptor Analysis Results**

Results for each PV array and receptor

# PV Feld 1 potential temporary after-image

Component	Green glare (min)	Yellow glare (min)
OP: OP 1	1050	3195
OP: OP 2	1017	3676
OP: OP 3	2168	28
OP: OP 4	2433	0

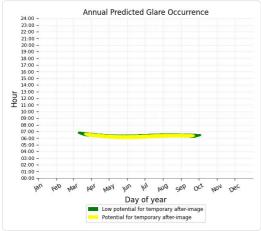
3 von 11

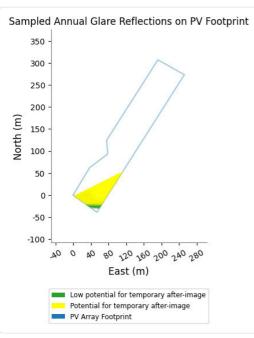
#### PV Feld 1 - OP Receptor (OP 1)

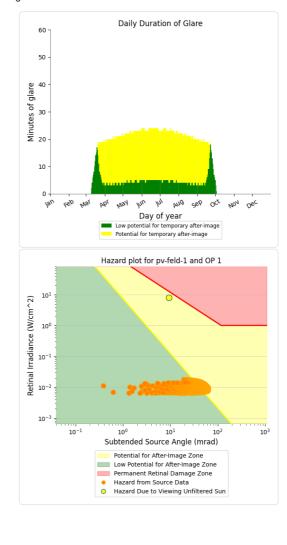
- PV array is expected to produce the following glare for receptors at this location:

   1,050 minutes of "green" glare with low potential to cause temporary after-image.

   3,195 minutes of "yellow" glare with potential to cause temporary after-image.





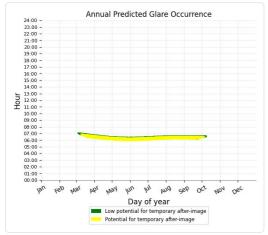


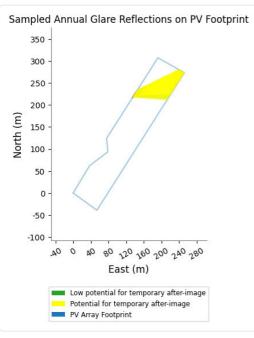
#### PV Feld 1 - OP Receptor (OP 2)

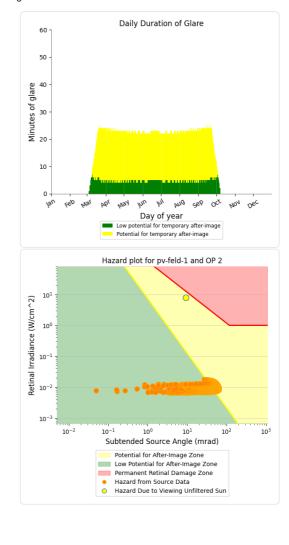
- PV array is expected to produce the following glare for receptors at this location:

   1,017 minutes of "green" glare with low potential to cause temporary after-image.

   3,676 minutes of "yellow" glare with potential to cause temporary after-image.





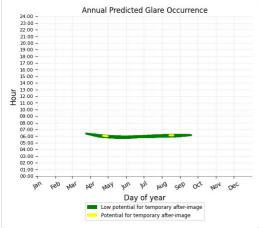


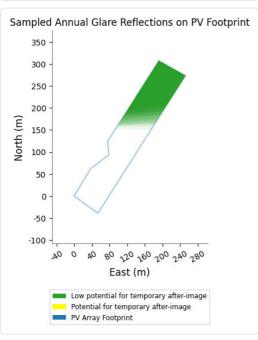
#### PV Feld 1 - OP Receptor (OP 3)

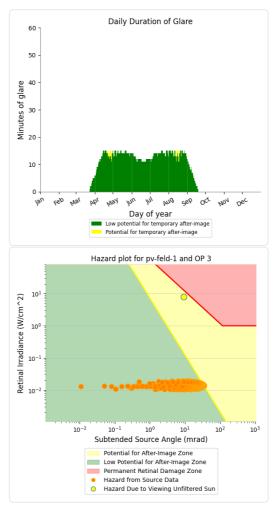
- PV array is expected to produce the following glare for receptors at this location:

   2,168 minutes of "green" glare with low potential to cause temporary after-image.

   28 minutes of "yellow" glare with potential to cause temporary after-image.





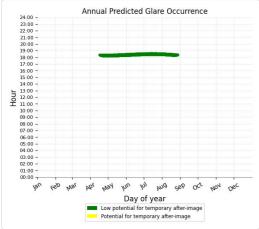


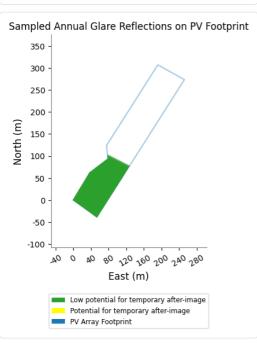
#### PV Feld 1 - OP Receptor (OP 4)

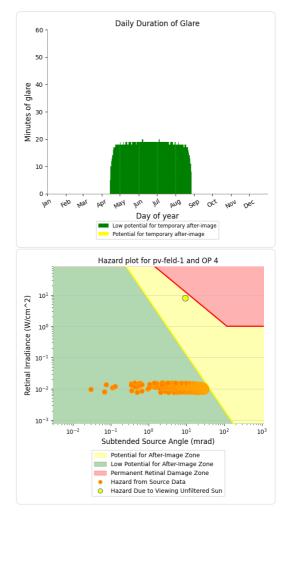
PV array is expected to produce the following glare for receptors at this location:

• 2,433 minutes of "green" glare with low potential to cause temporary after-image.

• 0 minutes of "yellow" glare with potential to cause temporary after-image.







#### PV Feld 2 potential temporary after-image

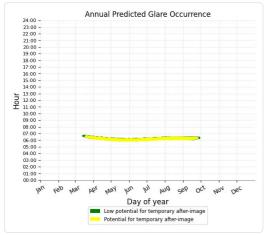
Component	Green glare (min)	Yellow glare (min)
OP: OP 1	439	2346
OP: OP 2	473	0
OP: OP 3	731	0
OP: OP 4	1117	300

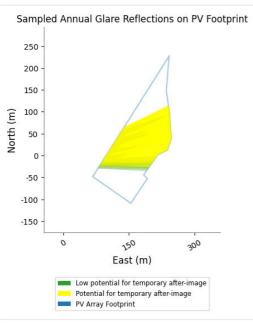
#### PV Feld 2 - OP Receptor (OP 1)

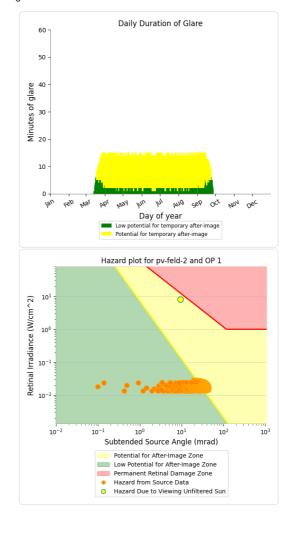
- PV array is expected to produce the following glare for receptors at this location:

   439 minutes of "green" glare with low potential to cause temporary after-image.

   2,346 minutes of "yellow" glare with potential to cause temporary after-image.





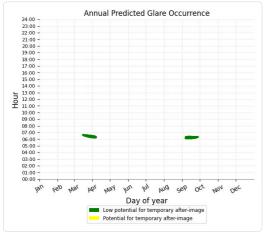


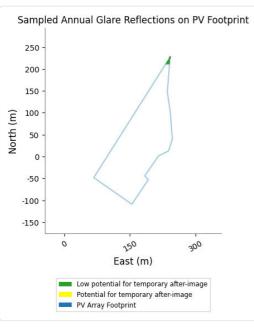
#### PV Feld 2 - OP Receptor (OP 2)

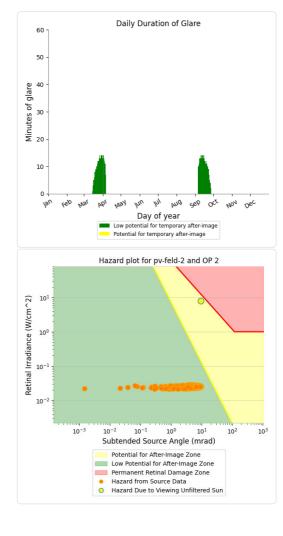
- PV array is expected to produce the following glare for receptors at this location:

   473 minutes of "green" glare with low potential to cause temporary after-image.

   0 minutes of "yellow" glare with potential to cause temporary after-image.





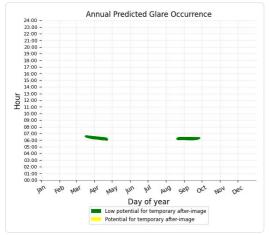


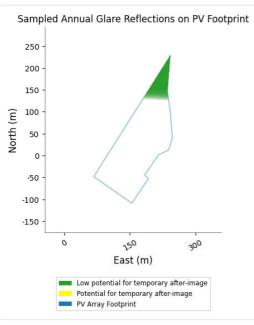
#### PV Feld 2 - OP Receptor (OP 3)

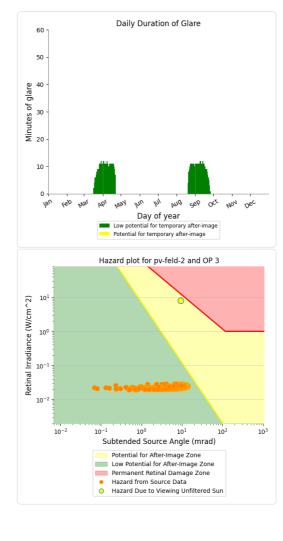
- PV array is expected to produce the following glare for receptors at this location:

   731 minutes of "green" glare with low potential to cause temporary after-image.

   0 minutes of "yellow" glare with potential to cause temporary after-image.



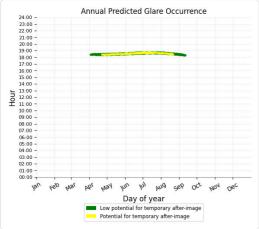


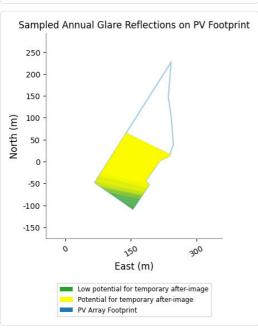


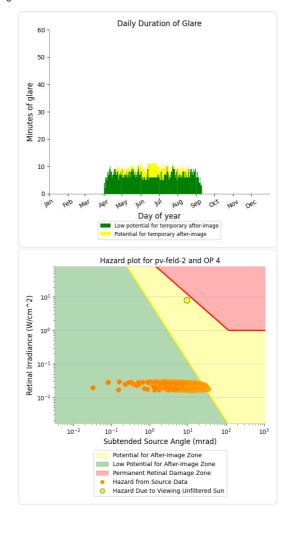
#### PV Feld 2 - OP Receptor (OP 4)

PV array is expected to produce the following glare for receptors at this location:

- 1,117 minutes of "green" glare with low potential to cause temporary after-image.
- 300 minutes of "yellow" glare with potential to cause temporary after-image.







# **Assumptions**

- Times associated with glare are denoted in Standard time. For Daylight Savings, add one hour.
- Glare analyses do not automatically account for physical obstructions between reflectors and receptors. This includes buildings, tree cover and geographic obstructions.
- Detailed system geometry is not rigorously simulated.
- The glare hazard determination relies on several approximations including observer eye characteristics, angle of view, and typical blink response time.
   Actual values and results may vary.
- The system output calculation is a DNI-based approximation that assumes clear, sunny skies year-round. It should not be used in place of more
  rigorous modeling methods.
- Several V1 calculations utilize the PV array centroid, rather than the actual glare spot location, due to algorithm limitations. This may affect results for large PV footprints. Additional analyses of array sub-sections can provide additional information on expected glare.
- The subtended source angle (glare spot size) is constrained by the PV array footprint size. Partitioning large arrays into smaller sections will reduce the maximum potential subtended angle, potentially impacting results if actual glare spots are larger than the sub-array size. Additional analyses of the combined area of adjacent sub-arrays can provide more information on potential glare hazards. (See previous point on related limitations.)
- Hazard zone boundaries shown in the Glare Hazard plot are an approximation and visual aid. Actual ocular impact outcomes encompass a continuous, not discrete, spectrum.
- Glare locations displayed on receptor plots are approximate. Actual glare-spot locations may differ.
- Refer to the Help page for detailed assumptions and limitations not listed here.

	Corneal	DNI	Ocular	Reflectivity	Retinal	Subtended	Sun	Sun	Sun	Sun	Sun	Reflected	Reflected I	Reflected Sig	(4	Anzahl	200005	etwort.	Zeitraum	Zeitraum	Minuten	Minuten im	A SAMPLE OF THE	AND CONTRACTOR
	Irradiance	(W/m^2)	Hazard #		Irradiance	Glare Angle	Altitude	Azimuth	Position	Position	Position	Sun Vector	Sun Vector S	un Vector u	Tag	Minuten	Anfang	Ende	Start	Ende	pro Tag	Zeitraum	Erste Zeit Letzte Zeit	Messpunkt OP 1
2022-03-20 06:39:00	0,009057	565,8567	2	0,461087	0,014798	0,033443	1,7	93,2	0,998	-0,056	0,029	-0,998	0,024	0,058	19. Apr.	2	06:27	06:28	21.04.2022	22.08.2022	1	9 213	4 06:01 06:32	
2022-03-20 06:40:00	0,008919	568,1705	2	0,450686	0,014524	0,033751	1,8	93,4	0,998	-0,059	0,032	-0,998	0,025	0,062	20. Apr.	4	06:24	06:27						
2022-03-21 06:36:00	0,009247	564,1166	2	0,472582	0,015121	0,033366	1,6	92,5	0,999	-0,044	0,029	-0,999	0,016	0,05	21. Apr.	5	06:23	06:27				Potentielle R	teflexionen am Messpunkt	OP 1:
2022-03-21 06:37:00	0,009143	566,4208	2	0,461918	0,01484	0,03406	1,8	92,7	0,998	-0,048	0,031	-0,998	0,016	0,055	22. Apr.	7	06:21	06:27				213	4 Minuten pro Jahr (Summ	e gesamt)
2022-03-21 06:38:00	0,009018	568,7206	2	0,451495	0,014564	0,034531	2	92,9	0,998	-0,051	0,034	-0,998	0,017	0,059	23. Apr.	8	06:19	06:26				145	8 Minuten pro Jahr mit Sic	htschutz durch Blattwerk (Juni-September)
2022-03-21 06:39:00	0,008868	571,0159	2	0,441308	0,014293	0,03472	2,1	93,1	0,998	-0,054	0,037	-0,998	0,018	0,063	24. Apr.	9	06:18	06:26				67	6 Minuten pro Jahr ohne S	ichtschutz durch Blattwerk (Oktober-Mai)
2022-03-21 06:40:00	0,008696	573,3068	2	0,431352	0,014026	0,034647	2,3	93,3	0,998	-0,058	0,04	-0,998	0,019	0,068	25. Apr.	11	06:15	06:25				1	9 Minuten pro Tag (Max)	
2022-03-22 06:34:00	0,009442	564,6949	2	0,484378	0,015514	0,032918	1,6	91,9	0,999	-0,033	0,028	-0,999	0,007	0,043	26. Apr.	12	06:14	06:25						
2022-03-22 06:35:00	0,009356	566,9853	2	0,473444	0,015225	0,033817	1,8	92,1	0,999	-0,037	0,031	-0,999	0,008	0,047	27. Apr.	14	06:12	06:25					Parameter für Daten Ben	einigung (Datensatz mit 3196 Einträgen /-1050):
2022-03-22 06:36:00	0,009257	569,2712	2	0,462758	0,014942	0,034581	1,9	92,3	0,999	-0,04	0,034	-0,999	0,009	0,052	28. Apr.	14	06:11	06:24					1.: Zeitraum zwischen 06	:00 - 22:00 Uhr (bzw. Sonnenuntergang)
2022-03-22 06:37:00	0,009144	571,5527	2	0,452314	0,014663	0,035187	2,1	92,5	0,998	-0,043	0,037	-0,998	0,009	0,056	29. Apr.	16	06:09	06:24					2.: Sonnenstand über Ho	rizont ist min. 10" (Standard: min. 10")
2022-03-22 06:38:00	0,009007	573,8299	2	0,442105	0,014389	0,035542	2,3	92,7	0,998	-0,047	0,04	-0,998	0,01	0,06	30. Apr.	17	06:08	06:24					3.: Dauer der Reflexion is	t min. 5 Minuten pro Tag (Standard: min. 5 Minuten)
	0,008846		2	0,432128	0,01412	0,035618	2,4	92,9	0,998	-0,05	0,042	-0,998	0,011	0,064	1. Mai.	18	06:06	06:23						
	0,008664			0,422377	March Company of the		2,6	93,1	0,998	-0,053	0,045	-0,998	0,012	0,069	2. Mai.	18	06:06	06:23						
2022-03-22 06:41:00		580,6347	2	0,412847			2,8	93,2	0,997	-0,056	0,048	-0,997	0,012	0,073	3. Mai.	17	06:06	06:22						
encommendate and a second seco	0,009577	563,054	2		0,015855		1,6	91,3	0,999	-0,022	0,028	-0,999	-0,001	0,036	4. Mai.	18	06:05	06:22					Potentielle Re	flexionen
	0,009508			0,485271		0,033291	1,8	91,5	0,999	-0,025	0,031	-0,999	0	0,04	5. Mai.	18	06:05	06:22					Max. Minuten	
	0,009426			0,474316		0,034239	1,9	91,6	0,999	-0,029	0,034	-0,999	0	0,044	6. Mai.	18	06:05	06:22		30 -			IVIAA. WIITUUEII	pro rag
	0,009332			0,463608			2,1	91,8	0,999	-0,032	0,036	-0,999	0,001	0,048	7. Mai.	18	06:05	06:22						
	0,009226			0,453143			2,2	92	0,999	-0,035	0,039	-0,999	0,002	0,053	8. Mai.	17	06:05	06:21		25				
	0,009103			0,442914		0,036249	2,4	92,2	0,998	-0,039	0,042	-0,998	0,003	0,057	9. Mai.	18	06:04	06:21						
	0,008955			0,432916			2,6	92,4	0,998	-0,042	0,045	-0,998	0,003	0,061	10. Mai.		06:04	06:21		20				
	0,008784			0,423145		0,036452	2,7	92,6	0,998	-0,045	0,048	-0,998	0,004	0,066	11. Mai.		06:04	06:21		20			DOI: 10000 DODGO	0000 0000 000 10 1
	0,008593			0,413595			2,9	92,8	0,998	-0,049	0,051	-0,998	0,005	0,07	12. Mai.		06:04	06:21		68.0	.111			
		583,4802	2			0,035616	3,1	93	0,997	-0,052	0,053	-0,997	0,005	0,074	13. Mai.		06:02	06:20	_	15	11			
	0,009585	563,645		0,497406			1,7	90,8	0,999	-0,014	0,031	-0,999	-0,009	0,032	14. Mai.		06:02	06:19	-	223	3			
2022-03-24 06:31:00		565,9184		0,486176			1,9	91	0,999	-0,017	0,033	-0,999	-0,008	0,037	15. Mai.		06:02	06:19		10				
	0,009492			0,475199			2,1	91,2	0,999	-0,021	0,036	-0,999	-0,007	0,041	16. Mai.		06:02	06:19						
	0,009402			0,46447			2,2	91,4	0,999	-0,024	0,039	-0,999	-0,007	0,045	17. Mai.		06:02	06:19		5				
	0,009301			0,453984			2,4	91,6	0,999	-0,027	0,042	-0,999	-0,006	0,05	18. Mai.		06:03	06:20						
	0,009186			0,443735			2,6	91,8	0,999	-0,031 -0.034	0,045	-0,999	-0,005	0,054	19. Mai.		06:02	06:20		0	Щиции			
				0,433717		0,037229	2,7	92	0,998	-0,034	0,047	-0,998	-0,004	0,058	20. Mai.		06:02	06:20		h	5 W	17	24. Un. Un.	4 4 4 4 4 4 6 6
	0,008894			0,423926			2,9	92,1	0,998		0,05	-0,998	-0,004	0,063	21. Mai.		06:02	06:19		4.	A 2		~ ~ 3 3 3	28. Jun. 5. Jul. 12. Jul. 19. Jul. 26. Jul. 26. Jul. 26. Jul. 99. Aug. 16. 23. 23. 23.
	0,008715			0,414356		0,03722		92,3 92,5	0,998	-0,041	0,053	-0,998	-0,003 -0,002	0,067	22. Mai. 23. Mai.		06:02	06:19 06:19		- 21	M W		. 4 2	N 7 7 7 7 7
the first control of the first	0.008296			0,405005		0.036183	3,2	92,5	0,997	-0,044	0,056	-0,997 -0,997	-0,002	0,071	24. Mai.		06:02	06:19						).8.
	0.009716			0,395861		0.032632	1,9	90,4	0,999	-0,047	0,033	-0,999	-0,001	0,075	25. Mai.	19	06:02	06:19						
	0,009716		-	0,498343			2,1	90,5	0,999	-0,000	0,035	-0,999	-0,016	0,029	25. Mai.		06:01	06:19						
	0,009592		2	0,487095		0,033899	2,1	90,3	0,999	-0,01	0,039	-0,999	-0,016	0,034	27. Mai.		06:01	06:19						
	0.009506		2	0,476095	0.01513		2,4	90,7	0,999	-0,013	0,039	-0,999	-0,015	0,038	28. Mai.		06:01	06:19						
	0,009308				0,01313	0.03667	2,5	91,1	0,999	-0,02	0,042	-0,999	-0,014	0,042	29. Mai.		06:01	06:19						
	0.009299		2		0.014568		2,7	91,1	0,999	-0,023	0,047	-0,999	-0,014	0,047	30. Mai.		06:02	06:19						
	0,009235			0,434533		0.037858	2,9	91,5	0,998	-0,025	0.05	-0,998	-0,013	0,055	31. Mai.		06:02	06:19						
2022-03-25 06:36:00		582,1921		0,434333			3	91,7	0,998	-0,028	0,053	-0,998	-0,012	0,059	1. Jun.	19	06:01	06:19						
		584,4175		0,415133	0,01376	100000000000000000000000000000000000000	3,2	91,9	0,998	-0,033	0,056	-0,998	-0,011	0,064	2. Jun.	19	06:01	06:19						
		586,6384		0,405761			3,4	92,1	0,998	-0,036	0,058	-0,998	-0,011	0,068	3. Jun.	19	06:01	06:19						
	0.008466	588.855			0.013246		3,5	92,3	0,997	-0,039	0,061	-0,997	-0.009	0,072	4, Jun.	19	06:01	06:19						
		591,0671		0,387648	Acres I house, with a re-		3,7	92,5	0,997	-0.043	0,064	-0,997	-0,008	0,077	5. Jun.	19	06:01	06:19						
2022-03-26 06:28:00				0,499297	and the second distance of the		2	89,9	0.999	0.002	0,036	-0,999	-0.024	0,026	6. Jun.	GmbH Copy	06:02	06:20	but-written-nocti	e-prohibited-				
2022-03-20 06:28:00	0,003793	303,307	2	0,439297	0,010122	0,032/32	- 2	69,9	0,999	0,002	0,030	-V <sub>1</sub> 999	-0,024	0,020	o. Jun.	13	VV:02	00:20	N					

	Corneal	DNI	Ocular	Reflectivity	Retinal	Subtended	Sun	Sun	Sun	Sun	Sun	Reflected	Reflected I	Reflected Sig	(4	Anzahl	200.000	1007	Zeitraum	Zeitraum	Minuten	Minuten im	was a second	AND A SECURITION
	Irradiance	(W/m^2)	Hazard #		Irradiance	Glare Angle	Altitude	Azimuth	Position	Position	Position	Sun Vector	Sun Vector S	un Vector u	Tag	Minuten	Anfang	Ende	Start	Ende	pro Tag	Zeitraum	Erste Zeit Letzte Zeit	Messpunkt OP 2
2022-03-09 06:53:00	0,008817	542,4642	2	0,452041	0,013908	0,036706	0,1	98,1	0,99	-0,141	0,001	-0,99	0,108	0,092	17. Apr.	2	06:30	06:31	20.04.2022	23.08.2022	1	9 2128	8 06:01 06:34	
2022-03-09 06:54:00	0,00851	544,9694	2	0,441926	0,01366	0,035092	0,2	98,3	0,989	-0,145	0,004	-0,989	0,108	0,096	18. Apr.	2	06:29	06:30						
2022-03-10 06:50:00	0,009211	540,5747	2	0,463267	0,014204	0,038787	0	97,5	0,991	-0,13	0,001	-0,991	0,099	0,084	19. Apr.	4	06:27	06:30				Potentielle R	teflexionen am Messpunkt	OP 2:
2022-03-10 06:51:00	0,008976	543,0687	2	0,452886	0,01395	0,038072	0,2	97,7	0,991	-0,134	0,004	-0,991	0,1	0,089	20. Apr.	6	06:24	06:29				2128	8 Minuten pro Jahr (Summ	e gesamt)
2022-03-10 06:52:00	0,008691	545,558	2	0,442741	0,0137	0,036772	0,4	97,9	0,991	-0,137	0,006	-0,991	0,101	0,093	21. Apr.	6	06:23	06:28				1436	6 Minuten pro Jahr mit Sich	htschutz durch Blattwerk (Juni-September)
2022-03-11 06:48:00	0,00952	541,2055	2	0,474783	0,014574	0,039442	0	96,9	0,993	-0,119	0	-0,993	0,091	0,077	22. Apr.	. 8	06:21	06:28				692	2 Minuten pro Jahr ohne Si	ichtschutz durch Blattwerk (Oktober-Mai)
2022-03-11 06:49:00	0,009357	543,6836	2	0,464132	0,014312	0,039524	0,2	97	0,992	-0,123	0,003	-0,992	0,092	0,081	23. Apr.	10	06:19	06:28				19	9 Minuten pro Tag (Max)	
2022-03-11 06:50:00	0,009158	546,157	2	0,453722	0,014055	0,039221	0,3	97,2	0,992	-0,126	0,006	-0,992	0,093	0,086	24. Apr.	11	06:18	06:28						
2022-03-11 06:51:00	0,008899	548,6257	2	0,443548	0,013802	0,038257	0,5	97,4	0,992	-0,129	0,009	-0,992	0,093	0,09	25. Apr.	. 12	06:15	06:26					Parameter für Daten Bere	einigung (Datensatz mit 3677 Einträgen /-1017):
2022-03-11 06:52:00	0,008594	551,0896	2	0,433604	0,013553	0,036727	0,7	97,6	0,991	-0,133	0,012	-0,991	0,094	0,094	26. Apr.	. 13	06:14	06:26					1.: Zeitraum zwischen 06	:00 - 22:00 Uhr (bzw. Sonnenuntergang)
2022-03-12 06:46:00	0,009866	541,8454	2	0,486598	0,014954	0,040343	0	96,2	0,994	-0,108	0	-0,994	0,083	0,07	27. Apr.	15	06:12	06:26					2.: Sonnenstand über Ho	rizont ist min. 10" (Standard: min. 10")
2022-03-12 06:47:00	0,009693	544,3078	2	0,475669	0,014685	0,040389	0,2	96,4	0,994	-0,112	0,003	-0,994	0,084	0,074	28. Apr.	. 15	06:11	06:25					3.: Dauer der Reflexion is	t min. 5 Minuten pro Tag (Standard: min. 5 Minuten)
2022-03-12 06:48:00	0,009474	546,7655	2	0,464988	0,01442	0,03997	0,3	96,6	0,993	-0,115	0,006	-0,993	0,084	0,078	29. Apr.	. 17	06:09	06:25						
	0,009318		2	0,454549	0,01416	0,040117	0,5	96,8	0,993	-0,118	0,009	-0,993	0,085	0,083	30. Apr.	18	06:08	06:25						
2022-03-12 06:50:00	0,009091	551,6668	2	0,444347	0,013903	0,039536	0,6	97	0,993	-0,122	0,011	-0,993	0,086	0,087	1. Mai.	19	06:06	06:24						
2022-03-12 06:51:00	0,008809	554,1104	2	0,434377	0,013652	0,038335	0,8	97,2	0,992	-0,125	0,014	-0,992	0,087	0,091	2. Mai.	18	06:06	06:23					Potentielle Re	flexionen
2022-03-12 06:52:00	0,008485	556,5492	2	0,424632	0,013404	0,036578	1	97,4	0,992	-0,128	0,017	-0,992	0,087	0,095	3. Mai.	18	06:06	06:23						
2022-03-13 06:45:00	0,009955	542,4997	2	0,487505	0,015	0,040875	0,1	95,8	0,995	-0,101	0,003	-0,995	0,075	0,067	4. Mai.	19	06:05	06:23		30 -			Max. Minuten	pro rag
2022-03-13 06:46:00	0,009805	544,9537	2	0,476547	0,014729	0,041155	0,3	96	0,995	-0,104	0,005	-0,995	0,076	0,071	5. Mai.	19	06:05	06:23						
2022-03-13 06:47:00	0,00961	547,403	2	0,465837	0,014463	0,040983	0,5	96,2	0,994	-0,107	0,008	-0,994	0,077	0,075	6. Mai.	18	06:05	06:22		25				
	0,009404		2	0,455371	0,014201	0,040583	0,6	96,3	0,994	-0,11	0,011	-0,994	0,078	0,079	7. Mai.	18	06:05	06:22						
	0,009223			0,445141			0,8	96,5	0,993	-0,114	0,014	-0,993	0,078	0,084	8. Mai.	18	06:05	06:22		44				
	0,008972			0,435144		0,039739	1	96,7	0,993	-0,117	0,017	-0,993	0,079	880,0	9. Mai.	19	06:04	06:22		20	1.1	1.1.		1.1.1.1.
	0,008672			0,425374			1,1	96,9	0,993	-0,12	0,019	-0,993		0,092	10. Mai.		06:04	06:21		0833				Halland III and Halland III and Halland III and Halland
	0,008332	559,579		0,415825		0,036323	1,3	97,1	0,992	-0,124	0,022	-0,992	0,08	0,097	11. Mai.		06:04	06:21		15				
	0,010127			0,499646		0,040506	0,1	95,1	0,996	-0,089	0,002	-0,996	0,067	0,059	12. Mai.		06:04	06:21	_	100	- 4			
	0,010032			0,488405			0,3	95,3	0,996	-0,093	0,005	-0,996	0,068	0,064	13. Mai.		06:03	06:20		10				
		545,595		0,477418			0,5	95,5	0,995	-0,096	0,008	-0,995	0,068	0,068	14. Mai.		06:02	06:19						
	0,009731				0,014506		0,6	95,7	0,995	-0,099	0,011	-0,995	0,069	0,072	15. Mai.		06:02	06:19		5				
	0,009514			0,456187		0,04146	0,8	95,9	0,995	-0,103	0,014	-0,995	0,07	0,076	16. Mai.		06:02	06:19						
	0,009326			0,445932			0,9	96,1	0,994	-0,106	0,016	-0,994	0,071	0,081	17. Mai.		06:02	06:19		0				
The state of the s		555,3026		0,435909		0,040918	1,1	96,3	0,994	-0,109	0,019	-0,994	0,071	0,085	18. Mai.		06:03	06:20		16	* *	7 2 6	0 4 4 4	1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2
	0,008843			0,426113		0,039837	1,3	96,5	0,993	-0,113 -0,116	0,022	-0,993 -0,993	0,072	0,089	19. Mai. 20. Mai.		06:02	06:19		*	4. Apr.	3. Mai.		26. Jun. 3. Jul. 10. Jul. 17.
2022-03-14 06:50:00		562,5342		0,416539			1,4	96,7 96,8	710000				0,073	0,093	20. Mai. 21. Mai.		06:02	06:19		- 1	~ ~		- H H	7 7 7 7 7
	0.010279		2	and the state of t	0.012992		1,6	94,5	0,992	-0,119 -0,078	0,028	-0,992 -0,997	0.059	0.052	22. Mai.		06:02	06:19						98
	0,010279			0,500569	0.015725	0.040718	0,1	94,5	0,997	-0,078	0,002	-0,997	0,059	0,052	23. Mai.		06:02	06:19						
	0,010228			0,300369			0,4	94,9	0,996	-0,082	0,003	-0,996	0.06	0,06	24. Mai.		06:02	06:19						
2022-03-15 06:42:00	0,010146	548,661	2	0,4893		0,041035	0,6	95,1	0,996	-0,083	0,008	-0,996	0,061	0,065	25. Mai.		06:02	06:19						
2022-03-15 06:44:00	0.009879	551.075	2	0,478288			0,8	95,1	0,996	-0,088	0,013	-0,996	0,061	0,069	25. Mai.		06:01	06:18						
		553,4844		0,457002		0,042541	0,9	95,4	0,995	-0,092	0,015	-0,995	0,062	0,069	27. Mai.		06:01	06:18						
	0.009448		2		0.014346		1,1	95,6	0,995	-0,098	0,019	-0,995	0,062	0,078	28. Mai.		06:01	06:18						
	0.009274			0.436672		0.041841	1,2	95,8	0,995	-0,101	0,022	-0,995	0,064	0,082	29. Mai.		06:01	06:18						
		560,6849		0,436672		0.041149	1,4	96	0,994	-0,101	0,022	-0,994	0,065	0,082	30. Mai.		06:02	06:19						
	0,009036			0,420651		0,039835	1,6	96,2	0,994	-0,103	0,023	-0,994	0,065	0,09	31. Mai.		06:02	06:19						
	0,008406			0,417234		0,037953	1,7	96,4	0,993	-0,111	0,027	-0,993	0,066	0,095	1. Jun.	18	06:01	06:18						
	0.010372			0,524874			0,1	93,9	0,998	-0,067	0,002	-0,998	0,00	0,044	2. Jun.	18	06:01	06:18						
		544,4869		0,524674	April 1 Parlament and a print	0.039571	0,1	94	0,998	-0.07	0,002	-0,998	0.051	0.049	3. Jun.	18	06:01	06:18						
2022-03-16 06:40:00				0,513047			0,3	94.2	0,997	-0,074	0,007	-0,997	0.052	0,053	4. Jun.	GmbH Copy	06:01	06:18	but-written-nocti	ce-prohibited-				
2022-03-10 00:40:00	0,010323	240,0349		A,301468	0,013336	0,040671	0,4	54,2	0,397	-0,074	0,007	-0,397	0,052	0,000	a. Jun.	10	00:01	00:19	EL .					

	Corneal	DNI	Ocular	Reflectivity	Retinal	Subtended	Sun	Sun	Sun	Sun	Sun	Reflected	Reflected I	Reflected Sig	(4	Anzahl	20005	etwort.	Zeitraum	Zeitraum	Minuten	Minuten	im	S. S		2310	- Table 1	nementations				
	Irradiance	(W/m^2)	Hazard #	- 25	Irradiance	Glare Angle	Altitude	Azimuth	Position	Position	Position	Sun Vector	Sun Vector S	un Vector u	Tag	Minuten	Anfang	Ende	Start	Ende	pro Tag	Zeitraum	20 1	Erste Ze	t Letzte Z	Zeit	Messpuni	kt OP 4				
2022-04-21 18:25:00	0,009063	627,5828	2	0,420997	0,023665	0,025718	7,2	279,4	-0,979	0,163	0,125	0,979	-0,205	-0,009	5. Mai.	1	18:27	18:27	14.06.2022	28.06.2022		5	75	18:3	5 18:	:42						
2022-04-22 18:25:00	0,009048	630,5042	2	0,413675	0,023362	0,026562	7,5	279,7	-0,977	0,166	0,13	0,977	-0,211	-0,007	6. Mai.	1	18:28	18:28	09.07.2022	09.07.2022		5	5	18:3	9 18:	:43						
2022-04-22 18:26:00	0,009105	628,6411	2	0,422743	0,023803	0,025631	7,3	279,8	-0,977	0,17	0,127	0,977	-0,212	-0,012	7. Mai.	2	18:27	18:28														
2022-04-23 18:26:00	0,009096	631,555	2	0,415459	0,023501	0,02651	7,6	280,1	-0,976	0,173	0,132	0,976	-0,217	-0,011	8. Mai.	2	18:27	18:28				Potentiel	le Refi	lexionen	am Messp	unkt O	P 4:					
2022-04-24 18:25:00	0,008829	636,2819	2	0,399639	0,022776	0,026625	8	280,1	-0,975	0,174	0,139	0,975	-0,222	-0,005	9. Mai.	1	18:28	18:28					80 N	Minuten	pro Jahr (Si	umme	gesamt)					
2022-04-24 18:27:00	0,009124	632,6098		0,417307		0,026279	7,7	280,5	-0,975	0,18	0,133	0,975	-0,224	-0,014	10. Mai.	2	18:28	18:30					80 N	Minuten	pro Jahr mi	it Sicht	schutz dui	rch Blatty	rerk (Juni	Septembe	er)	
	0,008953			0,392916		0,028557	8,2	280,3	-0,974	0,178	0,143	0,974	-0,228	-0,004	11. Mai.	3	18:28	18:30							pro Jahr oh		ntschutz d	lurch Blat	twerk (Ok	tober-Mai	0	
	0,009029			0,4015			8,1	280,5	-0,973	0,181	0,141	0,973	-0,229	-0,009	12. Mai.	2	18:27	18:30					5 N	Minuten	pro Tag (M	tax)						
2022-04-25 18:26:00		635,7115		0,410267	0,02336	0,026908	7,9	280,7	-0,973	0,184	0,138	0,973	-0,23	-0,013	13. Mai.	1	18:28	18:28														
	0,008781			0,386385			8,5	280,6	-0,972	0,181	0,148	0,972	-0,234	-0,003	14. Mai.	1	18:28	18:28							r für Daten						1117):	
	0,009043			0,403427		0,02744	8,2	280,9	-0,972	0,188	0,142	0,972	-0,235	-0,012	15. Mai.	2	18:28	18:30							um zwische							
	0,008841			0,380042		0,029436	8,7	280,8	-0,971	0,185	0,152	0,971	-0,239	-0,002	16. Mai.	2	18:28	18:30							nstand übe							
2022-04-27 18:26:00	0,00899			0,396785			8,4	281,1	-0,971	0,191	0,146	0,971	-0,241	-0,011	17. Mai.	1	18:31	18:31					3	.: Dauer	der Reflexi	ion ist r	min. 5 Mir	nuten pro	Tag (Star	dard: min	. 5 Minut	en)
		640,9079		0,398823	Note that the same of the	0,027346	8,5	281,5	-0,969	0,198	0,148	0,969	-0,247	-0,014	18. Mai.	2	18:30	18:32														
	0,008905			0,392415			8,8	281,8	-0,968	0,201	0,152	0,968	-0,252	-0,013	19. Mai.	1	18:30	18:30														
2022-04-30 18:25:00		650,1125		0,369965		0,027675	9,3	281,6	-0,967	0,198	0,162	0,967	-0,256	-0,004	20. Mai.	2	18:29	18:30						20000000	2001.76.3007		3.010.000.000	2008				
2022-04-30 18:27:00	0,008849			0,386196		0,02814	9	282	-0,966	0,205	0,156	0,966	-0,257	-0,012	21. Mai.	1	18:32	18:32						Pote	ntielle	Refl	exion	en				
	0,008633			0,364204		0,02989	9,6	281,8	-0,965	0,202	0,166	0,965	-0,261	-0,003	23. Mai.	1	18:33	18:33							Max. Minu	uten pr	o Tag					
2022-05-01 18:26:00		649,6269		0,380162	0,02212	0,026928	9,2	282,2	-0,965	0,208	0,16	0,965	-0,263	-0,011	24. Mai.	2	18:31	18:33		30												_
	0,008852			0,396801	0,022963	0,026213	8,9	282,6 282,6	-0,964 -0,963	0,215	0,155	0,964	-0,264 -0,269	-0,019 -0,014	25. Mai. 26. Mai.	- 1	18:31 18:30	18:31 18:34														
	0,008458			0,368633		0,02736	9,3 9,7	282,6	-0,963	0,215	0,162	0,963	-0,209	-0,009	27. Mai.	2	18:30	18:31		25												
	0,008438	653,464		0,368633		0.02726	9,7	282,8	-0,962	0,215	0,168	0,962	-0,273	-0,009	28. Mai.		18:30	18:30														
	0,008603			0,363131		100000000000000000000000000000000000000	9,9	282,8	-0,961	0,218	0,100	0,961	-0,274	-0,008	29. Mai.	1	18:34	18:34		20												
		654,7593		0,303131		0,029476	9,8	283	-0,961	0,218	0,172	0,961	-0,278	-0,008	30. Mai.	2	18:33	18:35														
2022-05-05 18:27:00		657,5327		0,365507			10	283,2	-0.959	0,224	0,173	0,959	-0,273	-0.011	31. Mai.	2	18:33	18:35		15												
	0.008665			0,381413			9,7	283,5	-0,958	0,231	0,168	0,958	-0.285	-0,02	1. Jun.	3	18:33	18:36														
	0,008605			0,367967			10,1	283,5	-0,957	0,231	0,175	0,957	-0,289	-0,015	2. Jun.	3	18:32	18:36		10												
	0,008626			0,375876			9,9	283,7	-0,957	0.234	0,172	0,957	-0,29	-0,019	3. Jun.	4	18:32	18:36		10												
		661,5941		0,355099		0,029543	10,4	283,6	-0,956	0,231	0,181	0,956	-0,293	-0,01	4. Jun.	4	18:32	18:36														
		659,8959		0,362726			10,3	283,7	-0.956	0.234	0,178	0,956	-0.294	-0,014	5. Jun.	3	18:32	18:35		5				11.1		11111	IIIII		1			
2022-05-08 18:27:00	0,008433	664,3338		0,350141		0,02981	10,6	283,7	-0,955	0,233	0,185	0,955	-0,298	-0,009	6. Jun.	4	18:33	18:36			.11	الباصابا	11				ШШШ	шыш	Hhual	11.	led	1.1
2022-05-08 18:28:00	0,008492	662,6487	2	0,357652	0,021227	0,028952	10,5	283,9	-0,954	0,237	0,182	0,954	-0,298	-0,013	7. Jun.	3	18:33	18:35		0 +	***************************************	7				шщ	шши		,		.,	TITLE .
2022-05-09 18:28:00	0,00843	663,9696	2	0,352741	0,020978	0,029285	10,7	284,1	-0,953	0,24	0,185	0,953	-0,303	-0,012	8. Jun.	2	18:35	18:37		18	12	19		- Per	5 5	in on	Je.	7. Jul.	4. Jul.	1 Jel	3	au l
2022-05-10 18:28:00	0,008389	666,7059	2	0,34799	0,02078	0,029623	10,9	284,3	-0,952	0,242	0,189	0,952	-0,307	-0,011	9. Jun.	3	18:35	18:38		uń.				ni .	9 9	23	30	, K	14	N	100 100 100	4
2022-05-10 18:30:00	0,008465	663,3645	2	0,363027	0,02157	0,02754	10,6	284,7	-0,951	0,249	0,184	0,951	-0,309	-0,019	10. Jun.	3	18:35	18:38		-												
2022-05-11 18:28:00	0,008333	668,0357	2	0,343395	0,020547	0,029953	11,1	284,5	-0,95	0,245	0,192	0,95	-0,312	-0,01	11. Jun.	3	18:36	18:39														
2022-05-11 18:29:00	0,008386	666,3731	2	0,350729	0,020934	0,02906	10,9	284,7	-0,95	0,248	0,19	0,95	-0,312	-0,014	12. Jun.	3	18:36	18:39														
2022-05-11 18:30:00	0,008417	664,7071	2	0,358214	0,021327	0,027955	10,8	284,8	-0,95	0,252	0,187	0,95	-0,313	-0,018	13. Jun.	2	18:36	18:38														
	0,008314	672,4019	2	0,338954	0,020414	0,030265	11,3	284,6	-0,949	0,248	0,196	0,949	-0,316	-0,009	14. Jun.	5	18:35	18:39														
		667,4524		0,361093		0,027095	10,8	285,2	-0,948	0,257	0,188	0,948	-0,318	-0,022	15. Jun.		18:35	18:39														
	0,008322		2	0,34179	0,020575	0,02976	11,3	285	-0,947	0,254	0,196	0,947	-0,321	-0,013	16. Jun.	5	18:36	18:40														
	0,008288			0,337548		0,030081	11,5	285,2	-0,946	0,256	0,2	0,946	-0,325	-0,012	17. Jun.	5	18:36	18:40														
	0,008238			0,333453	A PRINCIPLE TO SERVICE	0,03038	11,7	285,3	-0,944	0,259	0,203	0,944	-0,329	-0,011	18. Jun.	5	18:36	18:40														
	0,008305		2	0,34776		0,028256	11,4	285,7	-0,944	0,265	0,197	0,944	-0,33	-0,019	19. Jun.	5	18:36	18:40														
	0,008189		2			0,030668	11,9	285,5	-0,943	0,261	0,206	0,943	-0,333	-0,01	20. Jun.	5	18:37	18:41														
	0,008273			0,343621			11,6	285,9	-0,942	0,268	0,2	0,942	-0,334	-0,019	21. Jun.	5	18:37	18:41														
	0,008262			0,346814			11,6	286,2	-0,941	0,273	0,201	0,941	220910,338	-0,022	22. Jun.	GmbH Copy	18:37	18:41	out-written-nocti	ice-prohibited												
2022-05-18 18:30:00	0,00811	678,3378	2	0,328832	0,019979	0,030026	12,1	286	-0,94	0,269	0,209	0,94	-0,341	-0,013	23. Jun.	5	18:37	18:41														