



Schallimmissionsprognose



Standort:

Rastenberg – RAS 01...07, ROL 14

Bundesland:

Thüringen

Auftraggeber:

BOREAS Energie GmbH

Moritzburger Weg 67

01109 Dresden

Tel.: 0351/885070

Berichtsnummer:

N-IBK-9131124

Datum:

08.11.2024

Auftragnehmer:

Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH

Moritzburger Weg 67

01109 Dresden

Tel.: 0351/88507-1

E-Mail: gutachten@ib-kuntzsch.de

Web: www.windgutachten.de



Durch die DAkkS Deutsche Akkreditierungsstelle GmbH nach DIN EN ISO/IEC 17025:2018 akkreditiertes Prüflaboratorium. Die Akkreditierung gilt für die in der Urkunde aufgeführten Prüfverfahren.

Inhaltsverzeichnis

1	Zusammenfassung.....	3
2	Aufgabenstellung / verwendete Unterlagen und Daten.....	5
3	Vorbemerkungen.....	7
4	Berechnungsgrundlagen der Schallausbreitung.....	8
5	Standortspezifische Berechnungsvoraussetzungen.....	9
5.1	Lage und Beschreibung des Standorts.....	9
5.2	Einschätzung der Immissionsorte nach Gebietskategorien.....	11
5.3	Unsicherheitsbetrachtung.....	12
5.3.1	Schallemissionswerte der betrachteten Windenergieanlagentypen.....	12
5.3.2	Unsicherheit der Ausbreitungsberechnung.....	14
5.3.3	Gesamtunsicherheit des Beurteilungspegels.....	14
6	Berechnungsergebnisse.....	17
6.1	Beurteilungspegel an den betrachteten Immissionsorten.....	17
6.2	Beurteilung der Berechnungsergebnisse.....	18
7	Literaturhinweise.....	20
8	Anhang.....	21
8.1	Übersichtspläne mit Schalldruckpegelniveaulinien.....	21
8.2	Berechnungsberichte der Prognosesoftware.....	23
8.3	Detaillierte Berechnungsberichte der Prognosesoftware.....	33
8.4	Berechnung des mittleren Schallleistungspegels und der Standardabweichung.....	51
8.5	Begriffsdefinitionen.....	55
8.6	Angaben zu den verwendeten Oktavpegeln.....	57
8.7	Angaben zu den verwendeten Schallemissionspegeln.....	61

1 Zusammenfassung

Im vorliegenden Bericht wird die Errichtung von acht Windenergieanlagen südöstlich des bestehenden Windparks Olbersleben bezüglich der Schallimmissionen betrachtet. Hierzu wurden in den Ortschaften Roldisleben, Rastenberg, Hardisleben, Mannstedt, Guthmannshausen und Olbersleben, die sich im möglichen akustischen Einwirkungsbereich dieser Windenergieanlagen befinden, relevante Immissionsorte definiert. Für diese Immissionsorte wurden unter Berücksichtigung der geltenden Berechnungsvorschriften im Bundesland Thüringen die zu erwartenden Schallimmissionspegel berechnet.

In der vorliegenden Prognose werden zwei Berechnungsvarianten betrachtet – die Berechnungsvariante BV1 beinhaltet den für den Tagbetrieb nach TA Lärm geeigneten leistungsoptimierten Betrieb der geplanten WEA. In der Berechnungsvariante BV2 wird der schallreduzierte Betrieb der WEA dargestellt, mit dem ein Betrieb der geplanten WEA im Nachtzeitraum nach TA Lärm möglich ist.

Zusammenfassend ist festzustellen, dass es bei einem leistungsoptimierten Betrieb der geplanten Anlagen an mehreren Immissionsorten zur Überschreitung des Immissionsrichtwerts um mehr als 1 dB(A) für den Nachtzeitraum nach TA Lärm kommt. Bei einer Betriebsweise der geplanten WEA entsprechend Tabelle 1 beträgt die Überschreitung an den kritischen Immissionsorten jedoch nicht mehr als 1 dB(A). Folglich steht einer Genehmigung des geplanten Vorhabens unter diesen Voraussetzungen nach TA Lärm 3.2.1 Absatz 3 nichts entgegen.

An allen weiteren Immissionsorten wird der jeweils anzuwendende Immissionsrichtwert unter Berücksichtigung der Berechnungsvariante BV2 durch die Beurteilungspegel der Gesamtbelastung eingehalten. Einer Genehmigung entsprechend TA Lärm 3.2.1 Absatz 1 steht daher nichts entgegen.

geplante Windenergie- anlage	WEA-Typ	Tagbetrieb		Nachtbetrieb	
		Betriebsmodus	L _{WA,90} [dB(A)]	Betriebsmodus	L _{WA,90} [dB(A)]
RAS 01	Vestas V172-7.2 MW	PO7200	109,0	SO2	106,1
RAS 02, RAS 03	Vestas V172-7.2 MW	PO7200	109,0	SO1	107,1
RAS 04...06	Vestas V172-7.2 MW	PO7200	109,0	PO7200	109,0
RAS 07	Vestas V136-4.2 MW	PO1	106,0	PO1	106,0
ROL 14	Vestas V172-7.2 MW	PO7200	109,0	SO3	105,1

Tabelle 1: Betriebsmodi und Schalleistungspegel der geplanten Anlagen

Die in der Prognose betrachteten Betriebsmodi, die angewendeten Unsicherheiten (σ_R und σ_P) und die daraus resultierenden maximal zulässigen Schallleistungspegel ($L_{e,max}$) der geplanten Anlagen sowie die entsprechend angepassten Oktavspektren sind in nachfolgender Tabelle aufgeführt.

geplanter WEA-Typ	Betriebsmodus	$L_{e,max}$ [dB(A)]	σ_R	σ_P	Oktavspektrum $L_{e,max}$ Okt.								
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000	Hz
Vestas V136-4.2 MW	STE PO1	105,6	0,5	1,2	86,5	94,2	98,9	100,7	99,6	95,5	88,6	78,5	dB(A)
Vestas V172-7.2 MW	PO7200	108,6	0,5	1,2	92,3	99,8	103,0	103,2	101,5	97,0	89,4	78,7	
	SO1	106,7	0,5	1,2	90,4	98,0	101,1	101,3	99,7	95,2	87,6	77,0	
	SO2	105,7	0,5	1,2	89,4	97,0	100,1	100,3	98,7	94,2	86,6	76,0	
	SO3	104,7	0,5	1,2	88,4	95,9	99,1	99,3	97,7	93,2	85,7	75,1	

Tabelle 2: Angaben zu Schallleistungspegeln, Unsicherheiten und Oktavspektren der geplanten WEA-Typen

Aufgrund der auftretenden Richtwertüberschreitungen und da für die Berechnungen lediglich Herstellerangaben zu den Schallemissionspegeln der geplanten WEA-Typen vorlagen, wird in Anlehnung an [2] empfohlen, zukünftig veröffentlichte Ergebnisse von Schallvermessungen in die Beurteilung der Immissionssituation einzubeziehen bzw. eine Abnahmemessung nach Errichtung der Anlagen durchzuführen.

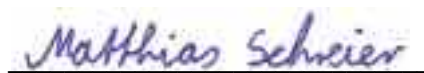
Der vorliegende Bericht entspricht der Technischen Anleitung zum Schutz gegen Lärm [1] gemäß dem Berechnungsverfahren der DIN ISO 9613-2 [3] unter Berücksichtigung der aktuellen LAI-Hinweise [2]. Der Bericht wurde vom Auftragnehmer unabhängig und nach bestem Wissen und Gewissen erstellt.

In der hier praktizierten Anwendung der DIN ISO 9613-2 gelten Mitwindausbreitungsbedingungen nach DIN ISO 1996-2, wie sie üblicherweise nachts auftreten. Inversionsbedingungen über Wasserflächen sind hier nicht berücksichtigt. Sie können im Einzelfall zu höheren Schalldruckpegeln führen, als die hier berechneten Werte zeigen.

Die Beurteilungspegel lt. [1] beziehen sich auf den über lange Zeiträume auftretenden Dauerschall, der in der vorliegenden Immissionsprognose betrachtet wird. Für selten auftretende Einzelereignisse des o.g. Charakters sind dagegen deutlich höhere Pegelwerte zulässig.



Bearbeiter: Dipl.-Ing. Barbara Schmidt
Projektingenieurin



überprüft: M. Sc. Matthias Schreier
Geschäftsführer

2 Aufgabenstellung / verwendete Unterlagen und Daten

Der Auftraggeber beabsichtigt auf einer Freifläche südlich der Ortschaft Roldisleben die Errichtung von einer Windenergieanlage des Typs Vestas V136-4.2 MW und sieben Anlagen des Typs Vestas V172-7.2 MW. Die Standorte der geplanten Anlagen schließen sich unmittelbar südöstlich an den Windpark Olbersleben an.

Mit Schreiben vom 13.09.2024 wurde die Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH beauftragt, die vorliegende Schallimmissionsprognose zu erstellen. Neben den vorhandenen Anlagen waren vier genehmigte WEA des Auftraggebers sowie drei beantragte Anlagen anderer Projektentwickler als Vorbelastung zu berücksichtigen.

Die vorliegende Schallimmissionsprognose dient der Ermittlung von Daten zur Schallimmissionssituation an den umliegenden Gebäuden im Rahmen der Aufstellung eines Bebauungsplans durch den Auftraggeber.

Auftraggeber und Auftragnehmer des vorliegenden Berichts sind bezüglich eines Mitglieds der Geschäftsführung nicht voneinander getrennt. Das im Rahmen der Akkreditierung als Prüflabor gemäß DIN EN ISO/IEC 17025:2018 bestehende Qualitätsmanagementsystem des Auftragnehmers gewährleistet, dass eine fachliche Einflussnahme des Auftraggebers auf die Ergebnisse der Begutachtung auch in diesem Fall ausgeschlossen werden kann.

Für die Erstellung des vorliegenden Berichts wurden folgende Daten und Unterlagen verwendet:

- Topographische Karten des Thüringer Landesamtes für Vermessung und Geoinformation im Maßstab 1:25.000,
- Angaben zu Standortkoordinaten und -bezeichnung sowie zum Typ und zur Nabenhöhe der vorhandenen, genehmigten, beantragten und geplanten Windenergieanlagen (Quelle: Koordinatenliste mit Stand vom 04.05.2023; E-Mail des Auftraggebers vom 14.06.2023),
- Angaben zu Standortkoordinaten und -bezeichnung sowie zum Typ und zur Nabenhöhe der beantragten Anlagen WEA 05a und WEA 06a (Quelle: E-Mail des Auftraggebers vom 07.11.2023; aktualisiert durch Angaben zur Fundamenthöhung am 24.11.2023),
- Korrekturbescheid 110/23/KB vom 05.02.2024 zum Genehmigungsbescheid 99/22/GB vom 09.06.2023 zum geänderten Schallleistungspegel der genehmigten WEA OM 24, OM 25, BACH 05 (Quelle: E-Mail des Auftraggebers vom 29.05.2024),
- Genehmigungsbescheid des LRA Sömmerda 129/22/GB vom 02.01.2024 für die WEA OL 39 (Quelle: E-Mail des Auftraggebers vom 03.01.2024),
- Genehmigungsbescheid des Landratsamtes (LRA) Sömmerda 87/18/GB vom 06.06.2019 für zwei WEA der UKA Meißen Projektentwicklung GmbH (Quelle: E-Mail des Auftraggebers vom 12.11.2019),
- Genehmigungsbescheide LRA Sömmerda 11/11/GB vom 16.08.2012 für 9 WEA, 21/11/GB vom 24.04.2013 für 15 WEA und 06/13/AeGB vom 15.05.2013 für 5 WEA (Quelle: E-Mails der BOREAS Energie GmbH vom 17.10.2013 und 02.02.2016),
- Genehmigungsbescheid des LRA Sömmerda 15/16/GB vom 22.12.2016 für die 5 WEA OM 06...08, OL 22 und OL 23 (Quelle: bereitgestellt vom Auftraggeber am 26.01.2017),

- Flächennutzungsplans des Ortsteils Roldisleben (Quelle: Archiv des Auftragnehmers aus vorherigem Projektschritt),
- Auskunft zu Flächennutzungsplänen und/oder Bebauungsplänen der Gemeinden Hardisleben, Mannstedt und Guthmannshausen (Quelle: E-Mails der Landgemeinde Buttstädt – Frau Kitz – vom 15.09.2023),
- Klarstellungssatzungen der Gemeinden Olbersleben, Hardisleben, Mannstedt und Guthmannshausen (Quelle: Download aus dem Geoportal Thüringen; Website: thuringenviewer.thueringen.de; Zugriff: 14.11.2023),
- Daten der Standortbesichtigungen durch den Auftragnehmer am 30.09.2009, 07.01.2016, 16.11.2018 und 21.07.2023 (mit GPS aufgenommene Standortkoordinaten der vorhandenen WEA, GPS-Positionen ausgewählter Immissionsorte, Fotos der vorhandenen WEA und Immissionsorte, Feldprotokolle).

Die für die Schallberechnung notwendigen Emissionspegel der einzelnen Windenergieanlagentypen entsprechen den jeweiligen Genehmigungen oder wurden vorliegenden Vermessungsberichten bzw. Herstellerangaben entnommen. Nähere Angaben zu Quelle und Aktualität der Werte sind im Anhang unter Punkt 8.4 und 8.7 zu finden.

3 Vorbemerkungen

Mit modernen Windenergieanlagen wird auf umweltfreundliche Art Strom produziert. Um diese Art der Energiegewinnung auch hinsichtlich des Lärmschutzes umweltfreundlich zu gestalten, muss durch Einhaltung von Mindestabständen oder andere technische Maßnahmen sichergestellt werden, dass Nachbarn nicht erheblich benachteiligt oder belastigt werden. Je nach Nutzungsart der benachbarten Flächen werden dazu in der TA Lärm [1] bestimmte Immissionsrichtwerte für den Beurteilungspegel vorgegeben, und zwar für

a. Industriegebiete		70 dB(A)
b. Gewerbegebiete	tags	65 dB(A)
	nachts	50 dB(A)
c. urbane Gebiete	tags	63 dB(A)
	nachts	45 dB(A)
d. Kerngebiete, Dorfgebiete und Mischgebiete	tags	60 dB(A)
	nachts	45 dB(A)
e. allgemeine Wohngebiete und Kleinsiedlungsgebiete	tags	55 dB(A)
	nachts	40 dB(A)
f. reine Wohngebiete	tags	50 dB(A)
	nachts	35 dB(A)
g. Kurgebiete, Krankenhäuser und Pflegeanstalten	tags	45 dB(A)
	nachts	35 dB(A)

Der Tagzeitraum umfasst hierbei die Zeitspanne von 6.00 bis 22.00 Uhr, der Nachtzeitraum beginnt 22.00 Uhr und endet 6.00 Uhr. Zur Beurteilung der Immissionssituation werden in der Regel die Richtwerte für den kritischeren Nachtzeitraum verwendet.

Zur Prognose der Geräuschimmission von Schallquellen auch über größere Entfernungen bietet die DIN-Richtlinie DIN ISO 9613-2 [3] ein einheitliches Rechenverfahren an. In dieser Richtlinie werden die Zusammenhänge zwischen der Schallemission und der Schallimmission im interessierenden Einwirkungsbereich dargestellt, und es wird gezeigt, wie bei vorgegebenen Ausbreitungsbedingungen die Schallimmission für bodennahe Schallquellen mit einer mittleren Höhe bis zu 30 m berechnet werden kann. Eine Anpassung des Rechenverfahrens auf hohe Schallquellen erfolgte mit dem Interimsverfahren [6] und den LAI-Hinweisen [2]. Die dem vorliegenden Bericht zugrundeliegenden Berechnungen A-bewerteter Schalldruckpegel erfolgen entsprechend der LAI-Hinweise unter Anwendung von Oktavspektren.

Entsprechend der TA Lärm sind bei Geräuschimmissionsprognosen auch Aussagen über die Qualität der Prognose zu treffen. Dies erfolgt mit Hilfe von Unsicherheitsbetrachtungen in Anlehnung an [2] und [13].

4 Berechnungsgrundlagen der Schallausbreitung

Der von einer Schallquelle im Freien in ihrem Einwirkungsbereich (Umgebung) erzeugte Schalldruckpegel hängt von den Eigenschaften der Schallquelle (Schalleistung, Richtcharakteristik, Schallspektrum), der Geometrie des Schallfeldes (Lage von Aufpunkt und Schallquelle zueinander, zum Boden und zu Hindernissen im Schallfeld) sowie von den durch Topographie, Bewuchs und Bebauung bestimmten örtlichen Ausbreitungsbedingungen und von der Witterung ab.

Für die Rechnung wird in der Richtlinie DIN ISO 9613-2 von einer Wetterlage ausgegangen, die die Schallausbreitung begünstigt. Entsprechende Messwerte sind gut reproduzierbar. Zu einer solchen Wetterlage gehört insbesondere die „Mitwindwetterlage“. Erfahrungsgemäß liegt die Methode mit dem Langzeitmittlungspegel (der über längere Zeit und verschiedene Witterungsbedingungen gemittelte Schalldruckpegel) unterhalb der Rechenwerte für die Mitwindwetterlage und wird deshalb nicht angewendet. Auch eine Schallpegelminderung durch Gehölz, Hecken und lockere Bebauung über das in dieser Richtlinie angegebene Maß kann in der Regel nicht nachgewiesen werden.

Die DIN ISO 9613-2 [3] berücksichtigt bei der Berechnung der Schallausbreitung bei bodennahen Quellen die Dämpfung des Bodeneinflusses. Für Windenergieanlagen als hochliegende Schallquellen wird die Bodendämpfung entsprechend den LAI-Hinweisen zum Schallimmissionsschutz bei Windkraftanlagen [2] nicht mehr berücksichtigt.

Der Schalldruckpegel L_{AT} , den eine einzelne Schallquelle an einem Punkt erzeugt, wird in dieser Richtlinie nach folgendem Schema berechnet:

$$L_{AT} = L_{WA} + D_C - A$$

Darin sind:

- L_{WA} der Schalleistungspegel. Er ist die entscheidende kennzeichnende Größe für die Emission einer einzelnen Schallquelle.
- D_C die Richtwirkungskorrektur für die Punktschallquelle unter Einbeziehung des Effekts der Schallreflexion am Boden,
- A die Schalldämpfung zwischen der Schallquelle und dem Immissionsort, insbesondere durch die geometrische Ausbreitung des Schalls und die Luftabsorption.

Auf die Modellierung weiterer pegelmindernder Einflüsse wie Bodenbewuchs, Bebauung oder andere Ausbreitungshindernisse wird in der Richtlinie zwar eingegangen, in der vorliegenden Berechnung finden sie jedoch keine Berücksichtigung.

Des Weiteren wird die Möglichkeit der Pegelerhöhung am Immissionsort durch Reflexion beschrieben, die im Fall der vorliegenden Betrachtung unter bestimmten Bedingungen zu berücksichtigen ist. Das Phänomen kann bei Vorhandensein hoher, ebener und nahezu senkrechter Gebäudefronten bzw. Geländestrukturen in unmittelbarer Nähe eines Immissionsortes oder der Lage eines Immissionsortes zwischen mehreren, aufeinander zulaufenden Gebäuden für die Beurteilung der Situation relevant sein¹.

Bei mehreren Schallquellen werden die Schallpegel am Immissionsort für jede Quelle getrennt ermittelt und energetisch addiert.

¹ Schallreflexion fügt der sich bereits ausbreitenden Schallenergie keine weitere Energie hinzu; die daraus resultierende Steigerung des Schallimmissionspegels kann daher nicht mehr als 3 dB(A) betragen.

5 Standortspezifische Berechnungsvoraussetzungen

5.1 Lage und Beschreibung des Standorts

Die Standorte der bestehenden, genehmigten, beantragten und geplanten Windenergieanlagen befinden sich auf einer landwirtschaftlich genutzten Fläche zwischen den Ortschaften Ostramondra und Olbersleben. Direkt südöstlich des bestehenden Windparks schließen sich die Standorte der geplanten Windenergieanlagen an.

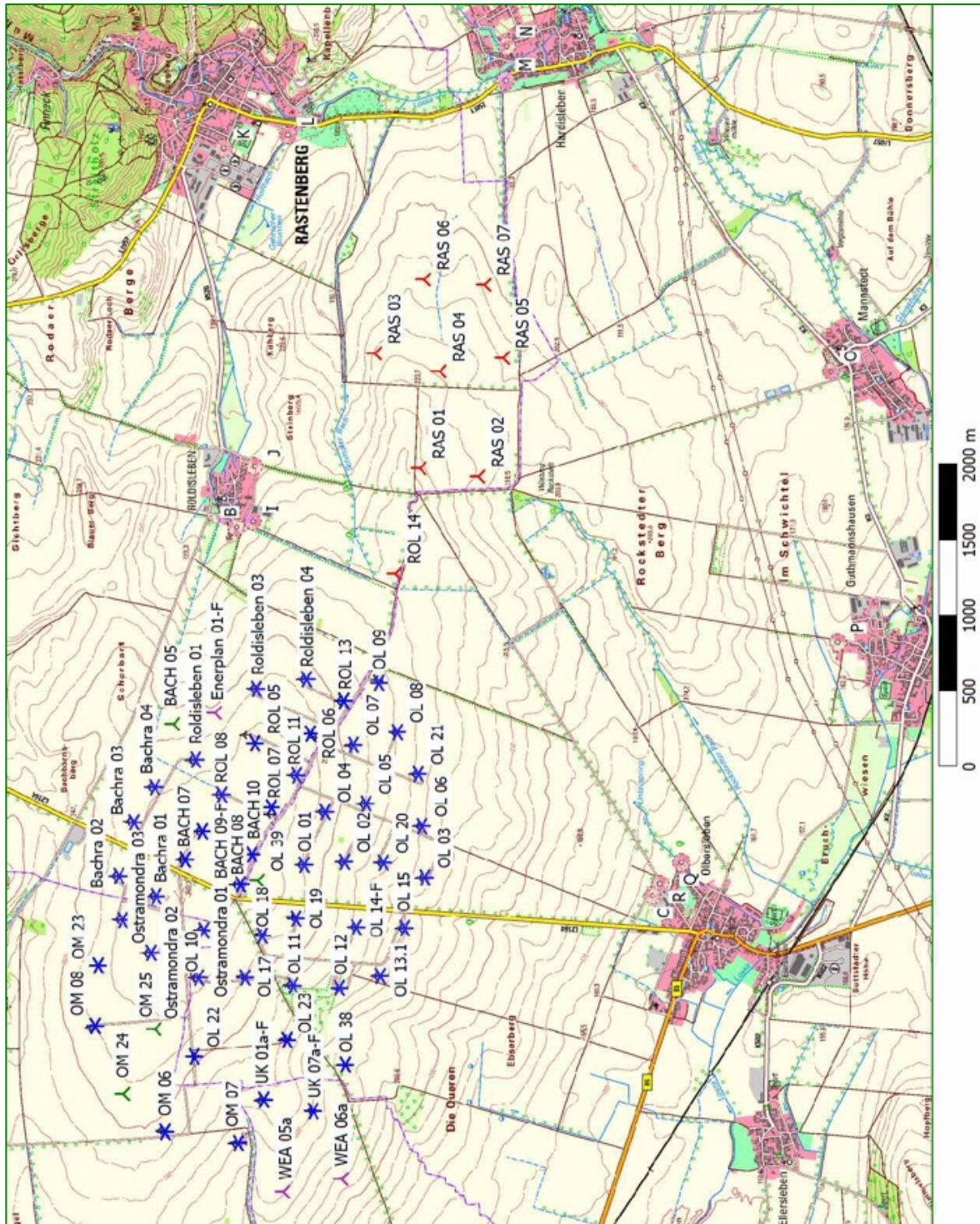
Im möglichen akustischen Einwirkungsbereich der geplanten Windenergieanlagen befinden sich die Ortslagen Roldisleben, Rastenberg, Hardisleben, Mannstedt, Guthmannshausen und Olbersleben. Die Auswahl der Immissionsorte erfolgte anhand der Ergebnisse einer Standortbesichtigung am 21.07.2023.

Die den Berechnungen zugrundeliegenden Schallemissionswerte werden im Abschnitt 5.3 näher erläutert.

Die in vorangegangenen Schallimmissionsprognosen betrachteten Immissionsorte A und D...H werden im vorliegenden Bericht nicht berücksichtigt, da sich diese Immissionsorte nicht im Einwirkungsbereich der geplanten Anlagen befinden (siehe auch Darstellung des Einwirkungsbereichs der geplanten Anlagen im Anhang 8.1).

Die Positionen der Windenergieanlagen und der Immissionsorte sind im nachfolgenden Lageplan dargestellt. Die Datengrundlage für die Bezeichnungen und die Positionen der Windenergieanlagen ist dem Abschnitt 2 zu entnehmen.

In der topografischen Karte, die der Darstellung zugrunde liegt, sind Windenergieanlagen durch schwarze Symbole dargestellt. Im Zuge mehrerer Repowering-Projekte wurden einige der so dargestellten Anlagen inzwischen abgebaut und neue Anlagen, deren Standorte noch nicht in der Kartengrundlage enthalten sind, errichtet.



Lageplan mit Positionen der vorhandenen Windenergieanlagen (blaue Symbole), der genehmigten WEA (grüne Symbole), der beantragten WEA (violette Symbole), der geplanten WEA (rote Symbole) und der Immissionsorte (B, C und I...R)

5.2 Einschätzung der Immissionsorte nach Gebietskategorien

Das Vorhaben entspricht den immissionsschutzrechtlichen Anforderungen in Bezug auf Schallimmissionen, wenn an den relevanten Immissionsorten die Immissionsrichtwerte der Gebietskategorien eingehalten werden.

Die konkrete Zuordnung der maßgeblichen Immissionsrichtwerte der unterschiedlichen Gebietskategorien erfolgte nach Nr. 6.6 der TA Lärm und ergibt sich aus der bestehenden Bauleitplanung und aus der tatsächlichen Nutzung der Immissionsorte und ihrer Umgebung. Für Einzelgehöfte im Außenbereich oder Wohngebäude, die an den industriell bzw. gewerblich genutzten Außenbereich angrenzen, gelten üblicherweise die Richtwerte des Mischgebiets.

Die Einstufung der Immissionsorte in die Gebietskategorien erfolgte aus gutachterlichen Gesichtspunkten auf Basis der vorhandenen Unterlagen, anhand von mehreren Standortbesichtigungen – zuletzt am 21.07.2023 – sowie der gesetzlichen Vorgaben (BauGB, BauNVO und TA Lärm). Für die Ortsteile Roldisleben, Hardisleben, Mannstedt und Guthmannshausen wurden anhand von Flächennutzungsplänen die Gebietskategorien festgelegt. In den Gemeinden Hardisleben und Guthmannshausen standen zudem genehmigte Bebauungspläne für ausgewiesene Flächen zur Festlegung der Gebietskategorien zur Verfügung.

Der Immissionsort K befindet sich nach gutachterlicher Einschätzung der bei der Standortbesichtigung vorgefundenen Situation in einem Allgemeinen Wohngebiet, welches unmittelbar östlich an ein Gewerbegebiet grenzt. Gemäß Kapitel 6.7 der TA Lärm kann der Immissionsrichtwert für einen Immissionsort in solchem Fall auf einen geeigneten Zwischenwert erhöht werden, wobei die Immissionsrichtwerte für Kern-, Dorf- und Mischgebiete nicht überschritten werden sollen. Auf dieser Grundlage wurde der nächtliche Immissionsrichtwert für den Immissionsort K auf 42 dB(A) angepasst.

Der Immissionsort Q wurde an einem Wohnhaus definiert, welches sich – wie zwei weitere angrenzende Gebäude – vorgelagert zur Ortslage Olbersleben befindet. Die vorgelagerten Gebäude liegen auf einem sog. "Innenbereichsast" mit zweiseitiger Außenbereichsberührung. Entsprechend der Rechtsauffassung des Bundesverwaltungsgerichts ist der Schutzanspruch für Wohngebäude am Rande zum Außenbereich vermindert, jedoch unter Vermeidung unverträglicher Wohnbedingungen. Wohnverträglichkeit ist entsprechend § 6 der BauNVO auch in Mischgebieten gegeben. Entsprechend gibt auch TA Lärm 6.7 vor, dass die für die zum Wohnen dienenden Gebiete geltenden Immissionsrichtwerte auf einen geeigneten Zwischenwert der für die aneinandergrenzenden Gebietskategorien geltenden Werte erhöht werden können. Der Richtwert für Mischgebiete ist dabei jedoch nicht zu überschreiten. In Anbetracht der Lage des Immissionsortes Q sowie unter Berücksichtigung des Urteils des OVG Berlin-Brandenburg (Urteil vom 13.01.2022 - OVG 11 B 1.18) wurde für den Immissionsort Q als geeigneter Zwischenwert 42 dB(A) festgesetzt

Immissionsort	Gebiets-einstufung	zulässiger Immissions-richtwert (Nacht)	Grundlage der Einstufung
B Roldisleben, Dorfstr. 1b	MD	45	tatsächlich vorgefundene Nutzung, Vorgabe des LRA Sömmerda
C Olbersleben, Rastenberger Str. 235	MD	45	Klarstellungssatzung Olbersleben und tatsächlich vorgefundene Nutzung
I Roldisleben, Dorfstr. 1c	Außenbereich	45	Abgrenzungssatzung Roldisleben und FNP Roldisleben
J Roldisleben, Dorfstr. 33	MD	45	FNP Roldisleben
K Rastenbergl, Obertorstr. 18	Gemengelage	42	tatsächlich vorgefundene Nutzung + Rechtsprechung
L Rastenbergl, Kirchallee 26	MD	45	tatsächlich vorgefundene Nutzung
M Hardisleben, Gottlob-König-Str. 57	MD	45	FNP Hardisleben
N Hardisleben, Weingartenstr. 160c	WA	40	
O Mannstedt, Backhaushöhle 103a	MD	45	FNP Mannstedt
P Guthmannshausen, Große Bergstr. 152	MD	45	FNP Guthmannshausen
Q Olbersleben, Siedlung 1	Gemengelage	42	Klarstellungssatzung Olbersleben und tatsächlich vorgefundene Nutzung
R Olbersleben, Rastenberger Str. 238	MD	45	

Tabelle 3: Immissionsorte und ihre Gebietseinstufung (MD – Dorf- / Mischgebiet, WA – allgemeines Wohngebiet)

5.3 Unsicherheitsbetrachtung

Entsprechend der TA Lärm sind bei Geräuschimmissionsprognosen auch Aussagen über die Qualität der Prognose zu treffen. Dies erfolgt mit den folgenden Betrachtungen zur Unsicherheit. Dabei wird zwischen der Unsicherheit der Ausgangsdaten – in der Regel die Schallleistungspegel der Geräuschquellen und der Unsicherheit der Ausbreitungsberechnung unterschieden.

5.3.1 Schallemissionswerte der betrachteten Windenergieanlagentypen

Maßgeblich für die Schallimmissionspegelberechnung ist nach der Richtlinie des *Arbeitskreises „Geräusche von Windenergieanlagen“* [2] der Schallemissionswert bei einer Windgeschwindigkeit von *10 m/s in 10 m Höhe ü. Grund*, bzw. bis maximal zu der Windgeschwindigkeit, die dem 95%-Wert der Nennleistung der zu untersuchenden Windenergieanlage entspricht.

Der Schallleistungspegel für eine Serie von Windenergieanlagen wird nach [5] in Form zweier Geräuschemissionswerte $L_{WA,m}$ und K_{WA} angegeben.

$$L_{WD} = L_{WA,m} + K_{WA}$$

$L_{WA,m}$ ist der aus n Messungen resultierende mittlere Schallleistungspegel eines Anlagentyps. Dieser ist nach [2] auf Basis der zugehörigen Oktavspektren zu bestimmen. Sofern für betrachtete WEA-Typen keine Oktavspektren vorliegen, sind die entsprechenden Werte mit Hilfe des in [2] unter Punkt 6 aufgeführten Referenzspektrums zu ermitteln.

Die Unsicherheit K_{WA} beschreibt für ein Vertrauensniveau mit einer vorgegebenen Wahrscheinlichkeit, mit der das Ergebnis einer durchgeführten Messung des Schallleistungspegels an einer Windenergieanlage

aus der Serie den hier angegebenen Wert überschreitet, die mögliche Streubreite der tatsächlich zu erwartenden Schallemissionspegel.

Dieses Vertrauensniveau kann für eine Überschreitungswahrscheinlichkeit von 10% (obere Vertrauensbereichsgrenze mit einer statistischen Sicherheit von 90%) mit

$$K_{WA,10\%} = 1,28 \cdot \sigma_{ges} = 1,28 \cdot \sqrt{\sigma_{LWA}^2 + \sigma_{prog}^2}$$

berechnet werden.

Die darin enthaltene Prognoseunsicherheit σ_{prog} und die Gesamtunsicherheit σ_{ges} werden in den Abschnitten 5.3.2 und 5.3.3 näher erläutert.

Die Standardabweichung σ_{LWA} , die für die Angabe des Schallleistungspegels zugrunde gelegt wird, ergibt sich nach [7] mit

$$\sigma_{LWA} = \sqrt{\sigma_R^2 + \sigma_P^2}$$

Darin sind:

- σ_R die Messunsicherheit – die Standardabweichung der unter Wiederholbedingungen ermittelten Geräuschemissionswerte, d.h. bei wiederholter Anwendung desselben Geräuschemissionsverfahrens an derselben Windenergieanlage zu verschiedenen Zeiten und unter verschiedenen Bedingungen. Bei einer normkonform nach FGW-Richtlinie durchgeführten Typvermessung kann von einer Unsicherheit $\sigma_R = 0,5$ dB ausgegangen werden [2].
- σ_P die Serienstreuung – die Standardabweichung der an verschiedenen Windenergieanlagen einer Serie gemessenen Geräuschemissionswerte, wobei dasselbe Geräuschemessverfahren unter Wiederholbedingungen angewendet wurde. Bei einer Mehrfachvermessung aus mindestens drei Messungen kann für σ_P die Standardabweichung s der Messwerte aus dem zusammenfassenden Bericht angesetzt werden. Liegt keine Mehrfachvermessung des Schallleistungspegels vor, ist als Ersatzwert $\sigma_P = 1,2$ dB zu wählen [2]/[5]/[7].
- s die Standardabweichung des Schallleistungspegels. Diese berechnet sich wie folgt:

$$s = \sqrt{\frac{1}{n-1} \sum_{i=1}^n (L_{WA,i} - L_{WA,m})^2}$$

Darin ist $L_{WA,i}$ der Schallleistungspegel eines Windenergieanlagentyps einer Messung $\{L_{WA}\}$ $i = 1 \dots n$.

Für alle berechnungsrelevanten betrachteten Windenergieanlagentypen liegen jeweils Ergebnisse von einer bzw. von mehreren akustischen Vermessungen des Schallleistungspegels oder Herstellerangaben hierzu vor. Informationen zu Quelle und Aktualität der Angaben sind in den Abschnitten 8.4 und 8.7 des Anhangs zusammengestellt.

Auf Basis dieser Schallleistungspegel werden für jeden Anlagentyp die Serienstreuung σ_P , die Messunsicherheit σ_R , die Standardabweichung σ_{LWA} und die Unsicherheit $K_{WA,10\%}$ nach oben dargestellter Methode berechnet. Die einzelnen Werte sind für jeden Windenergieanlagentyp im Anhang unter Punkt 8.4 dargestellt. Bei den im vorliegenden Bericht betrachteten WEA-Typen waren keine Zuschläge für Ton- und Impulshaltigkeit zu beachten.

5.3.2 Unsicherheit der Ausbreitungsberechnung

Laut den Empfehlungen nach [2] wird für die Unsicherheit des Prognosemodells der Ausbreitungsberechnungen $\sigma_{\text{prog}} = 1,0 \text{ dB(A)}$ angesetzt.

Es erfolgt keine Modellierung der Abschirmung durch etwa im Ausbreitungsweg liegende Hindernisse, weshalb der Unsicherheitswert σ_{Schirm} nicht in die Berechnung eingeht.

Hohe Gebäude oder andere der im Abschnitt 4 genannten Rahmenbedingungen, die durch Reflexion zu einer Erhöhung der Schallimmissionen an den gewählten Immissionsorten beitragen könnten, wurden bei der Standortbesichtigung nicht festgestellt. Deshalb erfolgt im vorliegenden Bericht keine Betrachtung der Reflexion.

5.3.3 Gesamtunsicherheit des Beurteilungspegels

Die Prognoseunsicherheit des Beurteilungspegels kann unter Berücksichtigung der Unsicherheiten der Schalleistungspegel L_{WA} (σ_{R} und σ_{P}) und der Unsicherheit der Ausbreitungsberechnung σ_{prog} der einzelnen Windenergieanlagen und der jeweiligen Beiträge der Teilimmissionspegel L_{p} an den einzelnen Immissionsorten angegebenen werden. Da nicht für alle Unsicherheitsfaktoren eine statistische Unabhängigkeit angenommen werden kann, wird die Gesamtunsicherheit in Anlehnung an [7] ermittelt.

Es wird zunächst davon ausgegangen, dass die Beiträge der Serienstreuung σ_{P} , der Messunsicherheit σ_{R} und die Unsicherheit der Ausbreitungsberechnung σ_{prog} statistisch unabhängig voneinander sind. Die Unabhängigkeit der erstgenannten zwei Unsicherheitsfaktoren manifestiert sich bereits in der Formel zur Berechnung der Standardabweichung des Schallemissionspegels σ_{LWA} , der in die Berechnung der Gesamtunsicherheit wie folgt eingeht:

$$\sigma_{\text{ges}} = \sqrt{\sigma_{\text{LWA}}^2 + \sigma_{\text{prog}}^2}$$

Davon ausgehend wird die Unsicherheit der Schallimmissionspegel in vorliegendem Bericht modelliert, indem bereits auf der Emissionsseite ein um einen Pegelzuschlag erhöhter Schalleistungspegel $L_{\text{WA},90}$ mit einer Unterschreitungswahrscheinlichkeit von 90% als Eingangsgröße der Ausbreitungsrechnung verwendet wird.

$$L_{\text{WA},90} = L_{\text{WA},m} + 1,28 \cdot \sigma_{\text{ges}}$$

Ergebnis dieser Ausbreitungsrechnung sind Schallimmissionspegel $L_{\text{r},90}$ mit einer Unterschreitungswahrscheinlichkeit von ebenfalls 90%.

Der für den Genehmigungsbescheid relevante maximal zulässige Schalleistungspegel ($L_{\text{e,max}}$) der geplanten Anlagen berücksichtigt nur die Unsicherheiten der Anlage (σ_{P} und σ_{R}) sowie die Überschreitungswahrscheinlichkeit von 10%, nicht jedoch die Ausbreitungsunsicherheit.

Der Pegel $L_{\text{e,max}}$ wird damit wie folgt bestimmt:

$$L_{\text{e,max}} = L_{\text{WA}} + 1,28 \cdot \sqrt{(\sigma_{\text{R}}^2 + \sigma_{\text{P}}^2)}$$

Die den Berechnungen zugrundeliegenden Schallemissionswerte können nachfolgender Tabelle entnommen werden.

Status		Anlagenbezeichnung	Anlagentyp	Naben- höhe [m]	L _{WA,m} [dB(A)]	L _{WA,90} [dB(A)]	Quelle
Vor- belastung	vorhanden	BACH 07	ENERCON E-40/6.44	65	100,8	102,4	M
		BACH 08, BACH 10	ENERCON E-40/5.40	65	100,8	102,9	M
		BACH 09-F	ENERCON E-48	65	101,8	103,4	M
		OL 14-F	ENERCON E-92 TES	138	105,0	107,1	H
		ROL 08, ROL 11, ROL 13	Gamesa G80-2.0 MW	78	103,9	105,4	M
		OL 01...09, OL 18...21, Ostramondra 01, Ostramondra 03, Bachra 01...04, Roldisleben 01, Roldisleben 04	Vestas V90-2.0 MW	125	103,5	105,1	M
		Ostramondra 02, Roldisleben 03, OL 17	Vestas V112-3.0 ² MW	119	104,7	106,8	M
		OL 10...12, OL 13.1, OL 15	Vestas V112-3.0 ² MW	140	104,7	106,8	M
		OM 06...08, OL 22	Vestas V126-3.3 ² MW STE	149	105,3	106,7	M
		OL 23	Vestas V126-3.45 ² MW STE	149	105,7	107,3	M
		UK 01a-F, UK 07a-F	Vestas V150-5.6 ² MW STE PO5600	169	104,9	107,0	H
		OL 38, OM 23, ROL 05...07	Vestas V150-4.2 ² MW STE	166	104,6	106,1	M
	genehmigt	BACH 05	Vestas V136-4.2 ² MW STE PO1	166	103,9	106,0	H
		OM 24	Vestas V126-3.6 ² MW HTq STE PO1	166	104,9	107,0	H
		OM 25	Vestas V150-6.0 ² MW STE PO6000	169	104,9	107,0	H
		OL 39	Vestas V162-6.0 ² MW STE PO6000	169	104,3	106,4	H
	beantragt	Enerplan 01-F	Vestas V112-3.3 ² MW	119	105,7	107,2	M
		WEA 05a ³ , WEA 06a ³	NORDEX N163-6.X ⁴ STE Mode 0	164	106,6	108,7	H

² Die hier aufgeführte Bezeichnung verdeutlicht die vorgesehene Nennleistung der Anlagentypen Vestas V112-3.0/3.3/3.45 MW, Vestas V126-3.3/3.45 MW, Vestas V136-3.45/3.6 MW, Vestas V136-4.0/4.2 MW, Vestas V150-4.0/4.2 MW, Vestas V150-5.6/6.0 bzw. Vestas V162-5.6/6.0/6.2 MW.

³ Für die beantragten Anlagen WEA 05a und WEA 06a lagen dem Auftragnehmer keine Informationen zum Schallpegel vor. Im Sinne einer „worst-case“ Betrachtung wird mit dem Vollastmodus STE Mode 0 gerechnet. Weiterhin wurde die Fundamenterhöhung um 0,89 m als Offset in der Berechnungssoftware berücksichtigt.

⁴ Die Anlagen WEA 05a und WEA 06a sind laut Auskunft des Auftraggebers als NORDEX N163-6.X beantragt. Für diesen WEA-Typ wurde durch den Hersteller mittlerweile ein Betriebsmodus mit einer aktualisierten maximalen Nennleistung von 7.000 kW bereitgestellt, was bei Wahl des Betriebsmodus bereits berücksichtigt wurde.

Zusatz- belastung	geplant (BV1)	RAS 01...06, ROL 14	Vestas V172-7.2 MW PO7200	199	106,9	109,0	H
		RAS 07	Vestas V136-4.2 ² MW STE PO1	166	103,9	106,0	H
	geplant (BV2)	RAS 01	Vestas V172-7.2 MW SO2	199	104,0	106,1	H
		RAS 02, RAS 03	Vestas V172-7.2 MW SO1	199	105,0	107,1	H
		RAS 04...06	Vestas V172-7.2 MW PO7200	199	106,9	109,0	H
		RAS 07	Vestas V136-4.2 ² MW STE PO1	166	103,9	106,0	H
		ROL 14	Vestas V172-7.2 MW SO3	199	103,0	105,1	H

Tabelle 4: Schallemissionswerte der Windenergieanlagen mit Angabe der Quelle (B – Behördenvorgabe, M – Messbericht(e), H – Herstellerangaben) – Die Farbgebung der Status-Angaben korrespondiert mit der entsprechenden Einfärbung der Symbole im Lageplan (Abschnitt 5.1). Detaillierte Quellenangaben sind im Anhang 8.4, 8.6 und 8.7 dargestellt.

Die Berechnungsvariante BV1 betrachtet den für den Tagzeitraum – bei 15 dB(A) höheren Immissionsrichtwerten (siehe Abschnitt 3) – geeigneten leistungsoptimierten Betriebsmodus der geplanten Windenergieanlagen. Da es hierbei durch den Beurteilungspegel der Gesamtbelastung an den kritischen Immissionsorten B und I zu einer Überschreitung des anzuwendenden Immissionsrichtwertes im Nachtzeitraum laut TA Lärm um mehr als 1 dB(A) kommt, wird im vorliegenden Bericht zusätzlich eine zweite Berechnungsvariante BV2 betrachtet (siehe Abschnitt 6.1). Darin wird von einem Betrieb der geplanten Anlagen in schallreduzierten Betriebsmodi entsprechend Tabelle 4 ausgegangen, sodass an den kritischen Immissionsorten B und I die Genehmigungsvoraussetzungen entsprechend TA Lärm 3.2.1 Absatz 3 erfüllt sind.

6 Berechnungsergebnisse

6.1 Beurteilungspegel an den betrachteten Immissionsorten

In den nachfolgenden Tabellen sind die Schallimmissionswerte der Vorbelastung sowie für beide Berechnungsvarianten die Zusatzbelastung und die Gesamtbelastung mit Angabe der Prognosequalität (obere Vertrauensbereichsgrenze mit einer statistischen Sicherheit von 90% ($L_{r,90}$)) dargestellt. Die Qualität der Prognose beinhaltet die Unsicherheit des Schallleistungspegels sowie die Unsicherheit der Prognose in Anlehnung an [2] und [13]. Entsprechend den Vorgaben in [2] werden sämtliche Beurteilungspegel auf ganze dB(A) gerundet. Auftretende Überschreitungen der Immissionsrichtwerte sind in den Tabellen grau hinterlegt.

Immissionsort	nächtlicher Immissionsrichtwert [dB(A)]	Vorbelastung $L_{r,90}$ [dB(A)]
B Roldisleben, Dorfstr. 1b	45	44
C Olbersleben, Rastenberger Str. 235	45	42
I Roldisleben, Dorfstr. 1c	45	44
J Roldisleben, Dorfstr. 33	45	42
K Rastenberg, Obertorstr. 18	42	33
L Rastenberg, Kirchallee 26	45	33
M Hardisleben, Gottlob-König-Str. 57	45	31
N Hardisleben, Weingartenstr. 160c	40	31
O Mannstedt, Backhaushohle 103a	45	33
P Guthmannshausen, Große Bergstr. 152	45	35
Q Olbersleben, Siedlung 1	42	41
R Olbersleben, Rastenberger Str. 238	45	41

Tabelle 5: Berechnungsergebnisse der Vorbelastung

Immissionsort	nächtlicher Immissionsrichtwert [dB(A)]	Zusatzbelastung $L_{r,90}$ [dB(A)]	Gesamtbelastung $L_{r,90}$ [dB(A)]
B Roldisleben, Dorfstr. 1b	45	43	47
C Olbersleben, Rastenberger Str. 235	45	34	42
I Roldisleben, Dorfstr. 1c	45	44	47
J Roldisleben, Dorfstr. 33	45	45	46
K Rastenberg, Obertorstr. 18	42	40	41
L Rastenberg, Kirchallee 26	45	41	42
M Hardisleben, Gottlob-König-Str. 57	45	40	41
N Hardisleben, Weingartenstr. 160c	40	39	40
O Mannstedt, Backhaushohle 103a	45	37	38
P Guthmannshausen, Große Bergstr. 152	45	35	38
Q Olbersleben, Siedlung 1	42	34	42
R Olbersleben, Rastenberger Str. 238	45	34	42

Tabelle 6: Berechnungsergebnisse der Zusatz- und Gesamtbelastung der Berechnungsvariante BV1

Immissionsort	nächtlicher Immissionsrichtwert [dB(A)]	Zusatzbelastung $L_{r,90}$ [dB(A)]	Gesamtbelastung $L_{r,90}$ [dB(A)]
B Roldisleben, Dorfstr. 1b	45	41	46
C Olbersleben, Rastenberger Str. 235	45	32	42
I Roldisleben, Dorfstr. 1c	45	42	46
J Roldisleben, Dorfstr. 33	45	43	45
K Rastenberger, Obertorstr. 18	42	39	40
L Rastenberger, Kirchallee 26	45	40	41
M Hardisleben, Gottlob-König-Str. 57	45	40	41
N Hardisleben, Weingartenstr. 160c	40	39	39
O Mannstedt, Backhaushohle 103a	45	36	38
P Guthmannshausen, Große Bergstr. 152	45	34	38
Q Olbersleben, Siedlung 1	42	33	41
R Olbersleben, Rastenberger Str. 238	45	32	42

Tabelle 7: Berechnungsergebnisse der Zusatz- und Gesamtbelastung der Berechnungsvariante BV2

Nähere Angaben sind den Berechnungsberichten der Prognosesoftware im Anhang zu entnehmen.

6.2 Beurteilung der Berechnungsergebnisse

Zur Beurteilung der immissionsrechtlichen Zulässigkeit des Betriebs der Anlagen in der gewählten Anordnung sind die auf ganze dB(A) gerundeten Schallimmissionspegel mit den eingangs genannten Immissionsrichtwerten zu vergleichen.

Bei Betrachtung der **Vorbelastung** ist festzustellen, dass die Beurteilungspegel unter Berücksichtigung der ermittelten Prognoseunsicherheit (obere Vertrauensbereichsgrenze mit einer statistischen Sicherheit von 90% ($L_{r,90}$)) die angegebenen Immissionsrichtwerte an allen Immissionsorten unterschreiten.

Die Beurteilungspegel $L_{r,90}$ der **Zusatzbelastung** der Berechnungsvariante **BV1** unterschreiten an den Immissionsorten B, C, I und K...R den jeweils anzuwendenden Immissionsrichtwert bzw. erreichen diesen am Immissionsort J genau. An den Immissionsorten C und O...R wird der Immissionsrichtwert durch den Beurteilungspegel um mindestens 6 dB(A) unterschritten. Nach Abschnitt 3.2.1 Absatz 2 der TA Lärm [1] ist der Immissionsbeitrag der geplanten Anlagen an diesen Immissionsorten als nicht relevant einzuschätzen. Zudem beträgt an den Immissionsorten C, P und R die Differenz zwischen dem anzuwendenden Immissionsrichtwert und dem Beurteilungspegel mindestens 10 dB(A). Gemäß Abschnitt 2.2 der TA Lärm [1] befinden sich diese Immissionsorte nicht im Einwirkungsbereich der geplanten Windenergieanlagen und hätten bei der Schallimmissionsberechnung nicht berücksichtigt werden müssen. Ihre Einbeziehung erfolgte im Interesse einer umfassenden Darstellung der Immissionssituation.

Die Beurteilungspegel ($L_{r,90}$) der **Zusatzbelastung** der Berechnungsvariante **BV2** unterschreiten an allen betrachteten Immissionsorten den jeweils anzuwendenden Immissionsrichtwert. An den Immissionsorten C und O...R unterschreitet der Beurteilungspegel den anzuwendenden Richtwert um mehr als 6 dB(A), womit der Immissionsbeitrag entsprechend Abschnitt 3.2.1 Absatz 2 der TA Lärm [1] als irrelevant einzuschätzen ist. Weiterhin befinden sich die Immissionsorte C, P und R laut TA Lärm außerhalb des Einwirkungsbereiches der geplanten Anlagen. Die geringste Differenz zwischen Immissionsrichtwert und Beurteilungspegel tritt am Immissionsort N auf und beträgt 1 dB(A).

Die Beurteilungspegel $L_{r,90}$ der **Gesamtbelastung** der Berechnungsvariante **BV1** halten den jeweils anzuwendenden Immissionsrichtwert an den Immissionsorten C und K...R ein. Der jeweils anzuwendende Immissionsrichtwert wird am Immissionsort J um 1 dB(A), sowie an den Immissionsorten B und I um 2 dB(A) überschritten.

Die Beurteilungspegel $L_{r,90}$ der **Gesamtbelastung** der Berechnungsvariante **BV2** halten den jeweils anzuwendenden Immissionsrichtwert an den Immissionsorten C und J...R ein. An den kritischen Immissionsorten B und I wird der anzuwendende Immissionsrichtwert durch den Beurteilungspegel um 1 dB(A) überschritten.

In der vorliegenden Berechnung werden die von den Windenergieanlagen ausgehenden Schallemissionen berücksichtigt. Der Schalldruckpegel am jeweiligen Immissionsort wird zusätzlich durch die Emissionen anderer Geräuschquellen (Straßen, Umgebung etc.) beeinflusst. Unter bestimmten Bedingungen müssen schon vorhandene Quellen von Gewerbelärm gemäß TA Lärm als Vorbelastung in die Schallimmissionsberechnung einbezogen werden. Wie eine Ortsbegehung der Umgebung des Standortes am 21.07.2023 ergab, existiert im Bereich der geplanten Windenergieanlagen jedoch kein Gewerbegebiet o.ä. mit nächtlichen Lärmemissionen. Wegen des ländlichen Charakters der Region (mit einer im Allgemeinen geringen Vorbelastung, insbesondere während der Nacht) kann also davon ausgegangen werden, dass die Gesamtbelastung nach TA Lärm nicht über den o. g. Pegelwerten liegt.

Zusammenfassend ist festzustellen, dass es bei einem leistungsoptimierten Betrieb der geplanten Anlagen an den Immissionsorten B und I zur Überschreitung des Immissionsrichtwerts für den Nachtzeitraum nach TA Lärm um mehr als 1 dB(A) kommt. Bei einer Betriebsweise der geplanten WEA entsprechend Berechnungsvariante BV2 überschreitet der Beurteilungspegel der Gesamtbelastung an diesen kritischen Immissionsorten den anzuwendenden Immissionsrichtwert jedoch nicht um mehr als 1 dB(A). Folglich steht einer Genehmigung des geplanten Vorhabens unter diesen Voraussetzungen nach TA Lärm 3.2.1 Absatz 3 nichts entgegen.

An allen weiteren Immissionsorten wird der jeweils anzuwendende Immissionsrichtwert durch den Beurteilungspegel der Gesamtbelastung eingehalten. Einer Genehmigung entsprechend TA Lärm 3.2.1 Absatz 1 steht daher nichts entgegen.

Für den geplanten WEA-Typ Vestas V136-4.2 MW liegen Herstellerangaben zum Schallleistungspegel für Anlagen mit Ausstattung der Rotorblätter mit serrated trailing edge – STE vor. Durch Vorlage entsprechender Unterlagen sollte nachgewiesen werden, dass die Spezifikation und Ausstattung der vor Ort errichteten Anlage mit denjenigen übereinstimmen, die den Berechnungen in diesem Bericht zugrunde gelegt wurden.

Aufgrund der auftretenden Richtwertüberschreitungen und da für die Berechnungen lediglich Herstellerangaben zu den Schallemissionspegeln der geplanten Anlagen vorlagen, sollten zukünftig veröffentlichte Ergebnisse von Schallvermessungen in die Beurteilung der Immissionssituation einbezogen werden bzw. wird in Anlehnung an [2] eine Abnahmemessung nach Errichtung der Anlagen empfohlen.

Das Oktavbandspektrum einer möglichen Abnahmemessung kann von dem der Prognose zugrundeliegenden Spektrum abweichen. Entscheidend im Falle einer Abweichung ist der Nachweis auf Nichtüberschreitung der im vorliegenden Bericht ermittelten Schallbeiträge der einzelnen WEA bzw. der anzuwendenden Immissionsrichtwerte durch eine mit dem gemessenen Oktavspektrum durchgeführte Ausbreitungsrechnung entsprechend dem Interimsverfahren.

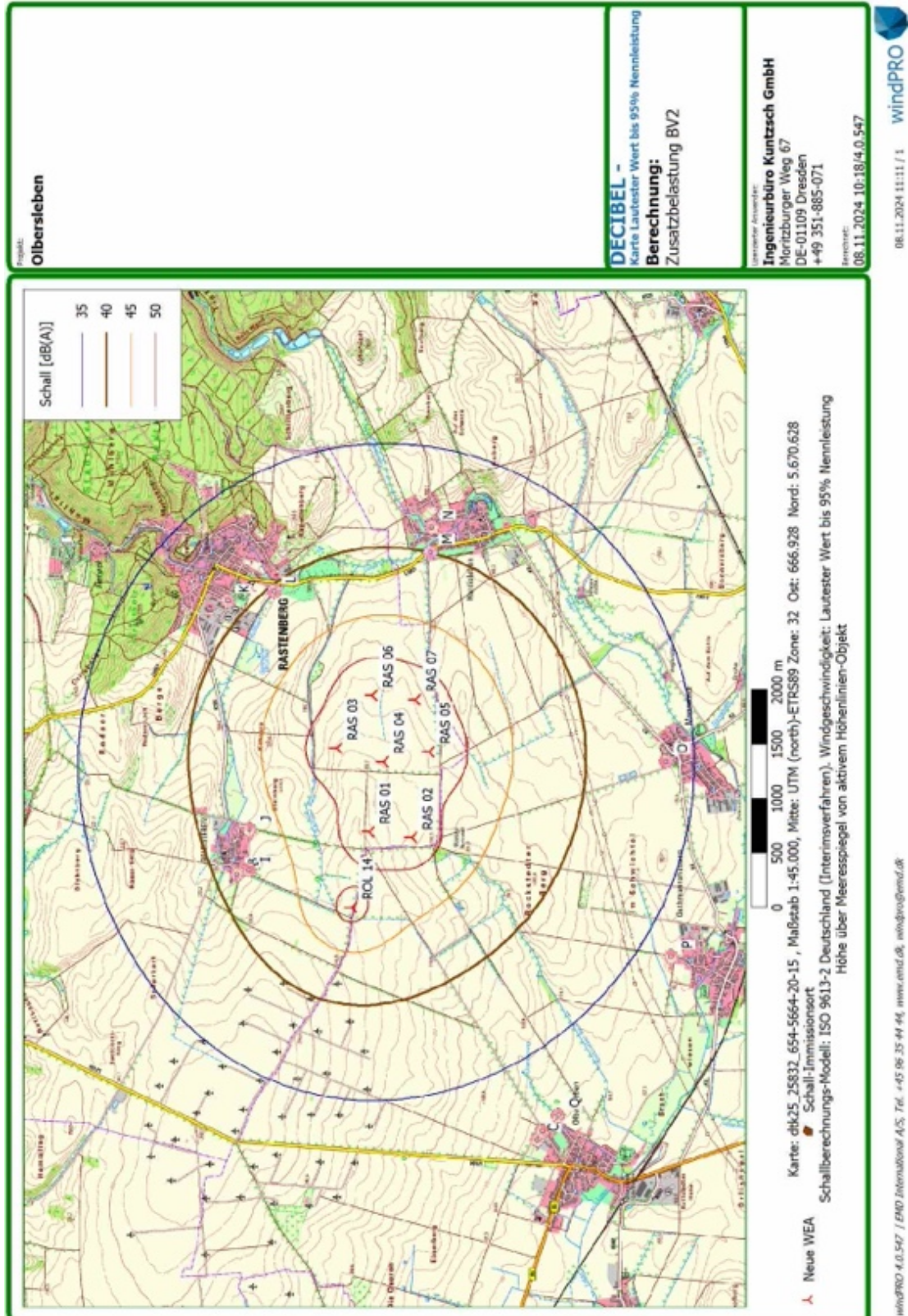
7 Literaturhinweise

- [1] Bundesministerium für Umwelt, Naturschutz und Reaktorsicherheit (1998): Sechste Allgemeine Verwaltungsvorschrift zum Bundes-Immissionsschutzgesetz (Technische Anleitung zum Schutz gegen Lärm - TA Lärm). - Bonn, 26. August 1998, GMBI 1998, S. 503 ff.; Geändert durch Verwaltungsvorschrift vom 01.06.2017 (BAnz AT 08.06.2017 B5)
- [2] Länderausschuss für Immissionsschutz LAI (2017): Hinweise zum Schallimmissionsschutz bei Windkraftanlagen (WKA). - Überarbeiteter Entwurf vom 17.03.2016 mit Änderungen PhysE vom 23.06.2016, Stand 30. Juni 2016.
- [3] DIN Deutsches Institut für Normung e.V. (1999): Dämpfung des Schalls bei Ausbreitung im Freien. – DIN ISO 9613-2, 1999-10, Berlin.
- [4] DIN Deutsches Institut für Normung e.V., VDE Verband der Elektrotechnik Elektronik Informationstechnik e.V. (2001): Angabe des Schalleistungspegels und der Tonhaltigkeitswerte bei Windenergieanlagen - DIN EN 50376, Entwurf, Berlin, Frankfurt a. M., November 2001.
- [5] IEC International Electrotechnical Commission (2005): Wind Turbines – Part 14: Declaration of apparent sound power level and tonality values. - IEC TS 61400-14, First edition 2005-03, Genf.
- [6] DIN/VDI-Normenausschuss Akustik, Lärminderung und Schwingungstechnik NALS (2015): Dokumentation zur Schallausbreitung – Interimsverfahren zur Prognose der Geräuschimmissionen von Windkraftanlagen. Fassung 2015-05.1. - veröffentlicht vom Unterausschuss NA 001-02-03-19 UA "Schallausbreitung im Freien".
- [7] Agatz, Monika (2023): Windenergie-Handbuch - 19. Ausgabe, März 2023.
- [8] Fördergesellschaft für Windenergie e.V. (2008): Technische Richtlinien für Windenergieanlagen – Teil 1: Bestimmung der Schallimmissionswerte. - Revision 18, Stand 01.02.2008.
- [9] VDI Verein Deutscher Ingenieure (1988): Schallausbreitung im Freien. - VDI 2714, Januar 1988, Düsseldorf.
- [10] DIN Deutsches Institut für Normung e.V. (1987): Schallschutz im Städtebau, Schalltechnische Orientierungswerte für die städtebauliche Planung. - DIN 18005, Beiblatt 1, 1987-05, Berlin.
- [11] Deutscher Bundestag (2021): Gesetz zur Umsetzung von Vorgaben der Richtlinie (EU) 2018/2001 des Europäischen Parlaments und des Rates vom 11. Dezember 2018 zur Förderung der Nutzung von Energie aus erneuerbaren Quellen (Neufassung) für Zulassungsverfahren nach dem Bundes-Immissionsschutzgesetz, dem Wasserhaushaltsgesetz und dem Bundeswasserstraßengesetz – Drucksache 19/27672 – § 16b BImSchG – Stand 22.06.2021, Berlin.
- [12] Feldhaus, G. & Tegeder, K. (2014): Technische Anleitung zum Schutz gegen Lärm (TA Lärm) – Kommentar – aktualisierter Sonderdruck. C.F. Müller Verlag (hjr-Verlagsgruppe), Heidelberg, Januar 2014.
- [13] Thüringer Landesverwaltungsamt, Abteilung Umwelt: Berücksichtigung der „Hinweise zum Schallimmissionsschutz bei Windkraftanlagen“ der Länderarbeitsgemeinschaft für Immissionsschutz in immissionsschutzrechtlichen Genehmigungsverfahren. – Weimar, 23.11.2017.

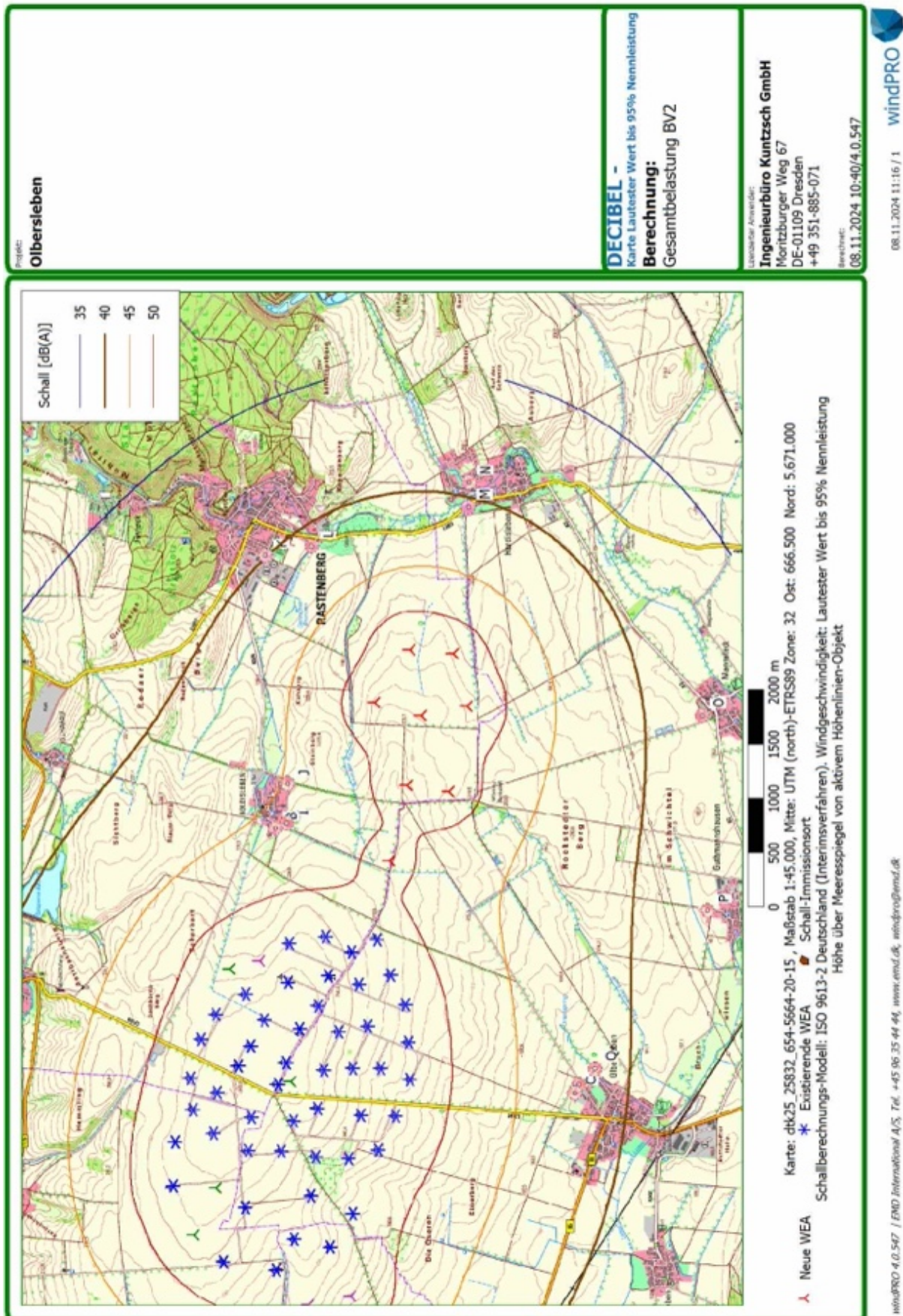
8 Anhang

8.1 Übersichtspläne mit Schalldruckpegelniveaulinien

Zusatzbelastung BV2:



Gesamtbelastung BV2:



Oftersleben

Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH
Mortzburger Weg 67
DE-01109 Dresden
+49 351-385-071

08.11.2024 11:20/4.0.547

DECIBEL - Hauptergebnis

Berechnung: Vorbelastung

(Fortsetzung von vorheriger Seite)

[illegible]

Berechnungsergebnisse

Beurteilungspegel

Schall-Immissionsort

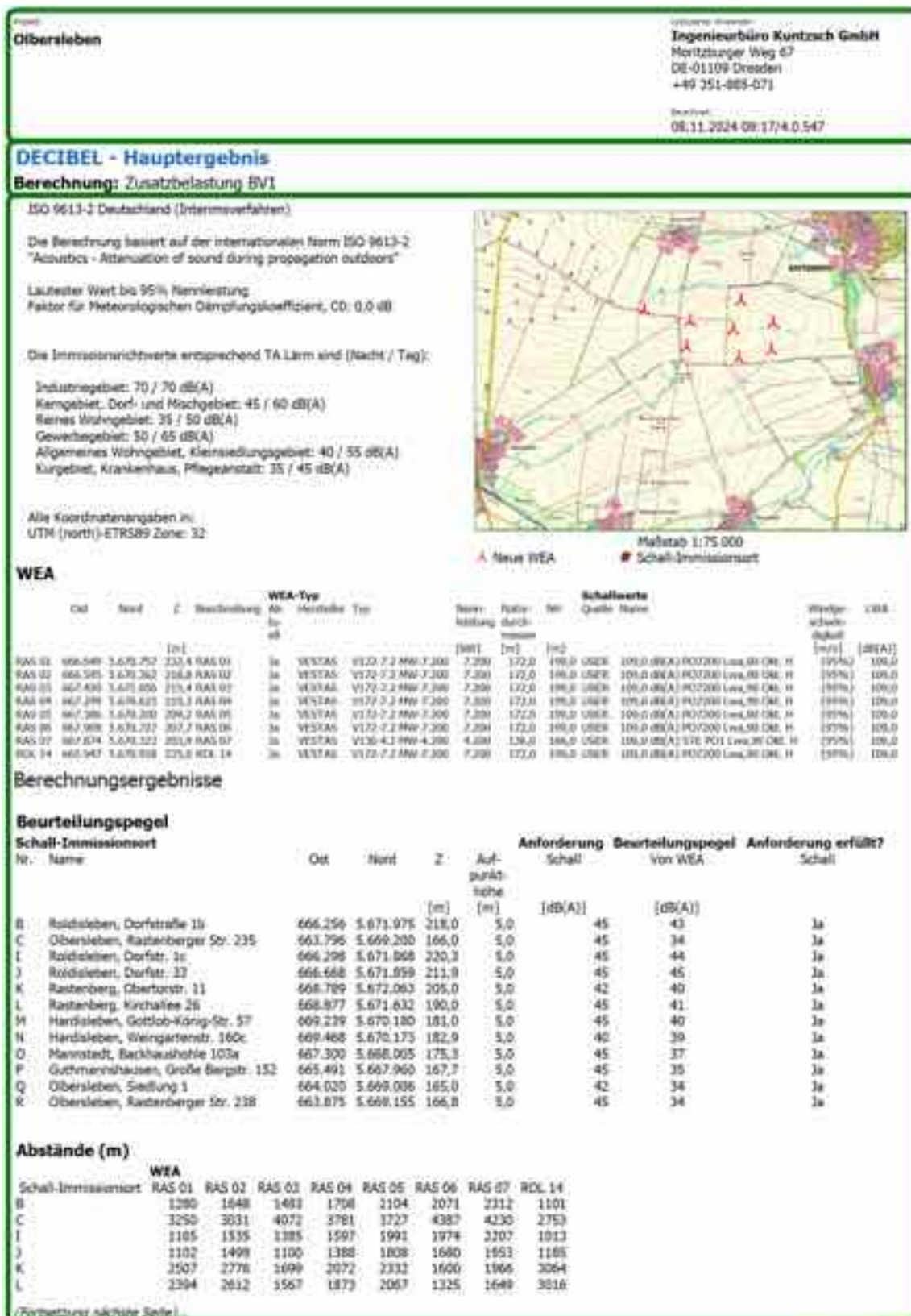
Schall-Immissionsort			Anforderung			Beurteilungspegel		Anforderung erfüllt?
Nr.	Name	Ort	Nord	Z	Aufpunkt-höhe	Schall	Von WEA	Schall
				[m]	[m]	[dB(A)]	[dB(A)]	
B	Roldisleben, Dorfstraße 1b	666.256	5.671.975	218,0	3,0	45	44	Ja
C	Obersleben, Rattenberger Str. 235	663.796	5.669.200	166,0	5,0	45	42	Ja
J	Roldisleben, Dorfstr. 1c	666.298	5.671.868	220,3	5,0	45	44	Ja
I	Roldisleben, Dorfstr. 33	666.668	5.671.859	211,9	5,0	45	42	Ja
K	Rattenberg, Obertorstr. 11	668.789	5.672.063	205,0	5,0	42	33	Ja
L	Rattenberg, Kirchallee 26	668.877	5.671.632	190,0	5,0	45	33	Ja
H	Hardisleben, Gottlob-König-Str. 57	669.239	5.670.180	181,0	5,0	45	31	Ja
N	Hardisleben, Weingartenstr. 160c	669.468	5.670.173	182,9	5,0	40	31	Ja
O	Mannstedt, Bachhaushofe 103a	667.300	5.668.005	175,3	5,0	45	33	Ja
F	Guthmannshausen, Große Bergstr. 152	665.491	5.667.960	167,7	5,0	45	35	Ja
Q	Obersleben, Siedlung 1	664.020	5.669.006	165,0	5,0	42	41	Ja
R	Obersleben, Rattenberger Str. 238	663.875	5.669.155	166,8	5,0	45	41	Ja

Abstände (m)

WEA	B	C	I	J	K	L	M	N	O	F	Q	H
BACH 05	1382	3299	1458	1810	3863	4010	4837	5045	4988	4474	3517	3416
BACH 07	2244	3127	2304	2669	4757	4887	5622	5838	5407	4594	3312	3167
BACH 08	2386	2755	2430	2800	4920	5017	5654	5874	5230	4310	2951	2799
BACH 09-F	2045	3038	2101	2488	4567	4688	5408	5624	5206	4431	3207	3071
BACH 10	2186	2992	2226	2596	4721	4811	5438	5659	5042	4167	2872	2730
Bachna 01	2521	3315	2587	2948	5016	5160	5925	6139	5713	4961	3516	3361
Bachna 02	2458	3565	2534	2886	4912	5077	5906	6116	5812	5051	3758	3609
Bachna 03	2087	3500	2164	2514	4543	4705	5541	5750	5549	4857	3660	3534
Bachna 04	1822	3404	1897	2250	4295	4448	5270	5479	5308	4668	3555	3432
Emerplan 01-F	1249	3166	1307	1673	3773	3892	4648	4860	4708	4189	3271	309
Ol 01	2299	2337	2322	2688	4818	4877	5406	5632	4826	3866	2522	2376
Ol 02	2349	2070	2359	2716	4837	4872	5329	5555	4620	3611	2252	2108
Ol 03	2654	1528	2644	2978	5055	5044	5351	5580	4342	3181	1721	1589
Ol 04	1088	2260	2000	2359	4483	4527	5030	5254	4485	3612	2407	2266
Ol 05	2039	2010	2035	2380	4483	4499	4921	5147	4247	3336	2144	2031
Ol 06	2348	1609	2330	2656	4719	4703	5011	5240	4090	3041	1751	1632
Ol 07	1650	2236	1641	1981	4081	4099	4553	4778	4054	3110	2326	2242
Ol 08	1738	2023	1709	2021	4071	4056	4412	4639	3772	3005	2087	2021
Ol 09	1406	2318	1369	1673	3720	3711	4113	4339	3675	3083	2351	2305
Ol 10	3016	3078	3069	3437	5541	5658	6329	6549	5852	4821	3314	3137
Ol 11	3084	2475	3115	3483	5613	5682	6208	6433	5457	4304	2723	2539
Ol 12	3151	2183	3171	3534	5662	5708	6161	6388	5272	4057	2457	2260
Ol 13-L	3146	1897	3156	3511	5628	5651	6038	6266	5041	3787	2152	1963
Ol 14-F	2791	1990	2803	3161	5282	5315	5744	5972	4988	3742	2210	2044
Ol 15	2904	1671	2904	3250	5331	5357	5703	5932	4691	3473	1903	1728
Ol 16	3009	2778	3051	3421	5543	5637	6239	6462	5637	4554	3011	2839
Ol 18	2733	2621	2771	3141	5267	5382	5938	6161	5356	4319	2844	2675
Ol 19	2644	2388	2672	3029	5170	5236	5770	5995	5117	4066	2605	2440
Ol 20	2444	1811	2443	2788	4890	4902	5286	5514	4443	3377	1992	1849
Ol 21	2043	1765	2017	2331	4376	4354	4666	4895	3855	2941	1856	1771
Ol 22	3544	3241	3596	3965	6069	6185	6839	7059	6248	5112	3501	3310
Ol 23	3441	2628	3475	3844	5973	6047	6573	6799	5784	4554	2894	2700
Ol 38	3663	2347	3686	4049	6178	6224	6662	6890	5662	4342	2627	2425
Ol 39	2365	2637	2404	2771	4899	4986	5594	5810	5125	4191	2832	2680
OM 06	4068	3639	4124	4492	6585	6712	7382	7603	6757	5562	3893	3665

(*Portugalia rubicunda* Spill)

Zusatzbelastung BV1:



(Weitere Informationen zu den Abständen zwischen Windenergieanlagen und Immissionsorten siehe Berechnungsbericht zur Gesamtbelastung BV2)

Öbersleben

Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH
Mortzburger Weg 67
DE-01109-Dresden
+49 351-385-071

08.11.2024 09:21/4.0.547

Berechnung: Gesamtbelastung BV1

[illegible]

Beurteilungspegel

Nr.	Name	Ost	Nord	Z	Aufpunktshöhe [m]	Schall [dB(A)]	Von WEA [dB(A)]	Schall
B	Roldisleben, Dorfstraße 1b	606,256	5.671,975	218,0	5,0	45	47	Nein
C	Öttersleben, Rastenberger Str. 235	563,796	5.669,200	156,0	5,0	45	42	Ja
E	Roldisleben, Dorfstr. 1c	668,298	5.671,868	220,3	5,0	45	47	Nein
J	Roldisleben, Dorfstr. 33	606,668	5.671,859	211,9	5,0	45	46	Nein
K	Rastenberg, Obertorstr. 11	668,769	5.672,063	205,0	5,0	42	41	Ja
L	Rastenberg, Kirchallee 26	668,677	5.671,632	190,0	5,0	45	42	Ja
M	Hardisleben, Gottlob-König-Str. 57	669,239	5.670,180	181,0	5,0	45	41	Ja
N	Hardisleben, Weingartenstr. 160c	669,468	5.670,173	182,9	5,0	40	40	Ja
O	Harnstedt, Bachhaushöhe 103a	667,300	5.668,005	175,3	5,0	45	38	Ja
P	Guchmannshausen, Große Bergstr. 152	665,491	5.667,960	167,7	5,0	45	38	Ja
Q	Öttersleben, Siedlung 1	664,020	5.669,006	165,0	5,0	42	42	Ja
R	Öttersleben, Rastenberger Str. 238	663,675	5.669,155	166,8	5,0	45	42	Ja

WEA	B	C	E	I	J	K	L	M	N	O	P	Q	R
BACH 05	1382	3399	1458	1810	3863	4010	4837	5045	4988	4474	3517	3416	
BACH 07	2294	3127	2304	2669	4757	4887	5622	5838	5407	4594	3312	3167	
BACH 08	2386	2755	2420	2800	4920	5017	5654	5874	5230	4310	2951	2799	
BACH 09-F	2045	3036	2101	2468	4567	4688	5408	5654	5206	4431	3207	3071	
BACH 10	2186	2692	2226	2596	4721	4811	5438	5659	5042	4167	2872	2730	
Bachra 01	2521	3315	2587	2948	5016	5160	5925	6139	5713	4861	3516	3361	
Bachra 02	2458	3565	2534	2886	4912	5077	5906	6116	5832	5051	3780	3609	
Bachra 03	2087	3500	2184	2514	4543	4705	5541	5750	5549	4857	3669	3534	
Bachra 04	1822	3404	1897	2250	4295	4448	5270	5470	5308	4688	3555	3432	
Emerslan 01-F	1249	3166	1307	1673	3773	3892	4648	4860	4708	4169	3271	3179	
OL 01	2299	2337	2322	2698	4818	4877	5408	5632	4826	3866	2522	2376	
OL 02	2349	2070	2359	2716	4837	4872	5329	5555	4620	3411	2252	2108	
OL 03	2654	1528	2646	2978	5055	5044	5531	5580	4342	3181	1721	1569	
OL 04	1888	2260	2000	2359	4463	4527	5030	5254	4485	3612	2407	2281	
OL 05	2039	2010	2035	2390	4481	4499	4921	5147	4247	3336	2144	2031	
OL 06	2348	1609	2330	2656	4719	4703	5011	5240	4090	3041	1751	1633	
OL 07	1650	2236	1841	1881	4081	4099	4553	4778	4054	3310	2326	2242	
OL 08	1738	2023	1709	2021	4071	4058	4412	4639	3772	3005	2087	2021	
OL 09	1406	2316	1369	1673	3720	3711	4113	4330	3678	3063	2351	2305	
OL 10	3016	3078	3069	3487	5541	5658	6329	6540	5852	4821	3318	3137	
OL 11	3084	2475	3115	3483	5613	5682	6208	6433	5457	4304	2723	2538	
OL 12	3151	2183	3171	3534	5662	5708	6161	6388	5272	4057	2437	2250	
OL 13.1	3146	1897	3156	3511	5628	5851	6038	6266	5041	3787	2152	1963	
OL 14-F	2791	1990	2803	3161	5282	5315	5744	5972	4888	3742	2218	2048	
OL 15	2904	1671	2904	3250	5351	5357	5703	5932	4691	3473	1903	1728	
OL 17	3009	2778	3051	3421	5543	5617	6239	6462	5637	4554	3018	2829	
OL 18	2733	2621	2771	3141	5267	5352	5938	6161	5356	4319	2844	2675	
OL 19	2644	2388	2672	3039	5170	5236	5770	5995	5117	4068	2605	2440	
OL 20	2444	1811	2443	2788	4890	4902	5285	5514	4443	3272	1950	1848	

Gesamtbelastung BV2:

[illegible]

Öbersleben

Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH
Mortzburger Weg 67
DE-01109-Dresden
+49 351-385-071

08.11.2024 10:40:40.647

Berechnung: Gesamtbelastung BV2

2. *Journal of the American Medical Association*, 1997; 277: 1033-1037.

WLA-Tes				Schallwerte		Messung Ortsweg [m]	[dB(A)]
Ort	Send	Z	Beschreibung	Normale Type	WLA Type		
WLA 00	WLA 000	1.0/2.0/3.0	WLA 000	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 01	WLA 001	1.0/2.0/3.0	WLA 001	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 02	WLA 002	1.0/2.0/3.0	WLA 002	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 03	WLA 003	1.0/2.0/3.0	WLA 003	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 04	WLA 004	1.0/2.0/3.0	WLA 004	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 05	WLA 005	1.0/2.0/3.0	WLA 005	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 06	WLA 006	1.0/2.0/3.0	WLA 006	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 07	WLA 007	1.0/2.0/3.0	WLA 007	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 08	WLA 008	1.0/2.0/3.0	WLA 008	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 09	WLA 009	1.0/2.0/3.0	WLA 009	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 10	WLA 010	1.0/2.0/3.0	WLA 010	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 11	WLA 011	1.0/2.0/3.0	WLA 011	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 12	WLA 012	1.0/2.0/3.0	WLA 012	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 13	WLA 013	1.0/2.0/3.0	WLA 013	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 14	WLA 014	1.0/2.0/3.0	WLA 014	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 15	WLA 015	1.0/2.0/3.0	WLA 015	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 16	WLA 016	1.0/2.0/3.0	WLA 016	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 17	WLA 017	1.0/2.0/3.0	WLA 017	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 18	WLA 018	1.0/2.0/3.0	WLA 018	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 19	WLA 019	1.0/2.0/3.0	WLA 019	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 20	WLA 020	1.0/2.0/3.0	WLA 020	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 21	WLA 021	1.0/2.0/3.0	WLA 021	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 22	WLA 022	1.0/2.0/3.0	WLA 022	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 23	WLA 023	1.0/2.0/3.0	WLA 023	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 24	WLA 024	1.0/2.0/3.0	WLA 024	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 25	WLA 025	1.0/2.0/3.0	WLA 025	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 26	WLA 026	1.0/2.0/3.0	WLA 026	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 27	WLA 027	1.0/2.0/3.0	WLA 027	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 28	WLA 028	1.0/2.0/3.0	WLA 028	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 29	WLA 029	1.0/2.0/3.0	WLA 029	WLA	WLA	WLA	WLA
WLA 30	WLA 030	1.0/2.0/3.0	WLA 030	WLA	WLA	WLA	WLA

Beurteilungspegel

nr.	Nume
-----	------

				punkt- höhe [m]	[dB(A)]	[dB(A)]		
				[m]				
B	Roldisleben, Dorfstraße 1b	606,256	5.671.973	218,0	3,0	45	46	Nein
C	Oßersleben, Rastenberg Str. 235	661,796	5.669.200	166,0	3,0	45	42	Ja
I	Roldisleben, Dorfstr. 1c	668,298	5.671.868	220,3	3,0	45	46	Nein
J	Roldisleben, Dorfstr. 33	666,668	5.671.859	211,9	3,0	45	45	Nein
K	Rastenberg, Oberdorfstr. 11	668,709	5.672.063	205,0	3,0	42	40	Ja
L	Rastenberg, Kirchallee 26	660,677	5.671.632	190,0	3,0	45	41	Ja
M	Hardisleben, Gottlob-König-Str. 57	669,239	5.670.180	181,0	3,0	45	41	Ja
N	Hardisleben, Weingartenstr. 160c	669,468	5.670.173	182,0	3,0	40	39	Ja
O	Harnstedt, Backhaushöhe 103a	667,300	5.668.005	175,3	3,0	45	39	Ja
P	Gutzmannshausen, Große Bergstr. 152	665,491	5.667.960	167,7	3,0	45	39	Ja
Q	Oßersleben, Siedlung 1	664,020	5.669.006	165,0	3,0	42	41	Ja
R	Oßersleben, Rastenberg Str. 238	661,675	5.669.155	166,8	3,0	45	42	Ja

1997

BACH 05	1382	3399	1458	1810	3863	4010	4637	5045	4988	4474	3517	3416
BACH 07	2294	3127	2304	2666	4757	4687	5622	5838	5407	4594	3332	3167
BACH 08	2386	2755	2400	2800	4920	5017	5654	5874	5230	4310	2951	2799
BACH 09-F	2045	3036	2101	3468	4567	4688	5408	5624	5206	4431	3207	3071
BACH 10	2106	2692	2226	2596	4721	4811	5438	5659	5042	4167	2872	2751
Bachra 01	2521	3315	2587	2948	5016	5160	5925	6139	5713	4861	3536	3361
Bachra 02	2458	3565	2534	2886	4912	5077	5906	6116	5832	5051	3780	3609
Bachra 03	2897	3500	2184	2514	4543	4705	5541	5750	5549	4857	3669	3534
Bachra 04	1822	3404	1897	2250	4295	4448	5270	5470	5308	4668	3555	332
Enerspan 01-F	1249	3166	1307	1673	3773	3892	4648	4860	4708	4189	3271	3179
OL 01	2299	2337	2322	2668	4818	4877	5406	5632	4826	3866	2522	2376
OL 02	2349	2070	2359	2718	4837	4872	5329	5535	4620	3611	2352	2108
OL 03	2654	1528	2644	2978	5055	5044	5351	5580	4342	3181	1721	1569
OL 04	1988	2260	2000	2399	4463	4527	5030	5254	4465	3612	2407	2288
OL 05	2039	2010	2035	2380	4483	4499	4921	5147	4247	3336	2144	2031
OL 06	2348	1609	2330	2656	4719	4703	5011	5240	4090	3041	1751	1632
OL 07	1650	2236	1841	1981	4081	4099	4553	4770	4054	3310	2236	2242
OL 08	1730	2023	1709	2021	4071	4056	4412	4639	3772	3005	2087	2021
OL 09	1406	2316	1369	1673	3720	3711	4113	4339	3670	3083	2351	2305
OL 10	3016	3078	3069	3437	5541	5658	6329	6540	5852	4821	3314	3337
OL 11	3084	2475	3115	3483	5613	5682	6208	6433	5457	4304	2723	2539
OL 12	3151	2183	3171	3534	5662	5730	6161	6388	5272	4097	2437	2260
OL 13.1	3146	1807	3156	3511	5628	5651	6038	6266	5041	3787	2152	1963
OL 14-F	2791	1990	2803	3161	5287	5315	5744	5972	4888	3742	2218	2044
OL 15	2904	1671	2904	3250	5351	5357	5703	5932	4691	3473	1903	1728
OL 17	3009	2778	3051	3421	5543	5627	6288	6462	5637	4554	3010	2890
OL 18	2733	2621	2771	3141	5267	5352	5938	6161	5356	4319	2844	2675
OL 19	2644	2388	2672	3039	5170	5236	5770	5995	5117	4068	2605	2440
OL 20	2444	1811	2443	2788	4890	4902	5286	5514	4443	3277	1992	1843

(*Hydrocotyle sphenoloba* Salis.)

Projekt: Olbersleben	Leistungsbereich: Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH Montzburger Weg 67 01-01109 Dresden +49 351-885-071
Revisionsnr.: 08.11.2024 10:40/4.0.547	

DECIBEL - Hauptergebnis

Berechnung: Gesamtbelastung BV2

... (Fortsetzung von vorheriger Seite)

WEA	B	C	I	J	K	L	M	N	O	P	Q	R
OL 21	2043	1765	2017	2331	4376	4354	4666	4095	3855	2941	1856	1771
OL 22	3544	3241	3596	3965	6069	6185	6838	7059	6248	5112	3501	3310
OL 23	3441	2628	3475	3844	5973	6047	6573	6799	5764	4544	2894	2700
OL 38	3663	2347	3686	4049	6178	6224	6662	6890	5662	4342	2627	2425
OL 39	2365	2637	2404	2773	4899	4986	5594	5816	5125	4191	2832	2680
OM 06	4068	3619	4124	4492	6585	6712	7382	7603	6757	5562	3893	3694
OM 07	4114	3223	4157	4527	6647	6743	7317	7542	6503	5221	3505	3302
OM 08	3463	3822	3534	3691	5927	6090	6883	7097	6581	5586	4066	3885
OM 23	3069	3732	3143	3496	5522	5690	6505	6717	6304	5394	3957	3788
OM 24	3859	3774	3923	4286	6353	6499	7233	7450	6758	5648	4037	3844
OM 25	3395	3441	3455	3820	5901	6037	6752	6970	6303	5245	3690	3508
Ostramondra 01	2701	3005	2753	3122	5226	5342	6022	6240	5814	4654	3222	3057
Ostramondra 02	2902	3372	2966	3329	5399	5542	6291	6506	5981	5039	3596	3427
Ostramondra 03	2730	3542	2802	3158	5198	5357	6180	6372	5886	5126	3752	3592
RAS 01	1280	1250	1165	1102	2507	2394	2653	2879	2828	3027	3159	3204
RAS 02	1648	1031	1535	1499	2776	2612	2650	2879	2480	2644	2910	2976
RAS 03	1483	4072	1385	1100	1699	1567	2019	2230	3053	3648	3970	4023
RAS 04	1708	3781	1597	1388	2072	1873	1990	2215	3618	3219	3656	3726
RAS 05	2104	3727	1991	1808	2332	2067	1953	2082	2197	2934	3571	3663
RAS 06	2071	4387	1974	1680	1600	1325	1438	1655	2789	3675	4253	4330
RAS 07	2312	4230	2207	1953	1966	1649	1372	1601	2388	3358	4073	4166
RCL 05	1446	2846	1483	1953	3979	4066	4731	4948	4584	3955	2960	2861
RCL 06	1462	2531	1471	1829	3954	4003	4553	4770	4243	3581	2628	2539
RCL 07	1886	2614	1918	2287	4418	4494	5101	5322	4744	3945	2785	2642
RCL 08	1790	2954	1842	2210	4321	4431	5133	5349	4959	4241	3103	2981
RCL 11	1703	2509	1723	2087	4217	4277	4644	5066	4477	3725	2636	2529
RCL 13	1360	2441	1345	1681	3779	3799	4283	4507	3936	3330	2503	2439
RCL 14	1101	2753	1013	1185	3064	3016	3373	3599	3212	2993	2715	2721
Roldisleben 01	1576	3184	1839	2002	4088	4218	4985	5197	4977	4363	3317	3206
Roldisleben 03	1085	2885	1120	1490	3617	3705	4388	4604	4387	3898	3066	2989
Roldisleben 04	1117	2725	1117	1470	3592	3640	4215	4435	4067	3560	2786	2723
UK 01a-F	3830	2936	3869	4238	6364	6449	6998	7223	6173	4910	3214	3013
UK 07a-F	3933	2885	3963	4330	6461	6523	7002	7229	6035	4703	2970	2766
WEA 05a	4444	3162	4481	4850	6878	7055	7565	7791	6891	5218	3454	3247
WEA 06a	4407	2809	4433	4798	6929	6981	7415	7643	6310	4885	3103	2896

8.3 Detaillierte Berechnungsberichte der Prognosesoftware

Zusatzbelastung BV2:

Objekt:
Ölbersleben

Ansprechpartner:
Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH
Montzburger Weg 67
DE-01109 Dresden
+49 351-885-071

Datum:
08.11.2024 10:18/4.0.547

DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse

Berechnung: Zusatzbelastung BV2 Schallberechnungs-Modell: ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s

Annahmen
Berechneter L(DW) = LWA_{ref} + K + Dc - (Adiv + Aatm + Agr + Abar + Amisc) - Cmet
(Wenn mit Bodeneffekt gerechnet ist Dc = Domega)

LWA_{ref}:

Schallleistungspegel der WEA

K:

Einzelton

Dc:

Richtwirkungskorrektur

Adiv:

Dämpfung aufgrund geometrischer Ausbreitung

Aatm:

Dämpfung aufgrund von Luftabsorption

Agr:

Dämpfung aufgrund des Bodeneffekts

Abar:

Dämpfung aufgrund von Abschirmung

Amisc:

Dämpfung aufgrund verschiedener anderer Effekte

Cmet:

Meteorologische Korrektur

Berechnungsergebnisse

Schall-Immissionsort: B Roldisleben, Dorfstraße 1b

Lautester Wert bis 95% Normleistung

WEA

Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adiv [dB]	Aatm [dB]	Agr [dB]	Abar [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
RAS 01	1.280	1.297	33,48	106,1	0,00	73,26	2,39	-3,00	0,00	0,00	72,65
RAS 02	1.648	1.660	31,83	107,1	0,00	75,40	2,90	-3,00	0,00	0,00	75,30
RAS 03	1.483	1.495	32,96	107,1	0,00	74,48	2,67	-3,00	0,00	0,00	74,17
RAS 04	1.708	1.719	33,31	108,0	0,00	75,70	2,97	-3,00	0,00	0,00	75,67
RAS 05	2.104	2.112	31,01	109,0	0,00	77,50	3,48	-3,00	0,00	0,00	77,97
RAS 06	2.071	2.079	31,19	109,0	0,00	77,36	3,43	-3,00	0,00	0,00	77,79
RAS 07	2.312	2.317	26,12	106,0	0,00	78,30	4,55	-3,00	0,00	0,00	79,85
RDL 14	1.101	1.121	33,98	106,1	0,00	71,99	2,13	-3,00	0,00	0,00	71,13
Summe			41,26								

Schall-Immissionsort: C Ölbersleben, Rastenberger Str. 235

Lautester Wert bis 95% Normleistung

WEA

Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adiv [dB]	Aatm [dB]	Agr [dB]	Abar [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
RAS 01	3.250	3.261	23,06	106,1	0,00	81,27	4,80	-3,00	0,00	0,00	83,06
RAS 02	3.031	3.041	24,90	107,1	0,00	80,66	4,56	-3,00	0,00	0,00	82,22
RAS 03	4.072	4.079	21,30	107,1	0,00	83,21	5,61	-3,00	0,00	0,00	85,82
RAS 04	3.781	3.789	24,09	109,0	0,00	82,57	5,33	-3,00	0,00	0,00	84,90
RAS 05	3.727	3.734	24,27	109,0	0,00	82,44	5,27	-3,00	0,00	0,00	84,72
RAS 06	4.387	4.394	22,23	109,0	0,00	83,86	5,90	-3,00	0,00	0,00	86,76
RAS 07	4.230	4.234	18,44	106,0	0,00	83,54	6,99	-3,00	0,00	0,00	87,53
RDL 14	2.753	2.765	24,00	106,1	0,00	79,84	4,27	-3,00	0,00	0,00	81,11
Summe			32,20								

Schall-Immissionsort: I Roldisleben, Dorfstr. 1c

Lautester Wert bis 95% Normleistung

WEA

Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adiv [dB]	Aatm [dB]	Agr [dB]	Abar [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
RAS 01	1.165	1.183	34,44	106,1	0,00	72,46	2,22	-3,00	0,00	0,00	71,68
RAS 02	1.535	1.547	32,59	107,1	0,00	74,79	2,74	-3,00	0,00	0,00	74,53
RAS 03	1.385	1.398	33,66	107,1	0,00	73,91	2,53	-3,00	0,00	0,00	73,44
RAS 04	1.597	1.609	34,03	109,0	0,00	75,13	2,82	-3,00	0,00	0,00	74,95
RAS 05	1.991	2.000	31,63	109,0	0,00	77,02	3,33	-3,00	0,00	0,00	77,35
RAS 06	1.974	1.982	31,73	109,0	0,00	76,94	3,31	-3,00	0,00	0,00	77,25
RAS 07	2.207	2.211	26,68	106,0	0,00	77,88	4,39	-3,00	0,00	0,00	79,29
RDL 14	1.013	1.034	34,82	106,1	0,00	71,29	2,00	-3,00	0,00	0,00	70,29
Summe			42,02								

Ort: Obersleben											
Ansprechpartner: Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH Montzburger Weg 67 DE-01109 Dresden +49 351-885-071											
Datum: 08.11.2024 10:18/4.0.547											
DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse											
Berechnung: Zusatzbelastung BV2 Schallberechnungs-Modell: ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s											
Schall-Immissionsort: J Roldisleben, Dorfstr. 33 Lautester Wert bis 95% Normleistung											
WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adv [dB]	Atm [dB]	Ag [dB]	Abw [dB]	Amoc [dB]	A [dB]
RAS 01	1.102	1.123	34,99	106,1	0,00	72,01	2,13	-3,00	0,00	0,00	71,14
RAS 02	1.499	1.512	32,04	107,1	0,00	74,59	2,70	-3,00	0,00	0,00	74,29
RAS 03	1.100	1.118	36,04	107,1	0,00	71,97	2,12	-3,00	0,00	0,00	71,09
RAS 04	1.388	1.402	35,52	109,0	0,00	71,94	2,53	-3,00	0,00	0,00	73,47
RAS 05	1.808	1.818	32,69	109,0	0,00	76,19	3,10	-3,00	0,00	0,00	76,29
RAS 06	1.680	1.690	33,49	109,0	0,00	75,56	2,93	-3,00	0,00	0,00	75,49
RAS 07	1.953	1.959	28,12	106,0	0,00	76,84	4,01	-3,00	0,00	0,00	77,85
RXL 14	1.185	1.205	33,23	105,1	0,00	72,62	2,26	-3,00	0,00	0,00	71,80
Summe			42,90								
Schall-Immissionsort: K Rastenbergr, Obertorstr. 11 Lautester Wert bis 95% Normleistung											
WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adv [dB]	Atm [dB]	Ag [dB]	Abw [dB]	Amoc [dB]	A [dB]
RAS 01	2.507	2.517	26,14	106,1	0,00	79,02	3,97	-3,00	0,00	0,00	79,99
RAS 02	2.776	2.794	25,95	107,1	0,00	79,89	4,28	-3,00	0,00	0,00	81,17
RAS 03	1.699	1.712	31,49	107,1	0,00	75,67	2,97	-3,00	0,00	0,00	75,64
RAS 04	2.072	2.083	31,17	109,0	0,00	77,37	3,44	-3,00	0,00	0,00	77,81
RAS 05	2.332	2.341	29,84	109,0	0,00	78,39	3,76	-3,00	0,00	0,00	79,14
RAS 06	1.600	1.612	34,01	109,0	0,00	75,15	2,82	-3,00	0,00	0,00	74,97
RAS 07	1.966	1.972	28,04	106,0	0,00	76,90	4,03	-3,00	0,00	0,00	77,93
RXL 14	3.064	3.072	22,75	105,1	0,00	80,75	4,61	-3,00	0,00	0,00	82,16
Summe			38,94								
Schall-Immissionsort: L Rastenbergr, Kirchallee 26 Lautester Wert bis 95% Normleistung											
WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adv [dB]	Atm [dB]	Ag [dB]	Abw [dB]	Amoc [dB]	A [dB]
RAS 01	2.394	2.405	26,66	106,1	0,00	78,62	3,64	-3,00	0,00	0,00	79,47
RAS 02	2.612	2.621	26,66	107,1	0,00	79,37	4,09	-3,00	0,00	0,00	80,46
RAS 03	1.567	1.582	32,35	107,1	0,00	74,98	2,79	-3,00	0,00	0,00	74,70
RAS 04	1.873	1.886	32,28	109,0	0,00	76,51	3,19	-3,00	0,00	0,00	76,70
RAS 05	2.087	2.070	31,20	109,0	0,00	77,35	3,43	-3,00	0,00	0,00	77,79
RAS 06	1.325	1.342	35,98	109,0	0,00	73,55	2,45	-3,00	0,00	0,00	73,00
RAS 07	1.649	1.658	30,04	106,0	0,00	75,39	3,53	-3,00	0,00	0,00	75,93
RXL 14	3.016	3.025	22,94	105,1	0,00	80,62	4,56	-3,00	0,00	0,00	82,18
Summe			40,34								
Schall-Immissionsort: M Hardisleben, Gottlob-König-Str. 57 Lautester Wert bis 95% Normleistung											
WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adv [dB]	Atm [dB]	Ag [dB]	Abw [dB]	Amoc [dB]	A [dB]
RAS 01	2.653	2.664	25,47	106,1	0,00	79,51	4,14	-3,00	0,00	0,00	80,66
RAS 02	2.650	2.660	26,49	107,1	0,00	79,50	4,14	-3,00	0,00	0,00	80,64
RAS 03	2.019	2.031	29,59	107,1	0,00	77,16	3,38	-3,00	0,00	0,00	77,54
RAS 04	1.990	2.003	31,61	109,0	0,00	77,03	3,34	-3,00	0,00	0,00	77,37
RAS 05	1.853	1.856	32,40	109,0	0,00	76,42	3,16	-3,00	0,00	0,00	76,58
RAS 06	1.438	1.455	35,12	109,0	0,00	74,25	2,61	-3,00	0,00	0,00	73,86
RAS 07	1.372	1.384	32,07	106,0	0,00	73,83	3,07	-3,00	0,00	0,00	73,90
RXL 14	3.373	3.382	21,59	105,1	0,00	81,58	4,94	-3,00	0,00	0,00	83,53
Summe			39,96								

Objekt: Olbersleben											
Ansprechpartner: Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH Montzburger Weg 67 01-01109 Dresden +49 351-885-071											
Rechnungs-Nr.: 08.11.2024 10.18/4.0.547											
DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse											
Berechnung: Zusatzbelastung BV2 Schallberechnungs-Modell: ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s											
Schall-Immissionsort: N Hardisleben, Weingartenstr. 160c											
Lautester Wert bis 95% Normleistung											
WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adv [dB]	Atm [dB]	Ag [dB]	Abw [dB]	Amoc [dB]	A [dB]
RAS 01	2.879	2.889	24,51	106,1	0,00	80,22	4,40	-3,00	0,00	0,00	81,61
RAS 02	2.879	2.888	25,52	107,1	0,00	80,21	4,40	-3,00	0,00	0,00	81,61
RAS 03	2.230	2.242	28,47	107,1	0,00	78,01	3,64	-3,00	0,00	0,00	78,66
RAS 04	2.215	2.227	30,41	109,0	0,00	77,95	3,62	-3,00	0,00	0,00	78,57
RAS 05	2.082	2.094	31,11	109,0	0,00	77,42	3,45	-3,00	0,00	0,00	77,87
RAS 06	1.655	1.660	33,63	109,0	0,00	75,45	2,90	-3,00	0,00	0,00	75,15
RAS 07	1.601	1.611	30,37	106,0	0,00	75,14	3,46	-3,00	0,00	0,00	75,60
RCL 14	1.599	1.607	20,80	105,1	0,00	62,14	5,17	-3,00	0,00	0,00	64,32
Summe			38,60								
Schall-Immissionsort: O Mannstedt, Backhaushöhle 103a											
Lautester Wert bis 95% Normleistung											
WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adv [dB]	Atm [dB]	Ag [dB]	Abw [dB]	Amoc [dB]	A [dB]
RAS 01	2.828	2.839	24,72	106,1	0,00	80,06	4,34	-3,00	0,00	0,00	81,40
RAS 02	2.460	2.472	27,35	107,1	0,00	78,86	3,92	-3,00	0,00	0,00	79,78
RAS 03	3.053	3.062	24,82	107,1	0,00	80,72	4,59	-3,00	0,00	0,00	82,31
RAS 04	2.618	2.629	28,50	109,0	0,00	79,40	4,09	-3,00	0,00	0,00	80,49
RAS 05	2.197	2.208	30,51	109,0	0,00	77,88	3,59	-3,00	0,00	0,00	78,48
RAS 06	2.789	2.798	27,76	109,0	0,00	79,94	4,29	-3,00	0,00	0,00	81,22
RAS 07	2.388	2.396	25,72	106,0	0,00	78,53	4,66	-3,00	0,00	0,00	80,25
RCL 14	3.212	3.222	22,18	105,1	0,00	81,18	4,77	-3,00	0,00	0,00	82,94
Summe			36,14								
Schall-Immissionsort: P Guthmannshausen, Große Bergstr. 152											
Lautester Wert bis 95% Normleistung											
WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adv [dB]	Atm [dB]	Ag [dB]	Abw [dB]	Amoc [dB]	A [dB]
RAS 01	3.027	3.038	23,91	106,1	0,00	80,65	4,56	-3,00	0,00	0,00	82,21
RAS 02	2.644	2.655	26,51	107,1	0,00	79,48	4,13	-3,00	0,00	0,00	80,61
RAS 03	3.648	3.656	22,67	107,1	0,00	82,26	5,20	-3,00	0,00	0,00	84,46
RAS 04	3.219	3.228	26,05	109,0	0,00	81,18	4,75	-3,00	0,00	0,00	82,93
RAS 05	2.934	2.943	27,16	109,0	0,00	80,38	4,45	-3,00	0,00	0,00	81,82
RAS 06	3.675	3.682	24,44	109,0	0,00	82,32	5,22	-3,00	0,00	0,00	84,54
RAS 07	3.356	3.362	21,48	106,0	0,00	81,53	5,96	-3,00	0,00	0,00	84,49
RCL 14	2.993	3.004	23,02	105,1	0,00	80,55	4,54	-3,00	0,00	0,00	82,09
Summe			33,84								
Schall-Immissionsort: Q Olbersleben, Siedlung 1											
Lautester Wert bis 95% Normleistung											
WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adv [dB]	Atm [dB]	Ag [dB]	Abw [dB]	Amoc [dB]	A [dB]
RAS 01	3.159	3.170	23,41	106,1	0,00	81,02	4,70	-3,00	0,00	0,00	82,72
RAS 02	2.910	2.921	25,38	107,1	0,00	80,31	4,43	-3,00	0,00	0,00	81,74
RAS 03	3.970	3.978	21,62	107,1	0,00	82,99	5,52	-3,00	0,00	0,00	85,51
RAS 04	3.656	3.664	24,50	109,0	0,00	82,28	5,20	-3,00	0,00	0,00	84,48
RAS 05	3.571	3.579	24,79	109,0	0,00	82,08	5,12	-3,00	0,00	0,00	84,10
RAS 06	4.253	4.259	22,62	109,0	0,00	83,59	5,78	-3,00	0,00	0,00	86,38
RAS 07	4.073	4.078	18,95	106,0	0,00	83,21	6,62	-3,00	0,00	0,00	87,82
RCL 14	2.715	2.727	24,17	105,1	0,00	79,72	4,23	-3,00	0,00	0,00	80,95
Summe			32,59								

Gesamtbelastung BV2:

Projekt:
Ölberleben

Lizenznehmer:
Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH
Montzburger Weg 67
DE-01109 Dresden
+49 351-885-071

Berechnung:
08.11.2024 10:40/4.0.547

DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse

Berechnung: Gesamtbelastung BV2 **Schallberechnungs-Modell:**ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s

Annahmen
Berechneter L(DW) = LWA_{ref} + K + Dc - (Adiv + Aatm + Agr + Abar + Amisc) - Cmet
(Wenn mit Bodeneffekt gerechnet ist Dc = Domega)

LWA_{ref}:
K:
Dc:
Adiv:
Aatm:
Agr:
Abar:
Amisc:
Cmet:

Schalleistungspegel der WEA
Einzelton:
Richtwirkungskorrektur
Dämpfung aufgrund geometrischer Ausbreitung
Dämpfung aufgrund von Luftabsorption
Dämpfung aufgrund des Bodeneffekts
Dämpfung aufgrund von Abschirmung
Dämpfung aufgrund verschiedener anderer Effekte
Meteorologische Korrektur

Berechnungsergebnisse

Schall-Immissionsort: B Roldisleben, Dorfstraße 1b
Lautester Wert bis 95% Normleistung

WEA	Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adiv [dB]	Aatm [dB]	Agr [dB]	Abar [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
BACH 05		1.582	1.396	31,98	106,0	0,00	73,90	3,09	-3,00	0,00	0,00	73,99
BACH 07		2.244	2.246	22,86	102,4	0,00	78,02	4,53	-3,00	0,00	0,00	79,56
BACH 08		2.386	2.389	21,98	102,9	0,00	78,56	5,15	-3,00	0,00	0,00	80,91
BACH 09-#		2.045	2.047	26,05	103,4	0,00	77,22	3,14	-3,00	0,00	0,00	77,36
BACH 10		2.186	2.189	23,05	102,9	0,00	77,80	5,04	-3,00	0,00	0,00	78,85
Bachra 01		2.521	2.526	22,33	105,1	0,00	79,05	6,69	-3,00	0,00	0,00	82,74
Bachra 02		2.458	2.463	22,65	105,1	0,00	78,83	6,58	-3,00	0,00	0,00	82,42
Bachra 03		2.087	2.093	24,69	105,1	0,00	77,42	5,96	-3,00	0,00	0,00	80,38
Bachra 04		1.822	1.829	26,34	105,1	0,00	76,24	5,48	-3,00	0,00	0,00	78,73
Emmerplan 01-#		1.249	1.257	33,92	107,2	0,00	72,99	3,33	-3,00	0,00	0,00	73,32
OL 01		2.299	2.304	23,49	105,1	0,00	78,25	6,32	-3,00	0,00	0,00	81,57
OL 02		2.349	2.353	23,23	105,1	0,00	78,42	6,40	-3,00	0,00	0,00	81,84
OL 03		2.654	2.658	21,68	105,1	0,00	79,49	6,89	-3,00	0,00	0,00	83,38
OL 04		1.888	1.894	25,28	105,1	0,00	76,99	5,79	-3,00	0,00	0,00	79,78
OL 05		2.039	2.044	24,98	105,1	0,00	77,21	5,88	-3,00	0,00	0,00	80,08
OL 06		2.348	2.352	23,23	105,1	0,00	78,42	6,40	-3,00	0,00	0,00	81,83
OL 07		1.850	1.857	27,52	105,1	0,00	75,38	5,13	-3,00	0,00	0,00	77,54
OL 08		1.738	1.744	26,91	105,1	0,00	75,63	5,32	-3,00	0,00	0,00	78,18
OL 09		1.406	1.423	29,41	105,1	0,00	74,00	4,68	-3,00	0,00	0,00	75,68
OL 10		3.016	3.021	23,51	106,8	0,00	80,60	5,68	-3,00	0,00	0,00	83,29
OL 11		3.084	3.088	23,24	106,8	0,00	80,79	5,77	-3,00	0,00	0,00	83,56
OL 12		3.151	3.155	22,96	106,8	0,00	80,98	5,86	-3,00	0,00	0,00	83,84
OL 13.1		3.146	3.149	22,99	106,8	0,00	80,96	5,85	-3,00	0,00	0,00	83,82
OL 14-#		2.791	2.795	24,23	107,1	0,00	79,93	5,94	-3,00	0,00	0,00	82,87
OL 15		2.904	2.907	24,00	106,8	0,00	80,27	5,93	-3,00	0,00	0,00	82,80
OL 17		3.009	3.013	23,55	106,8	0,00	80,58	5,87	-3,00	0,00	0,00	83,25
OL 18		2.733	2.738	21,30	105,1	0,00	79,75	7,01	-3,00	0,00	0,00	83,76
OL 19		2.644	2.648	21,73	105,1	0,00	79,46	6,88	-3,00	0,00	0,00	83,34
OL 20		2.444	2.448	22,73	105,1	0,00	78,78	6,56	-3,00	0,00	0,00	82,33
OL 21		2.043	2.047	24,96	105,1	0,00	77,22	5,88	-3,00	0,00	0,00	80,10
OL 22		3.544	3.548	20,90	106,7	0,00	82,00	6,79	-3,00	0,00	0,00	85,79
OL 23		3.441	3.445	21,69	107,3	0,00	81,74	6,86	-3,00	0,00	0,00	85,61
OL 38		3.663	3.667	18,71	106,1	0,00	82,29	9,07	-3,00	0,00	0,00	87,36
OL 39		2.385	2.374	26,31	106,4	0,00	78,51	4,59	-3,00	0,00	0,00	80,10
OM 06		4.068	4.072	19,07	106,7	0,00	83,20	7,43	-3,00	0,00	0,00	87,62
OM 07		4.114	4.118	18,92	106,7	0,00	83,29	7,48	-3,00	0,00	0,00	87,77
OM 08		3.463	3.468	21,20	106,7	0,00	81,80	6,89	-3,00	0,00	0,00	85,49
OM 23		3.069	3.075	20,96	106,1	0,00	80,76	7,35	-3,00	0,00	0,00	85,11
OM 24		3.859	3.864	19,70	107,0	0,00	82,74	7,58	-3,00	0,00	0,00	87,30
OM 25		3.395	3.401	22,31	107,0	0,00	81,63	6,06	-3,00	0,00	0,00	84,69
Ostramondra 01		2.701	2.706	21,45	105,1	0,00	79,65	6,97	-3,00	0,00	0,00	83,61
Ostramondra 02		2.902	2.906	24,00	106,8	0,00	80,27	5,53	-3,00	0,00	0,00	82,80
Ostramondra 03		2.730	2.735	21,32	105,1	0,00	79,74	7,01	-3,00	0,00	0,00	83,75

Fortsetzung nächste Seite

Name: Olbersleben	Lautester Standort: Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH Montzburger Weg 67 01-01109 Dresden +49 351-885-071 Rechnungs-Nr.: 08.11.2024 10:40/4.0.547
------------------------------------	--

DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse

Berechnung: Gesamtbelastung BV2 **Schallberechnungs-Modell:**ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s

... (Fortsetzung von vorheriger Seite)

WEA Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Aggr [dB]	Abgr [dB]	Armsoc [dB]	A [dB]
RAS 01	1.280	1.297	33,48	106,1	0,00	73,28	2,29	-3,00	0,00	0,00	72,65
RAS 02	1.648	1.660	31,83	107,1	0,00	75,40	2,90	-3,00	0,00	0,00	75,30
RAS 03	1.483	1.495	32,96	107,1	0,00	74,49	2,67	-3,00	0,00	0,00	74,17
RAS 04	1.708	1.719	33,31	109,0	0,00	75,70	2,97	-3,00	0,00	0,00	75,67
RAS 05	2.104	2.112	31,01	109,0	0,00	77,50	3,48	-3,00	0,00	0,00	77,97
RAS 06	2.071	2.079	31,19	109,0	0,00	77,36	3,43	-3,00	0,00	0,00	77,79
RAS 07	2.312	2.317	28,12	106,0	0,00	78,30	4,55	-3,00	0,00	0,00	79,65
RCL 05	1.448	1.460	30,01	106,1	0,00	74,29	4,77	-3,00	0,00	0,00	76,06
RCL 06	1.462	1.476	29,88	106,1	0,00	74,38	4,82	-3,00	0,00	0,00	76,18
RCL 07	1.886	1.897	28,92	106,1	0,00	76,58	5,59	-3,00	0,00	0,00	79,15
RCL 08	1.790	1.794	27,91	105,4	0,00	76,08	4,42	-3,00	0,00	0,00	77,50
RCL 11	1.703	1.707	28,49	105,4	0,00	75,64	4,27	-3,00	0,00	0,00	76,92
RCL 13	1.360	1.364	31,05	105,4	0,00	73,70	3,66	-3,00	0,00	0,00	74,36
RCL 14	1.101	1.121	33,98	105,1	0,00	71,98	2,13	-3,00	0,00	0,00	71,13
Roldisleben 01	1.576	1.584	28,06	105,1	0,00	75,00	5,01	-3,00	0,00	0,00	77,00
Roldisleben 03	1.085	1.096	35,32	106,8	0,00	71,79	2,69	-3,00	0,00	0,00	71,48
Roldisleben 04	1.117	1.128	31,99	105,1	0,00	72,05	4,02	-3,00	0,00	0,00	73,07
UK 01a-F	3.830	3.834	20,76	107,0	0,00	82,67	6,56	-3,00	0,00	0,00	86,23
UK 07a-F	3.933	3.937	20,41	107,0	0,00	82,90	6,68	-3,00	0,00	0,00	86,58
WEA 05a	4.444	4.440	21,22	106,7	0,00	83,36	6,49	-3,00	0,00	0,00	87,45
WEA 06a	4.407	4.409	21,33	106,7	0,00	83,88	6,46	-3,00	0,00	0,00	87,35
Summe			45,84								

Schall-Immissionsort: C Olbersleben, Rastenberger Str. 235

Lautester Wert bis 95% Betriebsleistung

WEA Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Aggr [dB]	Abgr [dB]	Armsoc [dB]	A [dB]
BACH 05	3.399	3.408	21,30	106,0	0,00	81,45	6,02	-3,00	0,00	0,00	84,66
BACH 07	3.127	3.131	18,67	102,4	0,00	80,91	5,84	-3,00	0,00	0,00	83,75
BACH 08	2.755	2.759	20,19	102,9	0,00	79,82	5,89	-3,00	0,00	0,00	82,70
BACH 09-F	3.036	3.040	21,46	103,4	0,00	80,66	4,29	-3,00	0,00	0,00	81,95
BACH 10	2.692	2.697	20,48	102,9	0,00	79,62	5,80	-3,00	0,00	0,00	82,42
Bachra 01	3.315	3.322	18,78	105,1	0,00	81,43	7,86	-3,00	0,00	0,00	86,28
Bachra 02	1.565	1.572	17,82	105,1	0,00	82,08	8,19	-3,00	0,00	0,00	87,24
Bachra 03	1.500	1.506	19,07	105,1	0,00	81,90	8,10	-3,00	0,00	0,00	87,00
Bachra 04	3.404	3.410	18,43	105,1	0,00	81,66	7,97	-3,00	0,00	0,00	86,63
Enerplan 01-F	1.166	1.173	22,86	107,2	0,00	81,03	6,35	-3,00	0,00	0,00	84,38
OL 01	2.337	2.346	23,26	105,1	0,00	78,41	6,39	-3,00	0,00	0,00	81,50
OL 02	2.070	2.080	24,77	105,1	0,00	77,36	5,94	-3,00	0,00	0,00	80,30
OL 03	1.528	1.539	28,40	105,1	0,00	74,74	4,92	-3,00	0,00	0,00	76,66
OL 04	2.280	2.289	23,68	105,1	0,00	78,12	6,26	-3,00	0,00	0,00	81,38
OL 05	2.010	2.020	25,12	105,1	0,00	77,11	5,83	-3,00	0,00	0,00	79,94
OL 06	1.609	1.619	27,80	105,1	0,00	75,19	5,08	-3,00	0,00	0,00	77,26
OL 07	2.236	2.245	23,82	105,1	0,00	78,02	6,22	-3,00	0,00	0,00	81,25
OL 08	2.023	2.032	25,05	105,1	0,00	77,18	5,85	-3,00	0,00	0,00	80,02
OL 09	2.316	2.324	23,38	105,1	0,00	78,33	6,36	-3,00	0,00	0,00	81,68
OL 10	3.078	3.086	23,24	106,8	0,00	80,79	5,77	-3,00	0,00	0,00	83,56
OL 11	2.475	2.484	25,95	106,8	0,00	78,90	4,94	-3,00	0,00	0,00	80,85
OL 12	2.183	2.192	27,47	106,8	0,00	77,82	4,52	-3,00	0,00	0,00	79,34
OL 13.1	1.897	1.907	29,12	106,8	0,00	76,61	4,08	-3,00	0,00	0,00	77,69
OL 14-F	1.990	2.000	28,33	107,1	0,00	77,02	4,75	-3,00	0,00	0,00	78,77
OL 15	1.671	1.683	30,56	106,8	0,00	75,52	3,72	-3,00	0,00	0,00	76,24
OL 17	2.778	2.785	24,54	106,8	0,00	79,80	5,37	-3,00	0,00	0,00	82,26
OL 18	2.621	2.630	21,82	105,1	0,00	79,40	6,85	-3,00	0,00	0,00	83,25
OL 19	2.388	2.397	22,99	105,1	0,00	78,59	6,48	-3,00	0,00	0,00	82,07
OL 20	1.811	1.821	26,39	105,1	0,00	76,21	5,47	-3,00	0,00	0,00	78,68
OL 21	1.765	1.775	28,70	105,1	0,00	75,98	5,38	-3,00	0,00	0,00	78,36
OL 22	3.241	3.249	22,05	106,7	0,00	81,23	6,41	-3,00	0,00	0,00	84,64
OL 23	2.628	2.637	25,14	107,3	0,00	79,42	5,74	-3,00	0,00	0,00	82,17
OL 38	2.347	2.357	24,29	106,1	0,00	78,45	6,34	-3,00	0,00	0,00	81,79
OL 39	2.637	2.650	24,97	106,4	0,00	79,46	4,97	-3,00	0,00	0,00	81,44
OM 06	3.819	3.826	20,61	106,7	0,00	82,18	6,89	-3,00	0,00	0,00	86,08

Name:		Lautstärke-Berechnung:	
Oßersleben		Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH	
		Montzburger Weg 67	
		DE-01109 Dresden	
		+49 351-885-071	
		Rechnungs-Nr.:	
		08.11.2024 10:40/4.0.547	

DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse

Berechnung: Gesamtbelastung BV2 **Schallberechnungs-Modell:**ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s

... (Fortsetzung von vorheriger Seite)

WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Ag [dB]	Ab [dB]	Arisc [dB]	A [dB]
OM 07	3.223	3.229	22,13	106,7	0,00	81,18	6,38	-3,00	0,00	0,00	84,56
OM 08	3.822	3.829	19,89	106,7	0,00	82,66	7,14	-3,00	0,00	0,00	86,80
OM 23	3.732	3.741	18,46	106,1	0,00	82,46	6,16	-3,00	0,00	0,00	87,62
OM 24	3.774	3.782	19,99	107,0	0,00	82,55	7,45	-3,00	0,00	0,00	87,01
OM 25	3.441	3.451	22,12	107,0	0,00	81,76	6,13	-3,00	0,00	0,00	84,88
Ostramondra 01	3.005	3.013	20,06	105,1	0,00	80,58	7,42	-3,00	0,00	0,00	85,00
Ostramondra 02	3.372	3.379	22,08	106,8	0,00	81,57	6,15	-3,00	0,00	0,00	84,72
Ostramondra 03	3.542	3.548	17,91	105,1	0,00	82,00	8,16	-3,00	0,00	0,00	87,16
RAS 01	3.250	3.261	23,06	106,1	0,00	81,27	4,60	-3,00	0,00	0,00	83,06
RAS 02	3.031	3.041	24,90	107,1	0,00	80,66	4,58	-3,00	0,00	0,00	82,22
RAS 03	4.072	4.079	21,30	107,1	0,00	83,21	5,61	-3,00	0,00	0,00	85,82
RAS 04	3.781	3.789	24,09	109,0	0,00	82,57	5,33	-3,00	0,00	0,00	84,90
RAS 05	3.727	3.734	24,27	109,0	0,00	82,44	5,27	-3,00	0,00	0,00	84,72
RAS 06	4.387	4.394	22,23	109,0	0,00	83,88	5,90	-3,00	0,00	0,00	86,76
RAS 07	4.230	4.234	18,44	106,0	0,00	83,54	6,99	-3,00	0,00	0,00	87,53
RDL 05	2.846	2.857	21,89	106,1	0,00	80,12	7,06	-3,00	0,00	0,00	84,18
RDL 06	2.531	2.543	23,35	106,1	0,00	79,11	6,62	-3,00	0,00	0,00	82,73
RDL 07	2.614	2.627	22,94	106,1	0,00	79,39	6,74	-3,00	0,00	0,00	83,13
RDL 08	2.954	2.958	21,83	105,4	0,00	80,42	6,15	-3,00	0,00	0,00	83,58
RDL 11	2.509	2.515	23,86	105,4	0,00	79,01	5,54	-3,00	0,00	0,00	81,55
RDL 13	2.441	2.446	24,20	105,4	0,00	78,77	5,44	-3,00	0,00	0,00	81,20
RDL 14	2.753	2.765	24,00	105,1	0,00	79,84	4,27	-3,00	0,00	0,00	81,11
Roldisleben 01	3.184	3.191	19,31	105,1	0,00	81,08	7,68	-3,00	0,00	0,00	85,76
Roldisleben 02	2.985	2.991	23,64	106,8	0,00	80,32	5,64	-3,00	0,00	0,00	83,16
Roldisleben 04	2.725	2.733	21,33	105,1	0,00	79,73	7,01	-3,00	0,00	0,00	83,74
UK 01a-F	2.936	2.946	24,17	107,0	0,00	80,38	5,44	-3,00	0,00	0,00	82,82
UK 07a-F	2.885	2.894	25,29	107,0	0,00	79,61	5,09	-3,00	0,00	0,00	81,70
WEA 05a	3.162	3.170	25,36	108,7	0,00	81,02	5,30	-3,00	0,00	0,00	83,32
WEA 06a	2.809	2.816	26,76	108,7	0,00	79,99	4,02	-3,00	0,00	0,00	81,92
Summe			42,14								

Schall-Immissionsort: I Roldisleben, Dorfstr. 1c

Lautester Wert bis 95% Normleistung

WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Ag [dB]	Ab [dB]	Arisc [dB]	A [dB]
BACH 05	1.458	1.471	31,40	106,0	0,00	74,35	3,22	-3,00	0,00	0,00	74,57
BACH 07	2.304	2.307	22,54	102,4	0,00	78,26	4,62	-3,00	0,00	0,00	79,88
BACH 08	2.430	2.432	21,76	102,9	0,00	78,72	5,41	-3,00	0,00	0,00	81,13
BACH 09-F	2.101	2.104	25,74	103,4	0,00	77,46	3,20	-3,00	0,00	0,00	77,66
BACH 10	2.226	2.229	22,83	102,8	0,00	77,96	5,11	-3,00	0,00	0,00	80,07
Bachra 01	2.587	2.592	22,00	105,1	0,00	79,27	6,79	-3,00	0,00	0,00	83,06
Bachra 02	2.534	2.539	22,28	105,1	0,00	79,09	6,71	-3,00	0,00	0,00	82,80
Bachra 03	2.164	2.170	24,24	105,1	0,00	77,73	6,10	-3,00	0,00	0,00	80,82
Bachra 04	1.897	1.903	25,85	105,1	0,00	76,59	5,62	-3,00	0,00	0,00	79,21
Energien 01-F	1.307	1.315	33,42	107,2	0,00	73,38	1,44	-3,00	0,00	0,00	73,62
OL 01	2.322	2.328	23,36	105,1	0,00	78,34	6,36	-3,00	0,00	0,00	81,70
OL 02	2.359	2.364	23,17	105,1	0,00	78,47	6,42	-3,00	0,00	0,00	81,89
OL 03	2.644	2.647	21,73	105,1	0,00	79,45	6,87	-3,00	0,00	0,00	83,33
OL 04	2.000	2.006	25,21	105,1	0,00	77,05	5,81	-3,00	0,00	0,00	79,85
OL 05	2.035	2.040	25,00	105,1	0,00	77,19	5,87	-3,00	0,00	0,00	80,06
OL 06	2.330	2.334	23,33	105,1	0,00	78,38	6,37	-3,00	0,00	0,00	81,73
OL 07	1.641	1.648	27,59	105,1	0,00	75,34	5,13	-3,00	0,00	0,00	77,47
OL 08	1.709	1.715	27,11	105,1	0,00	75,69	5,27	-3,00	0,00	0,00	77,95
OL 09	1.369	1.377	29,71	105,1	0,00	73,78	4,58	-3,00	0,00	0,00	75,35
OL 10	1.089	1.074	23,29	106,8	0,00	80,75	5,75	-3,00	0,00	0,00	83,51
OL 11	1.115	1.118	23,11	106,8	0,00	80,88	5,81	-3,00	0,00	0,00	83,69
OL 12	1.171	1.175	22,88	106,8	0,00	81,03	5,88	-3,00	0,00	0,00	83,92
OL 13-F	1.156	1.159	22,95	106,8	0,00	80,99	5,86	-3,00	0,00	0,00	83,86
OL 14-F	2.803	2.807	24,17	107,1	0,00	79,97	5,96	-3,00	0,00	0,00	82,92
OL 15	2.904	2.907	24,00	106,8	0,00	80,27	5,63	-3,00	0,00	0,00	82,60
OL 17	1.051	1.055	23,37	106,8	0,00	80,70	5,71	-3,00	0,00	0,00	83,43
OL 18	2.771	2.776	21,12	105,1	0,00	79,87	7,07	-3,00	0,00	0,00	83,94

(Fortsetzung nächste Seite)

Ort:
Obersleben

Unternehmen:
Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH
Montzburger Weg 67
01-01109 Dresden
+49 351-885-071

Rechnung:
08.11.2024 10:40/4.0.547

DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse

Berechnung: Gesamtbelastung BV2 Schallberechnungs-Modell: ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s

... (Fortsetzung von vorheriger Seite)

WEA

Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Ag [dB]	Ab [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
OL 19	2.672	2.677	21,59	105,1	0,00	79,55	6,92	-3,00	0,00	0,00	83,47
OL 20	2.443	2.446	22,74	105,1	0,00	78,77	6,56	-3,00	0,00	0,00	82,33
OL 21	2.017	2.021	25,12	105,1	0,00	77,11	5,83	-3,00	0,00	0,00	79,95
OL 22	3.596	3.600	20,71	106,7	0,00	82,13	6,86	-3,00	0,00	0,00	85,99
OL 23	3.475	3.479	21,57	107,3	0,00	81,83	6,91	-3,00	0,00	0,00	85,74
OL 38	3.686	3.689	18,64	106,1	0,00	82,34	8,10	-3,00	0,00	0,00	87,44
OL 39	2.404	2.412	26,12	106,4	0,00	78,65	4,64	-3,00	0,00	0,00	80,29
OM 06	4.124	4.128	18,89	106,7	0,00	83,31	7,49	-3,00	0,00	0,00	87,81
OM 07	4.157	4.160	18,78	106,7	0,00	83,38	7,53	-3,00	0,00	0,00	87,91
OM 08	3.534	3.539	20,93	106,7	0,00	81,90	6,78	-3,00	0,00	0,00	85,76
OM 23	3.143	3.148	20,66	106,1	0,00	80,96	7,45	-3,00	0,00	0,00	85,41
OM 24	3.923	3.928	19,47	107,0	0,00	82,88	7,65	-3,00	0,00	0,00	87,53
OM 25	3.455	3.461	22,08	107,0	0,00	81,78	8,14	-3,00	0,00	0,00	84,92
Ostramondra 01	2.753	2.758	21,20	105,1	0,00	79,81	7,05	-3,00	0,00	0,00	83,86
Ostramondra 02	2.986	2.970	23,72	106,8	0,00	80,46	5,62	-3,00	0,00	0,00	83,07
Ostramondra 03	2.802	2.806	20,98	105,1	0,00	79,96	7,12	-3,00	0,00	0,00	84,08
RAS 01	1.165	1.183	34,44	108,1	0,00	72,46	2,22	-3,00	0,00	0,00	71,68
RAS 02	1.535	1.547	32,59	107,1	0,00	74,79	2,74	-3,00	0,00	0,00	74,53
RAS 03	1.385	1.398	33,68	107,1	0,00	73,91	2,53	-3,00	0,00	0,00	73,44
RAS 04	1.597	1.609	34,03	109,0	0,00	75,13	2,82	-3,00	0,00	0,00	74,95
RAS 05	1.991	2.000	31,63	109,0	0,00	77,02	3,33	-3,00	0,00	0,00	77,35
RAS 06	1.874	1.982	31,73	109,0	0,00	76,94	3,31	-3,00	0,00	0,00	77,25
RAS 07	2.207	2.211	26,68	108,0	0,00	77,89	4,39	-3,00	0,00	0,00	79,29
RDL 05	1.483	1.497	29,72	108,1	0,00	74,51	4,85	-3,00	0,00	0,00	76,35
RDL 06	1.471	1.484	29,82	106,1	0,00	74,43	4,82	-3,00	0,00	0,00	76,25
RDL 07	1.918	1.929	26,72	108,1	0,00	76,71	5,65	-3,00	0,00	0,00	79,35
RDL 08	1.842	1.845	27,58	105,4	0,00	76,32	4,51	-3,00	0,00	0,00	77,83
RDL 11	1.723	1.726	28,36	105,4	0,00	75,74	4,31	-3,00	0,00	0,00	77,05
RDL 13	1.345	1.349	31,17	105,4	0,00	73,60	3,63	-3,00	0,00	0,00	74,23
RDL 14	1.013	1.034	34,82	105,1	0,00	71,29	2,00	-3,00	0,00	0,00	70,29
Roldisleben 01	1.639	1.647	27,60	105,1	0,00	75,33	5,13	-3,00	0,00	0,00	77,47
Roldisleben 03	1.120	1.130	34,99	106,8	0,00	72,06	2,75	-3,00	0,00	0,00	71,81
Roldisleben 04	1.117	1.128	32,00	105,1	0,00	72,04	4,02	-3,00	0,00	0,00	73,07
UK 01a-F	3.809	3.873	20,62	107,0	0,00	82,76	6,60	-3,00	0,00	0,00	86,36
UK 07a-F	3.963	3.967	20,31	107,0	0,00	82,97	6,71	-3,00	0,00	0,00	86,68
WEA 05a	4.481	4.484	21,12	108,7	0,00	84,03	6,52	-3,00	0,00	0,00	87,55
WEA 06a	4.433	4.435	21,26	108,7	0,00	83,94	6,48	-3,00	0,00	0,00	87,42
Summe			45,99								

Schall-Immissionsort: J Roldisleben, Dorfstr. 33

Lautester Wert bis 95% Mischleistung

WEA

Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Ag [dB]	Ab [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
BACH 05	1.810	1.821	28,97	108,0	0,00	76,21	3,79	-3,00	0,00	0,00	77,80
BACH 07	2.669	2.672	30,71	102,4	0,00	79,54	5,18	-3,00	0,00	0,00	81,71
BACH 08	2.830	2.802	20,00	102,9	0,00	79,95	5,95	-3,00	0,00	0,00	82,90
BACH 09-F	2.468	2.471	23,91	103,4	0,00	78,86	3,64	-3,00	0,00	0,00	79,50
BACH 10	2.596	2.598	20,94	102,9	0,00	79,29	5,66	-3,00	0,00	0,00	81,95
Bachra 01	2.948	2.953	20,32	105,1	0,00	80,41	7,34	-3,00	0,00	0,00	84,74
Bachra 02	2.886	2.891	20,80	105,1	0,00	80,22	7,24	-3,00	0,00	0,00	84,46
Bachra 03	2.514	2.520	22,36	105,1	0,00	79,03	6,67	-3,00	0,00	0,00	82,70
Bachra 04	2.250	2.256	23,76	105,1	0,00	78,07	6,24	-3,00	0,00	0,00	81,31
Energplant 01-F	1.873	1.880	30,63	107,2	0,00	75,51	4,11	-3,00	0,00	0,00	76,61
OL 01	2.888	2.692	21,52	105,1	0,00	79,60	6,95	-3,00	0,00	0,00	83,55
OL 02	2.716	2.720	21,38	105,1	0,00	79,68	6,99	-3,00	0,00	0,00	83,68
OL 03	2.978	2.981	20,20	105,1	0,00	80,49	7,38	-3,00	0,00	0,00	84,86
OL 04	2.359	2.364	23,17	105,1	0,00	78,47	6,42	-3,00	0,00	0,00	81,90
OL 05	2.380	2.385	23,06	105,1	0,00	78,55	6,46	-3,00	0,00	0,00	82,00
OL 06	2.656	2.660	21,67	105,1	0,00	79,50	6,89	-3,00	0,00	0,00	83,39
OL 07	1.981	1.987	25,32	105,1	0,00	76,97	5,77	-3,00	0,00	0,00	79,74
OL 08	2.021	2.026	25,08	105,1	0,00	77,13	5,84	-3,00	0,00	0,00	79,98
OL 09	1.673	1.679	27,36	105,1	0,00	75,50	5,20	-3,00	0,00	0,00	77,70

(Fortsetzung nächste Seite)

Objekt: Obersieben	Leistungsbereich: Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH Montzburger Weg 67 01-01109 Dresden +49 351-885-071
Rechnungs-Nr.: 08.11.2024 10:40/4.0.547	

DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse

Berechnung: Gesamtbelastung BV2 **Schallberechnungs-Modell:**ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s

... (Fortsetzung von vorheriger Seite)

WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Agri [dB]	Abier [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
OL 10	3.437	3.442	21,84	106,8	0,00	81,74	6,23	-3,00	0,00	0,00	84,96
OL 11	3.483	3.487	21,67	106,8	0,00	81,85	6,28	-3,00	0,00	0,00	85,13
OL 12	3.534	3.538	21,48	106,8	0,00	81,97	6,34	-3,00	0,00	0,00	85,32
OL 13.1	3.511	3.514	21,57	106,8	0,00	81,92	6,31	-3,00	0,00	0,00	85,23
OL 14-F	3.161	3.165	22,64	107,1	0,00	81,01	6,44	-3,00	0,00	0,00	84,45
OL 15	3.250	3.254	22,57	106,8	0,00	81,25	5,99	-3,00	0,00	0,00	84,23
OL 17	3.421	3.425	21,91	106,8	0,00	81,69	6,20	-3,00	0,00	0,00	84,90
OL 18	3.141	3.145	19,50	105,1	0,00	80,95	7,61	-3,00	0,00	0,00	85,58
OL 19	3.039	3.043	19,93	105,1	0,00	80,67	7,47	-3,00	0,00	0,00	85,13
OL 20	2.788	2.792	21,05	105,1	0,00	79,92	7,10	-3,00	0,00	0,00	84,02
OL 21	2.331	2.335	23,32	105,1	0,00	78,37	6,37	-3,00	0,00	0,00	81,74
OL 22	3.965	3.969	19,41	106,7	0,00	82,97	7,31	-3,00	0,00	0,00	87,28
OL 23	3.044	3.047	20,23	107,3	0,00	82,70	7,37	-3,00	0,00	0,00	87,07
OL 38	4.049	4.053	17,42	106,1	0,00	83,15	8,50	-3,00	0,00	0,00	88,66
OL 39	2.773	2.781	24,37	106,4	0,00	79,89	5,15	-3,00	0,00	0,00	82,04
OM 06	4.492	4.495	17,73	106,7	0,00	84,06	7,90	-3,00	0,00	0,00	88,96
OM 07	4.527	4.530	17,63	106,7	0,00	84,12	7,94	-3,00	0,00	0,00	89,06
OM 08	3.891	3.895	19,66	106,7	0,00	82,81	7,22	-3,00	0,00	0,00	87,03
OM 23	3.496	3.503	19,30	106,1	0,00	81,89	7,88	-3,00	0,00	0,00	86,77
OM 24	4.286	4.291	18,23	107,0	0,00	83,65	8,12	-3,00	0,00	0,00	88,77
OM 25	3.820	3.828	20,78	107,0	0,00	82,68	6,59	-3,00	0,00	0,00	86,24
Ostramondra 01	3.122	3.126	19,58	105,1	0,00	80,90	7,58	-3,00	0,00	0,00	85,49
Ostramondra 02	3.320	3.333	22,26	106,8	0,00	81,46	6,09	-3,00	0,00	0,00	84,54
Ostramondra 03	3.158	3.162	19,43	103,1	0,00	81,00	7,63	-3,00	0,00	0,00	85,63
RAS 01	1.102	1.123	34,99	106,1	0,00	72,01	2,13	-3,00	0,00	0,00	71,14
RAS 02	1.499	1.512	32,84	107,1	0,00	74,59	2,70	-3,00	0,00	0,00	74,29
RAS 03	1.100	1.118	36,04	107,1	0,00	71,97	2,12	-3,00	0,00	0,00	71,09
RAS 04	1.388	1.402	35,52	109,0	0,00	73,94	2,53	-3,00	0,00	0,00	73,47
RAS 05	1.808	1.818	32,69	109,0	0,00	76,19	3,10	-3,00	0,00	0,00	76,29
RAS 06	1.680	1.690	33,49	109,0	0,00	75,56	2,93	-3,00	0,00	0,00	75,49
RAS 07	1.953	1.959	28,12	106,0	0,00	76,84	4,01	-3,00	0,00	0,00	77,85
RDL 05	1.853	1.865	27,12	106,1	0,00	76,41	5,34	-3,00	0,00	0,00	78,95
RDL 06	1.829	1.840	27,28	106,1	0,00	76,30	5,49	-3,00	0,00	0,00	78,79
RDL 07	2.287	2.297	24,60	106,1	0,00	78,22	6,25	-3,00	0,00	0,00	81,47
RDL 08	2.210	2.214	25,42	105,4	0,00	77,80	5,09	-3,00	0,00	0,00	79,99
RDL 11	2.087	2.090	26,10	105,4	0,00	77,40	4,90	-3,00	0,00	0,00	79,30
RDL 13	1.681	1.684	28,65	105,4	0,00	75,53	4,23	-3,00	0,00	0,00	76,76
RDL 14	1.185	1.205	33,23	105,1	0,00	72,62	2,26	-3,00	0,00	0,00	71,88
Roldisleben 01	2.002	2.009	25,19	105,1	0,00	77,06	5,81	-3,00	0,00	0,00	79,87
Roldisleben 03	1.490	1.498	31,88	106,8	0,00	74,51	3,41	-3,00	0,00	0,00	74,92
Roldisleben 04	1.470	1.479	28,87	105,1	0,00	74,40	4,79	-3,00	0,00	0,00	76,19
UK 01a-F	4.238	4.243	19,40	107,0	0,00	83,55	7,03	-3,00	0,00	0,00	87,58
UK 07a-F	4.330	4.334	19,12	107,0	0,00	83,74	7,13	-3,00	0,00	0,00	87,87
WEA 05a	4.850	4.853	20,13	108,7	0,00	84,72	6,82	-3,00	0,00	0,00	88,54
WEA 06a	4.798	4.801	20,27	108,7	0,00	84,63	6,78	-3,00	0,00	0,00	88,41
Summe			45,27								

Schall-Immissionsort: K Rastenberg, Obertorstr. 11

Lautester Wert bis 95% Riernleistung

WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Agri [dB]	Abier [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
BACH 05	3.863	3.868	19,65	106,0	0,00	82,75	6,57	-3,00	0,00	0,00	86,32
BACH 07	4.757	4.769	12,99	102,4	0,00	84,55	7,88	-3,00	0,00	0,00	89,43
BACH 08	4.920	4.922	12,54	102,4	0,00	84,84	8,51	-3,00	0,00	0,00	90,36
BACH 09-F	4.587	4.598	18,36	102,4	0,00	84,20	5,85	-3,00	0,00	0,00	87,05
BACH 10	4.721	4.722	13,11	102,9	0,00	84,48	8,30	-3,00	0,00	0,00	89,78
Bachra 01	5.016	5.019	13,20	105,1	0,00	85,01	9,85	-3,00	0,00	0,00	91,87
Bachra 02	4.912	4.915	13,49	105,1	0,00	84,83	9,75	-3,00	0,00	0,00	91,58
Bachra 03	4.543	4.546	14,56	105,1	0,00	84,15	9,35	-3,00	0,00	0,00	90,50
Bachra 04	4.295	4.298	15,32	105,1	0,00	83,67	9,07	-3,00	0,00	0,00	89,74
Enerplan 01-F	3.773	3.777	20,59	107,2	0,00	82,54	7,10	-3,00	0,00	0,00	86,64
OL 01	4.818	4.821	13,75	105,1	0,00	84,68	9,65	-3,00	0,00	0,00	91,31

(Fortsetzung nächste Seite)

Projekt:
Oßersleben

Leistungsbereich:
Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH
Montzburger Weg 67
DE-01109 Dresden
+49 351-885-071

Rechnung:
08.11.2024 10:40/4.0.547

DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse

Berechnung: Gesamtbelastung BV2 Schallberechnungs-Modell: ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s

... (Fortsetzung von vorheriger Seite)

WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Ag [dB]	Abat [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
OL 02	4.837	4.840	13,70	105,1	0,00	84,70	9,67	-3,00	0,00	0,00	91,36
OL 03	5,055	5,057	13,10	105,1	0,00	85,08	9,89	-3,00	0,00	0,00	91,97
OL 04	4,483	4,487	14,74	105,1	0,00	84,04	9,28	-3,00	0,00	0,00	90,32
OL 05	4,483	4,486	14,74	105,1	0,00	84,04	9,28	-3,00	0,00	0,00	90,32
OL 06	4,718	4,721	14,04	105,1	0,00	84,48	9,54	-3,00	0,00	0,00	91,02
OL 07	4,081	4,084	16,02	105,1	0,00	83,22	8,62	-3,00	0,00	0,00	89,05
OL 08	4,071	4,074	16,05	105,1	0,00	83,20	8,81	-3,00	0,00	0,00	89,01
OL 09	3,720	3,724	17,26	105,1	0,00	82,42	8,38	-3,00	0,00	0,00	87,80
OL 10	5,641	5,644	15,37	106,8	0,00	85,88	8,55	-3,00	0,00	0,00	91,43
OL 11	5,813	5,816	15,19	106,8	0,00	85,99	8,62	-3,00	0,00	0,00	91,61
OL 12	5,662	5,664	15,07	106,8	0,00	86,06	8,67	-3,00	0,00	0,00	91,73
OL 13.1	5,620	5,630	15,15	106,8	0,00	86,01	8,64	-3,00	0,00	0,00	91,65
OL 14-F	5,282	5,285	15,74	107,1	0,00	85,46	8,89	-3,00	0,00	0,00	91,35
OL 15	5,351	5,353	15,87	106,8	0,00	85,57	8,36	-3,00	0,00	0,00	90,93
OL 17	5,543	5,546	15,37	106,8	0,00	85,88	8,55	-3,00	0,00	0,00	91,43
OL 18	5,267	5,270	12,52	105,1	0,00	85,44	10,10	-3,00	0,00	0,00	92,54
OL 19	5,170	5,173	12,70	105,1	0,00	85,27	10,01	-3,00	0,00	0,00	92,28
OL 20	4,890	4,893	13,55	105,1	0,00	84,79	9,72	-3,00	0,00	0,00	91,51
OL 21	4,376	4,379	15,07	105,1	0,00	83,83	9,16	-3,00	0,00	0,00	89,99
OL 22	6,089	6,072	13,56	106,7	0,00	86,67	9,47	-3,00	0,00	0,00	93,13
OL 23	5,973	5,976	14,18	107,3	0,00	86,53	9,59	-3,00	0,00	0,00	93,12
OL 38	6,178	6,180	11,83	106,1	0,00	86,82	10,42	-3,00	0,00	0,00	94,24
OL 39	4,099	4,904	16,96	106,4	0,00	84,81	7,64	-3,00	0,00	0,00	89,45
OM 06	6,585	6,587	12,40	106,7	0,00	87,37	9,92	-3,00	0,00	0,00	94,29
OM 07	6,647	6,649	12,27	106,7	0,00	87,46	9,97	-3,00	0,00	0,00	94,43
OM 08	5,927	5,930	13,89	106,7	0,00	86,46	9,34	-3,00	0,00	0,00	92,80
OM 23	5,522	5,526	13,33	106,1	0,00	85,85	9,90	-3,00	0,00	0,00	92,75
OM 24	6,353	6,356	12,49	107,0	0,00	87,06	10,44	-3,00	0,00	0,00	94,51
OM 25	5,901	5,905	14,77	107,0	0,00	86,42	8,81	-3,00	0,00	0,00	92,23
Ostramondra 01	5,226	5,229	12,63	105,1	0,00	85,37	10,06	-3,00	0,00	0,00	92,43
Ostramondra 02	5,399	5,402	15,74	106,8	0,00	85,65	8,41	-3,00	0,00	0,00	91,06
Ostramondra 03	5,198	5,201	12,71	105,1	0,00	85,32	10,04	-3,00	0,00	0,00	92,36
RAS 01	2,507	2,517	20,14	106,1	0,00	79,02	3,97	-3,00	0,00	0,00	78,99
RAS 02	2,776	2,784	25,95	107,1	0,00	79,89	4,28	-3,00	0,00	0,00	81,17
RAS 03	1,699	1,712	31,49	107,1	0,00	75,67	2,97	-3,00	0,00	0,00	75,64
RAS 04	2,072	2,083	31,17	109,0	0,00	77,37	3,44	-3,00	0,00	0,00	77,81
RAS 05	2,332	2,341	29,84	109,0	0,00	78,39	3,76	-3,00	0,00	0,00	79,14
RAS 06	1,600	1,612	34,01	109,0	0,00	75,15	2,82	-3,00	0,00	0,00	74,97
RAS 07	1,966	1,972	28,04	106,0	0,00	76,90	4,03	-3,00	0,00	0,00	77,93
RDL 05	3,979	3,985	17,63	106,1	0,00	83,01	8,43	-3,00	0,00	0,00	88,44
RDL 06	3,954	3,960	17,72	106,1	0,00	82,95	8,40	-3,00	0,00	0,00	88,35
RDL 07	4,416	4,422	16,28	106,1	0,00	83,91	8,88	-3,00	0,00	0,00	89,80
RDL 08	4,321	4,322	16,88	105,4	0,00	83,71	7,81	-3,00	0,00	0,00	88,53
RDL 11	4,217	4,219	17,21	105,4	0,00	83,50	7,70	-3,00	0,00	0,00	88,20
RDL 13	3,779	3,780	18,66	105,4	0,00	82,55	7,19	-3,00	0,00	0,00	86,74
RDL 14	3,064	3,072	22,75	105,1	0,00	80,75	4,61	-3,00	0,00	0,00	82,36
Roldisleben 01	4,089	4,093	15,99	105,1	0,00	83,24	8,83	-3,00	0,00	0,00	89,07
Roldisleben 03	3,617	3,621	21,18	106,8	0,00	82,18	6,45	-3,00	0,00	0,00	85,62
Roldisleben 04	3,592	3,596	17,73	105,1	0,00	82,12	8,22	-3,00	0,00	0,00	87,34
UK 01a-F	6,304	6,368	13,73	107,0	0,00	87,08	9,18	-3,00	0,00	0,00	92,26
UK 07a-F	6,461	6,463	13,51	107,0	0,00	87,21	9,27	-3,00	0,00	0,00	93,48
WEA 05a	6,978	6,980	15,49	108,7	0,00	87,88	8,31	-3,00	0,00	0,00	93,19
WEA 06a	6,929	6,931	15,58	108,7	0,00	87,82	8,28	-3,00	0,00	0,00	93,09
Summe			39,94								

Schall-Immissionsort: L Rastenberg, Kirchallee 26

Lautester Wert bis 95% Rennleistung

WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Ag [dB]	Abat [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
BACH 05	4,010	4,018	19,15	106,0	0,00	83,08	6,75	-3,00	0,00	0,00	88,82
BACH 07	4,887	4,889	12,61	102,4	0,00	84,78	8,03	-3,00	0,00	0,00	89,81
BACH 08	5,017	5,019	12,26	102,8	0,00	85,01	8,62	-3,00	0,00	0,00	90,63

(Fortsetzung nächste Seite)

Projekt:
Obersieben

Kontakt-Büro:
Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH
Montzburger Weg 67
DE-01109 Dresden
+49 351-885-071

Revised:
08.11.2024 10:40/4.0.547

DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse

Berechnung: Gesamtbelastung BV2 Schallberechnungs-Modell: ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s

... (Fortsetzung von vorheriger Seite)

WEA

Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Agg [dB]	Abat [dB]	Amsc [dB]	A [dB]
BACH 09-F	4.688	4.690	16,02	103,4	0,00	84,42	5,97	-3,00	0,00	0,00	87,39
BACH 10	4.811	4.813	12,85	102,9	0,00	84,65	8,40	-3,00	0,00	0,00	90,05
Bachra 01	5.160	5.163	12,81	105,1	0,00	85,26	10,00	-3,00	0,00	0,00	92,26
Bachra 02	5.077	5.081	13,03	105,1	0,00	85,12	9,92	-3,00	0,00	0,00	92,03
Bachra 03	4.705	4.709	14,08	105,1	0,00	84,46	9,53	-3,00	0,00	0,00	90,99
Bachra 04	4.448	4.452	14,84	105,1	0,00	83,97	9,25	-3,00	0,00	0,00	90,22
Enerplan 03-F	3.892	3.896	20,19	107,2	0,00	82,81	7,24	-3,00	0,00	0,00	87,05
OL 01	4.877	4.881	13,58	105,1	0,00	84,77	9,71	-3,00	0,00	0,00	91,48
OL 02	4.872	4.875	13,60	105,1	0,00	84,78	9,70	-3,00	0,00	0,00	91,46
OL 03	5.044	5.047	13,12	105,1	0,00	85,06	9,88	-3,00	0,00	0,00	91,94
OL 04	4.527	4.531	14,61	105,1	0,00	84,12	9,33	-3,00	0,00	0,00	90,46
OL 05	4.499	4.503	14,69	105,1	0,00	84,07	9,30	-3,00	0,00	0,00	90,37
OL 06	4.703	4.706	14,09	105,1	0,00	84,45	9,53	-3,00	0,00	0,00	90,98
OL 07	4.099	4.103	15,95	105,1	0,00	83,26	8,88	-3,00	0,00	0,00	89,11
OL 08	4.056	4.060	16,10	105,1	0,00	83,17	8,79	-3,00	0,00	0,00	88,96
OL 09	3.711	3.715	17,29	105,1	0,00	82,40	8,37	-3,00	0,00	0,00	87,77
OL 10	5.858	5.862	15,07	106,8	0,00	86,06	8,67	-3,00	0,00	0,00	91,73
OL 11	5.682	5.685	15,01	106,8	0,00	86,09	8,69	-3,00	0,00	0,00	91,79
OL 12	5.708	5.710	14,95	106,8	0,00	86,13	8,72	-3,00	0,00	0,00	91,85
OL 13.1	5.651	5.654	15,09	106,8	0,00	86,05	8,66	-3,00	0,00	0,00	91,71
OL 14-F	5.315	5.318	15,66	107,1	0,00	85,51	8,92	-3,00	0,00	0,00	91,44
OL 15	5.357	5.360	15,85	106,8	0,00	85,58	8,37	-3,00	0,00	0,00	90,95
OL 17	5.637	5.640	15,13	106,8	0,00	86,03	8,65	-3,00	0,00	0,00	91,67
OL 18	5.352	5.355	12,30	103,1	0,00	85,58	10,19	-3,00	0,00	0,00	92,76
OL 19	5.236	5.239	12,60	105,1	0,00	85,39	10,07	-3,00	0,00	0,00	92,46
OL 20	4.902	4.905	13,52	105,1	0,00	84,81	9,74	-3,00	0,00	0,00	91,55
OL 21	4.354	4.358	15,14	105,1	0,00	83,78	9,14	-3,00	0,00	0,00	89,93
OL 22	6.185	6.189	13,29	106,7	0,00	86,83	9,57	-3,00	0,00	0,00	93,40
OL 23	6.047	6.050	14,01	107,3	0,00	86,63	9,66	-3,00	0,00	0,00	93,29
OL 38	6.224	6.227	11,73	106,1	0,00	86,89	10,46	-3,00	0,00	0,00	94,35
OL 39	4.986	4.992	16,72	106,4	0,00	84,97	7,72	-3,00	0,00	0,00	89,69
OM 06	6.712	6.715	12,13	106,7	0,00	87,54	10,03	-3,00	0,00	0,00	94,57
OM 07	6.743	6.745	12,06	106,7	0,00	87,58	10,05	-3,00	0,00	0,00	94,63
OM 08	6.090	6.094	13,51	106,7	0,00	86,70	9,49	-3,00	0,00	0,00	93,19
OM 23	5.690	5.694	12,93	106,1	0,00	86,11	10,04	-3,00	0,00	0,00	93,15
OM 24	6.499	6.503	12,15	107,0	0,00	87,26	10,59	-3,00	0,00	0,00	94,85
OM 25	6.037	6.043	14,45	107,0	0,00	86,62	8,94	-3,00	0,00	0,00	92,56
Ostramondra 01	5.342	5.346	12,32	105,1	0,00	85,58	10,18	-3,00	0,00	0,00	92,74
Ostramondra 02	5.542	5.545	15,37	106,8	0,00	85,88	8,55	-3,00	0,00	0,00	91,43
Ostramondra 03	5.357	5.361	12,29	105,1	0,00	85,58	10,19	-3,00	0,00	0,00	92,78
RAS 01	2.394	2.405	26,66	106,1	0,00	78,62	3,84	-3,00	0,00	0,00	79,47
RAS 02	2.612	2.621	26,66	107,1	0,00	79,37	4,09	-3,00	0,00	0,00	80,46
RAS 03	1.567	1.582	32,35	107,1	0,00	74,98	2,79	-3,00	0,00	0,00	74,78
RAS 04	1.873	1.886	32,28	109,0	0,00	76,51	3,19	-3,00	0,00	0,00	76,70
RAS 05	2.087	2.078	31,20	109,0	0,00	77,35	3,43	-3,00	0,00	0,00	77,79
RAS 06	1.325	1.342	35,98	109,0	0,00	73,55	2,45	-3,00	0,00	0,00	73,00
RAS 07	1.649	1.658	30,04	106,0	0,00	75,39	3,53	-3,00	0,00	0,00	75,93
RDL 05	4.068	4.075	17,35	106,1	0,00	83,20	8,53	-3,00	0,00	0,00	88,73
RDL 06	4.003	4.009	17,56	106,1	0,00	83,06	8,46	-3,00	0,00	0,00	88,52
RDL 07	4.494	4.501	16,05	106,1	0,00	84,07	8,96	-3,00	0,00	0,00	90,03
RDL 08	4.431	4.433	16,54	105,4	0,00	83,93	7,94	-3,00	0,00	0,00	88,87
RDL 11	4.277	4.279	17,01	105,4	0,00	83,63	7,77	-3,00	0,00	0,00	88,39
RDL 13	3.799	3.801	18,59	105,4	0,00	82,60	7,22	-3,00	0,00	0,00	86,82
RDL 14	3.016	3.025	22,94	105,1	0,00	80,62	4,56	-3,00	0,00	0,00	82,18
Roldisieben 01	4.218	4.222	15,57	105,1	0,00	83,51	8,99	-3,00	0,00	0,00	89,50
Roldisieben 03	3.705	3.709	20,86	106,8	0,00	82,39	6,55	-3,00	0,00	0,00	85,94
Roldisieben 04	3.640	3.644	17,55	105,1	0,00	82,23	8,28	-3,00	0,00	0,00	87,51
UK 01a-F	6.449	6.453	13,54	107,0	0,00	87,19	9,26	-3,00	0,00	0,00	93,45
UK 07a-F	6.523	6.526	13,37	107,0	0,00	87,29	9,32	-3,00	0,00	0,00	93,62
WEA 05e	7.055	7.058	15,35	108,7	0,00	87,97	8,36	-3,00	0,00	0,00	93,33
WEA 06a	6.981	6.983	15,49	108,7	0,00	87,88	8,31	-3,00	0,00	0,00	93,19
Summe			41,06								

(Fortsetzung nächste Seite)

Name: Oßersleben	Unternehmen: Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH Montzburger Weg 67 01-0109 Dresden +49 351-885-071
Rechnung: 08.11.2024 10:40/4.0.547	

DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse

Berechnung: Gesamtbelastung BV2 **Schallberechnungs-Modell:**ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s

... (Fortsetzung von vorheriger Seite)

WEA

Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Ag [dB]	Abat [dB]	Amsc [dB]	A [dB]
WEA 05a	7.565	7.560	14,44	108,7	0,00	88,58	8,66	-3,00	0,00	0,00	94,24
WEA 06a	7.415	7.410	14,70	108,7	0,00	88,41	8,57	-3,00	0,00	0,00	93,98
Summe			40,51								

Schall-Immissionsort: N Hardisleben, Weingartenstr. 160c

Lauester Wert bis 95% Normleistung

WEA

Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Ag [dB]	Abat [dB]	Amsc [dB]	A [dB]
BACH 05	5.045	5.050	16,03	106,0	0,00	85,07	7,87	-3,00	0,00	0,00	89,94
BACH 07	5.838	5.840	10,06	102,4	0,00	86,33	9,03	-3,00	0,00	0,00	92,36
BACH 08	5.874	5.876	10,04	102,9	0,00	86,38	9,47	-3,00	0,00	0,00	92,85
BACH 09-F	5.624	5.626	13,59	103,4	0,00	86,00	8,81	-3,00	0,00	0,00	89,82
BACH 10	5.659	5.661	10,57	102,9	0,00	86,06	9,26	-3,00	0,00	0,00	92,32
Bachra 01	6.139	6.142	10,39	105,1	0,00	86,77	10,91	-3,00	0,00	0,00	94,68
Bachra 02	6.116	6.119	10,44	105,1	0,00	86,73	10,89	-3,00	0,00	0,00	94,62
Bachra 03	5.750	5.753	11,30	105,1	0,00	86,20	10,56	-3,00	0,00	0,00	93,76
Bachra 04	5.479	5.483	11,97	105,1	0,00	85,78	10,31	-3,00	0,00	0,00	93,09
Enerplant 01-F	4.860	4.863	17,20	107,2	0,00	84,74	8,39	-3,00	0,00	0,00	90,03
OL 01	5.632	5.636	11,59	105,1	0,00	86,02	10,45	-3,00	0,00	0,00	93,47
OL 02	5.555	5.558	11,78	105,1	0,00	85,90	10,38	-3,00	0,00	0,00	93,28
OL 03	5.580	5.583	11,72	105,1	0,00	85,94	10,40	-3,00	0,00	0,00	93,34
OL 04	5.254	5.258	12,56	105,1	0,00	85,42	10,09	-3,00	0,00	0,00	92,51
OL 05	5.147	5.151	12,84	105,1	0,00	85,24	9,99	-3,00	0,00	0,00	92,22
OL 06	5.240	5.243	12,60	105,1	0,00	85,39	10,08	-3,00	0,00	0,00	92,47
OL 07	4.778	4.782	13,87	105,1	0,00	84,59	9,61	-3,00	0,00	0,00	91,20
OL 08	4.639	4.643	14,27	105,1	0,00	84,34	9,46	-3,00	0,00	0,00	90,79
OL 09	4.339	4.343	15,18	105,1	0,00	83,75	9,12	-3,00	0,00	0,00	89,08
OL 10	6.549	6.552	12,97	106,8	0,00	87,33	9,58	-3,00	0,00	0,00	93,83
OL 11	6.433	6.436	13,23	106,8	0,00	87,17	9,40	-3,00	0,00	0,00	93,57
OL 12	6.388	6.390	13,34	106,8	0,00	87,11	9,35	-3,00	0,00	0,00	93,46
OL 13.1	6.266	6.269	13,61	106,8	0,00	86,94	9,24	-3,00	0,00	0,00	93,19
OL 14-F	5.972	5.975	14,01	107,1	0,00	86,52	9,56	-3,00	0,00	0,00	93,09
OL 15	5.932	5.934	14,40	106,8	0,00	86,47	8,93	-3,00	0,00	0,00	92,40
OL 17	6.462	6.465	13,17	106,8	0,00	87,21	9,42	-3,00	0,00	0,00	93,63
OL 18	6.161	6.164	10,34	105,1	0,00	86,80	10,93	-3,00	0,00	0,00	94,73
OL 19	5.995	5.998	10,72	105,1	0,00	86,59	10,78	-3,00	0,00	0,00	94,34
OL 20	5.514	5.517	11,89	105,1	0,00	85,83	10,34	-3,00	0,00	0,00	93,18
OL 21	4.895	4.898	13,54	105,1	0,00	84,80	9,73	-3,00	0,00	0,00	91,53
OL 22	7.050	7.053	11,40	106,7	0,00	87,98	10,31	-3,00	0,00	0,00	95,29
OL 23	6.790	6.793	12,35	107,3	0,00	87,65	10,30	-3,00	0,00	0,00	94,95
OL 38	6.890	6.892	10,38	106,1	0,00	87,77	10,95	-3,00	0,00	0,00	95,71
OL 39	5.816	5.821	14,58	106,4	0,00	88,30	8,53	-3,00	0,00	0,00	91,83
OM 06	7.603	7.606	10,33	106,7	0,00	88,62	10,74	-3,00	0,00	0,00	96,36
OM 07	7.542	7.544	10,45	106,7	0,00	88,55	10,69	-3,00	0,00	0,00	96,24
OM 08	7.097	7.100	11,33	106,7	0,00	88,03	10,34	-3,00	0,00	0,00	95,37
OM 23	6.717	6.721	10,70	106,1	0,00	87,35	10,83	-3,00	0,00	0,00	95,37
OM 24	7.450	7.454	10,06	107,0	0,00	88,45	11,49	-3,00	0,00	0,00	96,94
OM 25	6.970	6.975	12,38	107,0	0,00	87,87	9,78	-3,00	0,00	0,00	94,65
Ostramondra 01	6.240	6.244	10,16	105,1	0,00	86,91	11,00	-3,00	0,00	0,00	94,91
Ostramondra 02	6.506	6.509	13,07	106,8	0,00	87,27	9,46	-3,00	0,00	0,00	93,73
Ostramondra 03	6.372	6.375	9,86	105,1	0,00	87,09	11,11	-3,00	0,00	0,00	95,20
RAS 01	2.879	2.889	24,51	106,1	0,00	80,22	4,40	-3,00	0,00	0,00	81,61
RAS 02	2.879	2.888	25,52	107,1	0,00	80,21	4,40	-3,00	0,00	0,00	81,61
RAS 03	2.230	2.242	28,47	107,1	0,00	78,01	3,64	-3,00	0,00	0,00	78,66
RAS 04	2.215	2.227	30,41	109,0	0,00	77,95	3,62	-3,00	0,00	0,00	78,57
RAS 05	2.082	2.094	31,11	109,0	0,00	77,42	3,45	-3,00	0,00	0,00	77,87
RAS 06	1.655	1.669	33,63	109,0	0,00	75,45	2,90	-3,00	0,00	0,00	75,35
RAS 07	1.601	1.621	30,37	108,0	0,00	75,24	3,46	-3,00	0,00	0,00	75,60
RDL 05	4.948	4.954	14,78	106,1	0,00	84,90	9,40	-3,00	0,00	0,00	91,29
RDL 06	4.776	4.781	15,25	106,1	0,00	84,59	9,23	-3,00	0,00	0,00	90,83
RDL 07	5.322	5.328	13,81	106,1	0,00	85,53	9,73	-3,00	0,00	0,00	92,26
RDL 08	5.349	5.352	13,95	105,4	0,00	85,57	8,89	-3,00	0,00	0,00	91,46

(Fortsetzung nächste Seite)

Name:
Ollersleben

Unternehmer-Kontaktdaten:
Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH
Montzburger Weg 67
DE-01109 Dresden
+49 351-885-071

Berechnungsdatum:
08.11.2024 10:40:40.547

DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse

Berechnung: Gesamtbelastung BV2 Schallberechnungs-Modell: ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s

... (Fortsetzung von vorheriger Seite)

WEA

Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adv [dB]	Aatm [dB]	Ag [dB]	Abar [dB]	Amsc [dB]	A [dB]
RDL 11	5.066	5.066	14,71	105,4	0,00	85,10	8,60	-3,00	0,00	0,00	90,70
RDL 13	4.507	4.509	16,31	105,4	0,00	84,08	8,02	-3,00	0,00	0,00	89,10
RDL 14	3.599	3.607	20,80	105,1	0,00	82,14	5,17	-3,00	0,00	0,00	84,32
Roldisleben 01	5.197	5.201	12,71	105,1	0,00	85,32	10,04	-3,00	0,00	0,00	92,36
Roldisleben 03	4.604	4.606	17,95	106,8	0,00	84,27	7,58	-3,00	0,00	0,00	88,85
Roldisleben 04	4.435	4.439	14,88	105,1	0,00	83,95	9,23	-3,00	0,00	0,00	90,18
UK 01a-F	7.223	7.227	11,88	107,0	0,00	88,18	9,93	-3,00	0,00	0,00	95,11
UK 07a-F	7.229	7.232	11,87	107,0	0,00	88,18	9,93	-3,00	0,00	0,00	95,12
WEA 05a	7.791	7.794	14,05	108,7	0,00	88,83	8,79	-3,00	0,00	0,00	94,62
WEA 06a	7.643	7.645	14,30	108,7	0,00	88,87	8,70	-3,00	0,00	0,00	94,37
Summe			39,25								

Schall-Immissionsort: O Mannstedt, Backhaushöhle 103a

Lautester Wert bis 95% Nennleistung

WEA

Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adv [dB]	Aatm [dB]	Ag [dB]	Abar [dB]	Amsc [dB]	A [dB]
BACH 05	4.988	4.994	16,19	106,0	0,00	84,97	7,81	-3,00	0,00	0,00	89,78
BACH 07	5.407	5.409	11,17	102,4	0,00	85,66	8,59	-3,00	0,00	0,00	91,25
BACH 08	5.230	5.232	11,68	102,9	0,00	85,37	8,84	-3,00	0,00	0,00	91,21
BACH 09-F	5.206	5.209	14,63	103,4	0,00	85,33	8,45	-3,00	0,00	0,00	88,78
BACH 10	5.042	5.044	12,20	102,9	0,00	85,06	8,64	-3,00	0,00	0,00	90,70
Bachra 01	5.713	5.717	11,39	105,1	0,00	86,14	10,53	-3,00	0,00	0,00	93,67
Bachra 02	5.832	5.836	11,10	105,1	0,00	86,32	10,64	-3,00	0,00	0,00	93,96
Bachra 03	5.549	5.553	11,80	105,1	0,00	85,89	10,38	-3,00	0,00	0,00	93,27
Bachra 04	5.308	5.312	12,41	105,1	0,00	85,50	10,14	-3,00	0,00	0,00	92,65
Enerplan 01-F	4.708	4.712	17,64	107,2	0,00	84,46	8,14	-3,00	0,00	0,00	89,60
OL 01	4.826	4.830	13,73	105,1	0,00	84,68	9,66	-3,00	0,00	0,00	91,34
OL 02	4.620	4.624	14,33	105,1	0,00	84,30	9,44	-3,00	0,00	0,00	90,74
OL 03	4.342	4.345	15,18	105,1	0,00	83,76	9,13	-3,00	0,00	0,00	89,89
OL 04	4.485	4.489	14,73	103,1	0,00	84,04	9,29	-3,00	0,00	0,00	90,33
OL 05	4.247	4.251	15,47	105,1	0,00	83,57	9,02	-3,00	0,00	0,00	89,59
OL 06	4.090	4.094	15,98	105,1	0,00	83,24	8,84	-3,00	0,00	0,00	89,08
OL 07	4.054	4.059	16,10	105,1	0,00	83,17	8,79	-3,00	0,00	0,00	88,96
OL 08	3.772	3.776	17,07	105,1	0,00	82,54	8,45	-3,00	0,00	0,00	87,99
OL 09	3.675	3.679	17,42	105,1	0,00	82,32	8,33	-3,00	0,00	0,00	87,64
OL 10	5.852	5.856	14,59	106,8	0,00	86,35	8,86	-3,00	0,00	0,00	92,21
OL 11	5.457	5.461	15,58	106,8	0,00	85,75	8,47	-3,00	0,00	0,00	91,22
OL 12	5.272	5.276	16,07	106,8	0,00	85,45	8,29	-3,00	0,00	0,00	90,71
OL 12.1	5.041	5.045	16,70	106,8	0,00	85,06	8,05	-3,00	0,00	0,00	90,10
OL 14-F	4.888	4.892	16,82	107,1	0,00	84,79	8,48	-3,00	0,00	0,00	90,27
OL 15	4.891	4.894	17,69	106,8	0,00	84,43	7,68	-3,00	0,00	0,00	89,11
OL 17	5.637	5.640	15,13	106,8	0,00	86,03	8,65	-3,00	0,00	0,00	91,67
OL 18	5.356	5.360	12,29	105,1	0,00	85,58	10,19	-3,00	0,00	0,00	92,78
OL 19	5.117	5.121	12,92	105,1	0,00	85,19	9,96	-3,00	0,00	0,00	92,14
OL 20	4.443	4.447	14,86	105,1	0,00	83,96	9,24	-3,00	0,00	0,00	90,20
OL 21	3.855	3.859	16,78	105,1	0,00	82,73	8,55	-3,00	0,00	0,00	88,28
OL 22	6.248	6.251	13,14	106,7	0,00	86,92	9,63	-3,00	0,00	0,00	93,55
OL 23	5.764	5.767	14,68	107,3	0,00	86,22	9,40	-3,00	0,00	0,00	92,62
OL 38	5.162	5.166	12,99	106,1	0,00	86,07	10,01	-3,00	0,00	0,00	93,09
OL 39	5.125	5.131	16,34	106,4	0,00	85,20	7,87	-3,00	0,00	0,00	90,07
OM 06	6.757	6.760	12,03	106,7	0,00	87,60	10,06	-3,00	0,00	0,00	94,66
OM 07	6.503	6.506	12,58	106,7	0,00	87,27	9,85	-3,00	0,00	0,00	94,12
OM 08	6.581	6.585	12,40	106,7	0,00	87,37	9,92	-3,00	0,00	0,00	94,29
OM 23	6.304	6.309	11,55	106,1	0,00	87,00	10,52	-3,00	0,00	0,00	94,52
OM 24	6.758	6.762	11,55	107,0	0,00	87,60	10,85	-3,00	0,00	0,00	95,45
OM 25	6.303	6.308	13,82	107,0	0,00	87,00	9,18	-3,00	0,00	0,00	93,18
Ostramondra 01	5.614	5.618	11,63	105,1	0,00	85,98	10,44	-3,00	0,00	0,00	93,43
Ostramondra 02	5.981	5.985	14,28	106,8	0,00	86,54	8,98	-3,00	0,00	0,00	92,52
Ostramondra 03	5.986	5.990	10,74	105,1	0,00	86,55	10,78	-3,00	0,00	0,00	94,32
RAS 01	2.829	2.839	24,72	106,1	0,00	80,06	4,34	-3,00	0,00	0,00	81,40
RAS 02	2.460	2.472	27,35	107,1	0,00	78,86	3,92	-3,00	0,00	0,00	79,78
RAS 03	3.053	3.062	24,82	107,1	0,00	80,72	4,59	-3,00	0,00	0,00	82,31

(Fortsetzung nächste Seite)

Name: Oßersleben											
Lautstärke-Berechnung: Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH Montzburger Weg 67 DE-01109 Dresden +49 351-885-071											
Rechnung: 08.11.2024 10:40/4.0.547											
DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse											
Berechnung: Gesamtbelastung BV2 Schallberechnungs-Modell: ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s											
... (Fortsetzung von vorheriger Seite)											
WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Agg [dB]	Abgr [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
RAS 04	2.618	2.629	28,50	109,0	0,00	79,40	4,09	-3,00	0,00	0,00	80,49
RAS 05	2.197	2.208	30,51	109,0	0,00	77,88	3,59	-3,00	0,00	0,00	78,48
RAS 06	2.789	2.798	27,76	109,0	0,00	79,94	4,29	-3,00	0,00	0,00	81,22
RAS 07	2.388	2.396	25,72	106,0	0,00	78,59	4,68	-3,00	0,00	0,00	80,25
RDL 05	4.584	4.591	15,78	106,1	0,00	84,24	9,05	-3,00	0,00	0,00	90,29
RDL 06	4.243	4.250	16,80	106,1	0,00	83,57	8,71	-3,00	0,00	0,00	89,28
RDL 07	4.744	4.750	15,33	106,1	0,00	84,53	9,20	-3,00	0,00	0,00	90,74
RDL 08	4.959	4.961	15,00	105,4	0,00	84,91	8,49	-3,00	0,00	0,00	90,41
RDL 11	4.477	4.480	16,39	105,4	0,00	84,03	7,99	-3,00	0,00	0,00	89,01
RDL 13	3.936	3.939	18,12	105,4	0,00	82,91	7,38	-3,00	0,00	0,00	87,29
RDL 14	3.212	3.222	22,10	105,1	0,00	81,16	4,77	-3,00	0,00	0,00	82,94
Roldisleben 01	4.977	4.981	13,30	105,1	0,00	84,95	9,81	-3,00	0,00	0,00	91,76
Roldisleben 03	4.387	4.391	18,60	106,8	0,00	83,85	7,35	-3,00	0,00	0,00	88,20
Roldisleben 04	4.067	4.071	18,08	105,1	0,00	83,18	8,81	-3,00	0,00	0,00	89,00
UK 01a-F	6.173	6.178	14,16	107,0	0,00	86,82	9,01	-3,00	0,00	0,00	92,82
UK 07a-F	6.035	6.039	14,49	107,0	0,00	86,62	8,88	-3,00	0,00	0,00	92,50
WEA 05a	6.591	6.594	16,23	108,7	0,00	87,38	8,06	-3,00	0,00	0,00	92,45
WEA 06a	6.310	6.313	16,79	108,7	0,00	87,00	7,88	-3,00	0,00	0,00	91,89
Summe			37,70								
Schall-Immissionsort: P Guthmannshausen, Große Bergstr. 152											
Lautester Wert bis 95% Normleistung											
WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Agg [dB]	Abgr [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
BACH 05	4.474	4.481	17,68	106,0	0,00	84,03	7,27	-3,00	0,00	0,00	88,29
BACH 07	4.594	4.596	13,48	102,4	0,00	84,25	7,69	-3,00	0,00	0,00	88,94
BACH 08	4.310	4.313	14,35	102,9	0,00	83,70	7,85	-3,00	0,00	0,00	88,54
BACH 09-F	4.431	4.434	16,75	103,4	0,00	83,94	5,72	-3,00	0,00	0,00	86,66
BACH 10	4.167	4.170	14,81	102,9	0,00	83,40	7,69	-3,00	0,00	0,00	88,09
Bachra 01	4.881	4.886	13,63	103,1	0,00	84,74	9,66	-3,00	0,00	0,00	91,44
Bachra 02	5.051	5.055	13,10	105,1	0,00	85,08	9,89	-3,00	0,00	0,00	91,97
Bachra 03	4.857	4.861	13,64	105,1	0,00	84,74	9,69	-3,00	0,00	0,00	91,42
Bachra 04	4.688	4.673	14,18	105,1	0,00	84,39	9,49	-3,00	0,00	0,00	90,88
Emerplan 01-F	4.189	4.194	19,21	107,2	0,00	83,45	7,58	-3,00	0,00	0,00	88,03
OL 01	3.886	3.872	16,74	105,1	0,00	82,76	8,57	-3,00	0,00	0,00	88,33
OL 02	3.611	3.617	17,65	105,1	0,00	82,17	8,25	-3,00	0,00	0,00	87,41
OL 03	3.181	3.186	19,33	105,1	0,00	81,07	7,67	-3,00	0,00	0,00	85,73
OL 04	3.612	3.618	17,65	105,1	0,00	82,17	8,25	-3,00	0,00	0,00	87,42
OL 05	3.336	3.342	18,70	105,1	0,00	81,48	7,88	-3,00	0,00	0,00	86,36
OL 06	3.041	3.047	19,92	105,1	0,00	80,68	7,47	-3,00	0,00	0,00	85,15
OL 07	3.310	3.316	18,80	105,1	0,00	81,41	7,85	-3,00	0,00	0,00	86,26
OL 08	3.005	3.011	20,07	105,1	0,00	80,58	7,42	-3,00	0,00	0,00	85,00
OL 09	3.083	3.089	19,73	105,1	0,00	80,80	7,53	-3,00	0,00	0,00	85,33
OL 10	4.821	4.827	17,31	106,8	0,00	84,67	7,82	-3,00	0,00	0,00	89,49
OL 11	4.304	4.309	18,86	106,8	0,00	83,69	7,25	-3,00	0,00	0,00	87,94
OL 12	4.057	4.062	19,66	106,8	0,00	83,17	6,97	-3,00	0,00	0,00	87,15
OL 13.1	3.787	3.792	20,57	106,8	0,00	82,58	6,65	-3,00	0,00	0,00	86,23
OL 14-F	3.742	3.747	20,44	107,1	0,00	82,47	7,18	-3,00	0,00	0,00	86,66
OL 15	3.473	3.478	21,71	106,8	0,00	81,83	6,27	-3,00	0,00	0,00	85,10
OL 17	4.554	4.558	18,10	106,8	0,00	84,18	7,53	-3,00	0,00	0,00	88,71
OL 18	4.319	4.324	15,24	105,1	0,00	83,72	9,10	-3,00	0,00	0,00	89,82
OL 19	4.068	4.073	16,05	105,1	0,00	83,20	8,81	-3,00	0,00	0,00	89,01
OL 20	3.377	3.382	18,54	105,1	0,00	81,58	7,94	-3,00	0,00	0,00	86,52
OL 21	2.941	2.947	20,35	105,1	0,00	80,39	7,33	-3,00	0,00	0,00	84,71
OL 22	5.112	5.117	15,95	106,7	0,00	85,18	8,56	-3,00	0,00	0,00	90,74
OL 23	4.544	4.549	17,97	107,3	0,00	84,18	8,18	-3,00	0,00	0,00	89,33
OL 38	4.342	4.347	16,50	106,1	0,00	83,78	8,81	-3,00	0,00	0,00	89,57
OL 38	4.191	4.199	19,07	106,4	0,00	83,46	6,88	-3,00	0,00	0,00	87,34
OM 06	5.563	5.566	14,78	106,7	0,00	85,91	9,00	-3,00	0,00	0,00	91,91
OM 07	5.221	5.225	15,66	106,7	0,00	85,38	8,67	-3,00	0,00	0,00	91,03
OM 08	5.586	5.591	14,72	106,7	0,00	85,95	9,02	-3,00	0,00	0,00	91,97
OM 23	5.394	5.400	13,63	106,1	0,00	85,65	9,79	-3,00	0,00	0,00	92,44
... (Fortsetzung nächste Seite)											

Name: Olbersleben	Anschrift: Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH Montzburger Weg 67 01-01109 Dresden +49 351-885-071
Rechnung: 08.11.2024 10:40/4.0.547	

DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse

Berechnung: Gesamtbelastung BV2 **Schallberechnungs-Modell:**ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s

... (Fortsetzung von vorheriger Seite)

WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Ag [dB]	Abir [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
OM 24	5.640	5.854	14,24	107,0	0,00	86,05	9,71	-3,00	0,00	0,00	92,76
OM 25	5.245	5.251	16,44	107,0	0,00	85,41	8,16	-3,00	0,00	0,00	90,57
Ostramandra 01	4.654	4.658	14,22	105,1	0,00	84,36	8,47	-3,00	0,00	0,00	90,84
Ostramandra 02	5.039	5.043	16,70	106,8	0,00	85,05	8,05	-3,00	0,00	0,00	90,10
Ostramandra 03	5.126	5.130	12,90	105,1	0,00	85,20	9,97	-3,00	0,00	0,00	92,17
RAS 01	3.027	3.038	23,91	106,1	0,00	80,65	4,56	-3,00	0,00	0,00	82,21
RAS 02	2.644	2.655	26,51	107,1	0,00	79,48	4,13	-3,00	0,00	0,00	80,61
RAS 03	3.648	3.656	22,67	107,1	0,00	82,26	5,20	-3,00	0,00	0,00	84,46
RAS 04	3.219	3.228	26,05	109,0	0,00	81,18	4,75	-3,00	0,00	0,00	82,93
RAS 05	2.934	2.943	27,16	109,0	0,00	80,38	4,45	-3,00	0,00	0,00	81,82
RAS 06	3.675	3.683	24,44	109,0	0,00	82,32	5,22	-3,00	0,00	0,00	84,54
RAS 07	3.356	3.362	21,48	106,0	0,00	81,53	5,96	-3,00	0,00	0,00	84,49
RDL 05	3.955	3.963	17,71	106,1	0,00	82,96	8,41	-3,00	0,00	0,00	88,37
RDL 06	3.581	3.590	18,99	106,1	0,00	82,10	7,98	-3,00	0,00	0,00	87,09
RDL 07	3.945	3.954	17,74	106,1	0,00	82,94	8,40	-3,00	0,00	0,00	88,34
RDL 08	4.241	4.244	17,12	105,4	0,00	83,56	7,73	-3,00	0,00	0,00	88,28
RDL 11	3.725	3.729	18,85	105,4	0,00	82,42	7,13	-3,00	0,00	0,00	86,56
RDL 13	3.330	3.333	20,31	105,4	0,00	81,46	6,64	-3,00	0,00	0,00	85,10
RDL 14	2.993	3.004	23,02	105,1	0,00	80,55	4,54	-3,00	0,00	0,00	82,09
Roldisleben 01	4.363	4.369	15,10	105,1	0,00	83,81	9,13	-3,00	0,00	0,00	89,96
Roldisleben 03	3.898	3.903	20,19	106,8	0,00	82,83	6,78	-3,00	0,00	0,00	86,61
Roldisleben 04	3.560	3.566	17,84	105,1	0,00	82,04	8,18	-3,00	0,00	0,00	87,22
UK 01a-F	4.910	4.916	17,39	107,0	0,00	84,83	7,77	-3,00	0,00	0,00	89,60
UK 07a-F	4.703	4.709	17,98	107,0	0,00	84,46	7,55	-3,00	0,00	0,00	89,00
WEA 05a	5.218	5.222	19,21	108,7	0,00	85,36	7,11	-3,00	0,00	0,00	89,47
WEA 06a	4.885	4.889	20,04	108,7	0,00	84,78	6,85	-3,00	0,00	0,00	88,64
Summe			37,66								

Schall-Immissionsort: Q Olbersleben, Siedlung 1

Lautester Wert bis 95% Normleistung

WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Aatm [dB]	Ag [dB]	Abir [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
BACH 05	3.517	3.526	20,86	106,0	0,00	81,94	6,16	-3,00	0,00	0,00	85,11
BACH 07	3.312	3.316	17,92	102,4	0,00	81,41	6,09	-3,00	0,00	0,00	84,50
BACH 08	2.951	2.956	19,32	102,9	0,00	80,41	6,16	-3,00	0,00	0,00	83,57
BACH 09-F	3.207	3.210	20,80	103,4	0,00	81,13	4,48	-3,00	0,00	0,00	82,61
BACH 10	2.872	2.877	19,66	102,9	0,00	80,18	6,05	-3,00	0,00	0,00	83,23
Bachra 01	3.516	3.523	18,00	105,1	0,00	81,94	8,12	-3,00	0,00	0,00	87,06
Bachra 02	3.758	3.764	17,12	105,1	0,00	82,51	8,43	-3,00	0,00	0,00	87,95
Bachra 03	3.689	3.675	17,44	105,1	0,00	82,30	8,32	-3,00	0,00	0,00	87,62
Bachra 04	3.555	3.562	17,86	105,1	0,00	82,03	8,17	-3,00	0,00	0,00	87,21
Enerplan 03-F	3.271	3.277	22,44	107,2	0,00	81,31	6,49	-3,00	0,00	0,00	84,80
OL 01	2.522	2.530	22,31	105,1	0,00	79,06	6,69	-3,00	0,00	0,00	82,76
OL 02	2.252	2.261	23,73	105,1	0,00	78,09	6,25	-3,00	0,00	0,00	81,34
OL 03	1.721	1.730	27,01	105,1	0,00	75,76	5,30	-3,00	0,00	0,00	78,06
OL 04	2.407	2.416	22,90	105,1	0,00	78,66	6,51	-3,00	0,00	0,00	82,17
OL 05	2.144	2.154	24,33	105,1	0,00	77,66	6,07	-3,00	0,00	0,00	80,73
OL 06	1.751	1.761	26,80	105,1	0,00	75,91	5,35	-3,00	0,00	0,00	78,27
OL 07	2.326	2.335	23,32	105,1	0,00	78,36	6,37	-3,00	0,00	0,00	81,74
OL 08	2.087	2.096	24,67	105,1	0,00	77,43	5,97	-3,00	0,00	0,00	80,39
OL 09	2.351	2.359	23,19	105,1	0,00	78,46	6,41	-3,00	0,00	0,00	81,87
OL 10	1.314	1.322	22,30	106,8	0,00	81,43	6,07	-3,00	0,00	0,00	84,50
OL 11	2.723	2.731	24,78	106,8	0,00	79,73	5,39	-3,00	0,00	0,00	82,02
OL 12	2.437	2.446	26,14	106,8	0,00	78,77	4,89	-3,00	0,00	0,00	80,66
OL 13.1	2.152	2.161	27,64	106,8	0,00	77,69	4,47	-3,00	0,00	0,00	79,16
OL 14-F	2.216	2.225	27,04	107,1	0,00	77,95	5,10	-3,00	0,00	0,00	80,05
OL 15	1.903	1.913	29,08	106,8	0,00	76,64	4,09	-3,00	0,00	0,00	77,72
OL 17	3.018	3.024	23,50	106,8	0,00	80,61	5,69	-3,00	0,00	0,00	83,30
OL 18	2.844	2.852	20,77	105,1	0,00	80,10	7,19	-3,00	0,00	0,00	84,29
OL 19	2.605	2.613	21,90	105,1	0,00	79,34	6,82	-3,00	0,00	0,00	83,17
OL 20	1.992	2.001	25,24	105,1	0,00	77,03	5,80	-3,00	0,00	0,00	79,82
OL 21	1.856	1.866	26,10	105,1	0,00	76,42	5,55	-3,00	0,00	0,00	78,97

(Fortsetzung nächste Seite)

Name: Olbersleben	Leistungsbereich: Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH Montzburger Weg 67 01-01109 Dresden +49 351-885-071
Rechnungs-Nr.: 08.11.2024 10:40/4.0.547	

DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse

Berechnung: Gesamtbelastung BV2 **Schallberechnungs-Modell:** ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s

... (Fortsetzung von vorheriger Seite)

WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adv [dB]	Aatm [dB]	Ag [dB]	Abw [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
OL 22	3.501	3.500	21,05	106,7	0,00	81,90	6,74	-3,00	0,00	0,00	85,65
OL 23	2.894	2.902	23,92	107,3	0,00	80,25	6,13	-3,00	0,00	0,00	83,38
OL 38	2.627	2.636	22,90	106,1	0,00	79,42	5,75	-3,00	0,00	0,00	83,17
OL 39	2.832	2.844	24,10	106,4	0,00	80,08	5,23	-3,00	0,00	0,00	82,31
OM 06	3.893	3.899	19,65	106,7	0,00	82,82	7,22	-3,00	0,00	0,00	87,04
OM 07	3.505	3.511	21,04	106,7	0,00	81,91	6,75	-3,00	0,00	0,00	85,66
OM 08	4.066	4.073	19,07	106,7	0,00	83,20	7,43	-3,00	0,00	0,00	87,63
OM 23	3.957	3.966	17,70	106,1	0,00	82,97	8,41	-3,00	0,00	0,00	88,37
OM 24	4.037	4.044	19,06	107,0	0,00	83,34	7,80	-3,00	0,00	0,00	87,94
OM 25	3.690	3.699	21,21	107,0	0,00	82,36	6,43	-3,00	0,00	0,00	85,80
Oyramondra 01	3.222	3.230	19,15	105,1	0,00	81,18	7,73	-3,00	0,00	0,00	85,91
Oyramondra 02	3.596	3.602	21,25	106,8	0,00	82,13	6,42	-3,00	0,00	0,00	85,55
Oyramondra 03	3.752	3.758	17,14	105,1	0,00	82,50	8,43	-3,00	0,00	0,00	87,92
RAS 01	3.159	3.170	23,41	106,1	0,00	81,62	4,70	-3,00	0,00	0,00	82,72
RAS 02	2.910	2.921	25,38	107,1	0,00	80,31	4,43	-3,00	0,00	0,00	81,74
RAS 03	3.970	3.978	21,62	107,1	0,00	82,99	5,52	-3,00	0,00	0,00	85,51
RAS 04	3.656	3.664	24,50	109,0	0,00	82,28	5,29	-3,00	0,00	0,00	84,48
RAS 05	3.571	3.579	24,79	109,0	0,00	82,08	5,12	-3,00	0,00	0,00	84,19
RAS 06	4.253	4.259	22,62	109,0	0,00	83,59	5,78	-3,00	0,00	0,00	86,36
RAS 07	4.073	4.078	18,95	106,0	0,00	83,21	6,82	-3,00	0,00	0,00	87,02
RDL 05	2.960	2.971	21,40	106,1	0,00	80,48	7,22	-3,00	0,00	0,00	84,67
RDL 06	2.626	2.638	22,89	106,1	0,00	79,42	6,76	-3,00	0,00	0,00	83,18
RDL 07	2.765	2.777	22,25	106,1	0,00	79,87	6,95	-3,00	0,00	0,00	83,83
RDL 08	3.103	3.107	21,21	105,4	0,00	80,85	6,35	-3,00	0,00	0,00	84,20
RDL 11	2.636	2.641	23,25	105,4	0,00	79,44	5,72	-3,00	0,00	0,00	82,15
RDL 13	2.503	2.508	23,89	105,4	0,00	78,99	5,53	-3,00	0,00	0,00	81,51
RDL 14	2.715	2.727	24,17	105,1	0,00	79,72	4,23	-3,00	0,00	0,00	80,95
Roldisleben 01	3.317	3.324	18,77	105,1	0,00	81,43	7,88	-3,00	0,00	0,00	86,29
Roldisleben 03	3.066	3.073	23,30	106,8	0,00	80,75	5,75	-3,00	0,00	0,00	83,50
Roldisleben 04	2.786	2.794	21,04	105,1	0,00	79,92	7,10	-3,00	0,00	0,00	84,02
UK 01a-F	3.214	3.223	23,03	107,0	0,00	81,16	5,80	-3,00	0,00	0,00	83,96
UK 07a-F	2.970	2.979	24,03	107,0	0,00	80,48	5,46	-3,00	0,00	0,00	82,96
WEA 05a	3.454	3.461	24,30	108,7	0,00	81,78	5,99	-3,00	0,00	0,00	84,38
WEA 06a	3.103	3.110	25,58	108,7	0,00	80,88	5,24	-3,00	0,00	0,00	83,09
Summe			41,22								

Schall-Immissionsort: R Olbersleben, Rastenerger Str. 238

Lautester Wert bis 95% Nervleistung

WEA											
Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adv [dB]	Aatm [dB]	Ag [dB]	Abw [dB]	Amisc [dB]	A [dB]
BACH 05	3.416	3.425	21,24	106,0	0,00	81,69	6,04	-3,00	0,00	0,00	84,73
BACH 07	3.167	3.171	18,50	102,4	0,00	81,02	5,89	-3,00	0,00	0,00	83,92
BACH 08	2.799	2.803	19,99	102,9	0,00	79,95	5,95	-3,00	0,00	0,00	82,90
BACH 09-F	3.071	3.075	21,32	103,4	0,00	80,76	4,23	-3,00	0,00	0,00	82,09
BACH 10	2.730	2.735	20,30	102,9	0,00	79,74	5,65	-3,00	0,00	0,00	82,59
Bachra 01	3.361	3.368	18,60	105,1	0,00	81,55	7,92	-3,00	0,00	0,00	86,47
Bachra 02	3.609	3.615	17,66	105,1	0,00	82,16	6,24	-3,00	0,00	0,00	87,46
Bachra 03	3.534	3.541	17,93	105,1	0,00	81,98	8,13	-3,00	0,00	0,00	87,13
Bachra 04	3.432	3.439	18,32	105,1	0,00	81,73	8,01	-3,00	0,00	0,00	86,74
Eneplan 01-F	3.179	3.185	22,81	107,2	0,00	81,06	6,37	-3,00	0,00	0,00	84,43
OL 01	2.376	2.385	23,05	105,1	0,00	78,55	6,46	-3,00	0,00	0,00	82,01
OL 02	2.108	2.118	24,54	105,1	0,00	77,52	6,00	-3,00	0,00	0,00	80,52
OL 03	1.569	1.580	28,09	105,1	0,00	74,97	5,00	-3,00	0,00	0,00	76,97
OL 04	2.386	2.395	23,54	105,1	0,00	78,22	6,31	-3,00	0,00	0,00	81,52
OL 05	2.031	2.041	25,00	105,1	0,00	77,20	5,67	-3,00	0,00	0,00	80,07
OL 06	1.632	1.642	27,63	105,1	0,00	75,31	5,12	-3,00	0,00	0,00	77,43
OL 07	2.242	2.251	23,78	105,1	0,00	78,05	6,23	-3,00	0,00	0,00	81,28
OL 08	2.021	2.030	25,06	105,1	0,00	77,15	5,85	-3,00	0,00	0,00	80,00
OL 09	2.305	2.314	23,44	105,1	0,00	78,29	6,34	-3,00	0,00	0,00	81,62
OL 10	3.137	3.145	23,00	106,8	0,00	80,95	5,85	-3,00	0,00	0,00	83,80
OL 11	2.539	2.548	25,64	106,8	0,00	79,12	5,04	-3,00	0,00	0,00	81,16
OL 12	2.250	2.258	27,11	106,8	0,00	78,58	4,62	-3,00	0,00	0,00	79,69

(Fortsetzung nächste Seite)

Projekt:

Ölberleben

Kontakt-Büro:

Ingenieurbüro Kuntzsch GmbH
Montzburger Weg 67
DE-01109 Dresden
+49 351-885-071

Rechnung:

08.11.2024 10:40/4.0.547

DECIBEL - Detaillierte Ergebnisse

Berechnung: Gesamtbelastung BV2 Schallberechnungs-Modell: ISO 9613-2 Deutschland (Interimsverfahren) 10,0 m/s

... (Fortsetzung von vorheriger Seite)

WEA

Nr.	Abstand [m]	Schallweg [m]	Berechnet [dB(A)]	LWA [dB(A)]	Dc [dB]	Adir [dB]	Ratm [dB]	Ag [dB]	Alber [dB]	Arust [dB]	A [dB]
OL 13.1	1.063	1.073	28,71	106,8	0,00	76,90	4,18	-3,00	0,00	0,00	78,09
OL 14-F	1.044	2.055	28,00	107,1	0,00	77,25	4,81	-3,00	0,00	0,00	79,09
OL 15	1.728	1.739	30,19	106,8	0,00	75,81	3,81	-3,00	0,00	0,00	76,62
OL 17	2.839	2.846	24,27	106,8	0,00	80,08	5,45	-3,00	0,00	0,00	82,53
OL 18	2.875	2.684	21,56	105,1	0,00	79,57	6,92	-3,00	0,00	0,00	83,51
OL 19	2.440	2.448	22,73	105,1	0,00	78,78	6,56	-3,00	0,00	0,00	82,34
OL 20	1.849	1.858	26,14	105,1	0,00	76,38	5,54	-3,00	0,00	0,00	78,92
OL 21	1.771	1.781	26,66	105,1	0,00	76,01	5,39	-3,00	0,00	0,00	78,40
OL 22	3.310	3.318	21,78	106,7	0,00	81,42	6,50	-3,00	0,00	0,00	84,92
OL 23	2.700	2.708	24,80	107,3	0,00	79,65	5,85	-3,00	0,00	0,00	82,50
OL 38	2.425	2.435	23,89	106,1	0,00	78,73	6,46	-3,00	0,00	0,00	82,19
OL 39	2.680	2.693	24,78	106,4	0,00	79,60	5,03	-3,00	0,00	0,00	81,64
OM 06	3.694	3.701	20,34	106,7	0,00	82,37	6,98	-3,00	0,00	0,00	86,35
OM 07	3.302	3.309	21,81	106,7	0,00	81,39	6,48	-3,00	0,00	0,00	84,88
OM 08	3.885	3.892	19,67	106,7	0,00	82,80	7,21	-3,00	0,00	0,00	87,02
OM 23	3.788	3.796	18,27	106,1	0,00	82,59	8,22	-3,00	0,00	0,00	87,81
OM 24	3.844	3.852	18,74	107,0	0,00	82,71	7,95	-3,00	0,00	0,00	87,26
OM 25	3.506	3.515	21,88	107,0	0,00	81,92	6,21	-3,00	0,00	0,00	85,13
Ostramondra 01	3.057	3.065	19,84	105,1	0,00	80,73	7,50	-3,00	0,00	0,00	85,22
Ostramondra 02	3.427	3.433	21,87	106,8	0,00	81,71	8,21	-3,00	0,00	0,00	84,93
Ostramondra 03	3.591	3.598	17,72	105,1	0,00	82,12	8,22	-3,00	0,00	0,00	87,34
RAS 01	3.204	3.214	23,24	106,1	0,00	81,14	4,75	-3,00	0,00	0,00	82,89
RAS 02	2.876	2.986	25,12	107,1	0,00	80,50	4,50	-3,00	0,00	0,00	82,00
RAS 03	4.023	4.030	21,45	107,1	0,00	83,11	5,57	-3,00	0,00	0,00	85,67
RAS 04	3.726	3.734	24,27	109,0	0,00	82,44	5,27	-3,00	0,00	0,00	84,71
RAS 05	3.663	3.671	24,48	109,0	0,00	82,30	5,21	-3,00	0,00	0,00	84,50
RAS 06	4.330	4.338	22,40	109,0	0,00	83,74	5,85	-3,00	0,00	0,00	86,59
RAS 07	4.106	4.171	18,64	106,0	0,00	83,40	6,92	-3,00	0,00	0,00	87,33
RDL 05	2.861	2.873	21,82	106,1	0,00	80,17	7,08	-3,00	0,00	0,00	84,25
RDL 06	2.539	2.552	23,30	106,1	0,00	79,14	6,63	-3,00	0,00	0,00	82,77
RDL 07	2.642	2.654	22,81	106,1	0,00	79,48	6,78	-3,00	0,00	0,00	83,26
RDL 08	2.981	2.986	21,72	105,4	0,00	80,50	6,19	-3,00	0,00	0,00	83,69
RDL 11	2.528	2.534	23,77	105,4	0,00	79,08	5,56	-3,00	0,00	0,00	81,64
RDL 13	2.439	2.444	24,21	105,4	0,00	78,76	5,43	-3,00	0,00	0,00	81,19
RDL 14	2.721	2.733	24,14	105,1	0,00	79,73	4,24	-3,00	0,00	0,00	80,97
Roldisleben 01	3.206	3.213	19,22	105,1	0,00	81,14	7,71	-3,00	0,00	0,00	85,85
Roldisleben 03	2.989	2.996	23,62	106,8	0,00	80,53	5,65	-3,00	0,00	0,00	83,18
Roldisleben 04	2.723	2.731	21,33	105,1	0,00	79,73	7,00	-3,00	0,00	0,00	83,73
UK 01a-F	3.013	3.022	23,84	107,0	0,00	80,81	5,54	-3,00	0,00	0,00	83,14
UK 07a-F	2.766	2.775	24,92	107,0	0,00	79,87	5,20	-3,00	0,00	0,00	82,07
WEA 05a	3.247	3.254	25,04	108,7	0,00	81,25	5,39	-3,00	0,00	0,00	83,64
WEA 06a	2.896	2.903	26,40	106,7	0,00	80,28	5,02	-3,00	0,00	0,00	82,27
Summe			41,95								

8.4 Berechnung des mittleren Schallleistungspegels und der Standardabweichung

Zusatzbelastung:

WEA-Typ: Vestas V136-4.0/4.2 MW STE PO1			Nabenhöhe: 166 m			
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%
1	103,9 dB(A)	Herstellerangaben	11.08.2020	k	S	σ
2				1,28	0,00	1,64
3						2,1
4					SigmaR	0,5
5					SigmaP	1,20
				SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert		
Lwa(Mittel): 103,9 dB(A)			Lwa, 90: 106,0 dB(A)			

WEA-Typ: Vestas V172-7.2 MW POT200			Nabenhöhe: 199 m			
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%
1	106,9 dB(A)	Herstellerangaben	29.02.2024	k	S	σ
2				1,28	0,00	1,64
3						2,1
4					SigmaR	0,5
5					SigmaP	1,20
			SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert			
Lwa(Mittel): 106,9 dB(A)			Lwa, 90: 109,0 dB(A)			

WEA-Typ: Vestas V172-7.2 MW SO1			Nabenhöhe: 199 m						
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%				Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%
1	105,0 dB(A)	Herstellerangaben	29.02.2024	k	S	σ			
2				1,28	0,00	1,64			2,1
3									
4						SigmaR	0,5		
5						SigmaP	1,20		
			SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert						
Lwa(Mittel): 105,0 dB(A)			Lwa, 90: 107,1 dB(A)						

WEA-Typ: Vestas V172-7.2 MW SO2			Nabenhöhe: 199 m			
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%
1	104,0 dB(A)	Herstellerangaben	29.02.2024	k	S	σ
2				1,28	0,00	1,64
3						2,1
4					SigmaR	0,5
5					SigmaP	1,20
			SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert			
Lwa(Mittel): 104,0 dB(A)			Lwa, 90: 106,1 dB(A)			

WEA-Typ: Vestas V172-7.2 MW SO3			Nabenhöhe: 199 m			
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%
1	103,0 dB(A)	Herstellerangaben	29.02.2024	k	S	σ
2				1,28	0,00	1,64
3						2,1
4					SigmaR	0,5
5					SigmaP	1,20
			SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert			
Lwa(Mittel): 103,0 dB(A)			Lwa, 90: 105,1 dB(A)			

Vorbelastung:

WEA-Typ: ENERCON E-40/5.40			Nabenhöhe: 65 m			
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%
			k	S	σ	
1	100,8 dB(A)	KCE 23554-2.002	1,28	0,00	1,64	2,1
2						
3						
4				SigmaR	0,5	
5				SigmaP	1,20	
						SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert
Lwa(Mittel): 100,8 dB(A)			Lwa, 90: 102,9 dB(A)			

WEA-Typ: ENERCON E-40/6.44			Nabenhöhe: 65 m			
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%
			k	S	σ	
1	101,4 dB(A)	WICO 207SE899	27.03.2000	1,28	0,65	1,29
2	100,8 dB(A)	WT 1740/01	11.04.2001			
3	100,1 dB(A)	WICO 287SEA01/01	02.01.2002			
4				SigmaR	0,5	
5				SigmaP	0,65	
				SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert		
Lwa(Mittel): 100,77 dB(A)			Lwa, 90: 102,4 dB(A)			

WEA-Typ: ENERCON E-48				Nabenhöhe: 65 m				
Lwa	Bericht		Datum	Standardnormalvariable 90%		Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%
	k			S			σ	
1	102,0 dB(A)	WICO 439SEC04/06	20.01.2006	1,28		0,53	1,24	1,6
2	101,2 dB(A)	KCE 29349-1.003	16.03.2006					
3	102,2 dB(A)	M64 550/7	12.12.2006					
4						SigmaR	0,5	
5						SigmaP	0,53	
				SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert				
Lwa(Mittel): 101,8 dB(A)				Lwa, 90: 103,4 dB(A)				

WEA-Typ: ENERCON E-92 TES			Nabenhöhe: 138 m				
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%	
			k	S	σ		
1	105,0 dB(A)	Herstellerangaben	01.04.2013	1,28	0,00	1,64	2,1
2							
3							
4					SigmaR	0,5	
5					SigmaP	1,20	
						SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert	
Lwa(Mittel): 105,0 dB(A)			Lwa, 90: 107,1 dB(A)				

WEA-Typ: Gamesa G80-2.0 MW			Nabenhöhe: 78 m				
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%	
			k	S	σ		
1	104,4 dB(A)	WT 3126/04	08.03.2004	1,28	0,50	1,22	1,6
2	104,2 dB(A)	WT 4220/05	13.05.2005				
3	103,4 dB(A)	WT 4223/05	20.05.2005				
4	103,5 dB(A)	DEWI AM 050507-02	02.06.2005				
5							
				SigmaR	0,5		
				SigmaP	0,50		
				SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert			
Lwa(Mittel): 103,9 dB(A)			Lwa, 90: 105,4 dB(A)				

WEA-Typ: NORDEX N163/6.X STE Mode 0			Nabenhöhe: 164 m			
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%
			k	S	σ	
1	106,6 dB(A)	Herstellerangaben	18.07.2022	1,28	0,00	1,64
2						2,1
3					SigmaR	0,5
4					SigmaP	1,20
5					SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert	
Lwa(Mittel): 106,6 dB(A)			Lwa, 90: 108,7 dB(A)			

WEA-Typ: Vestas V90-2.0 MW			Nabenhöhe: 125 m	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%
Lwa	Bericht	Datum	k	S	σ		
1	103,1 dB(A) WT 4126/05	12.04.2005	1,28	0,51	1,23		1,6
2	104,1 dB(A) WT 4846/06	06.02.2006					
3	103,4 dB(A) WT 5308/06	12.10.2006					
4						SigmaR	0,5
5						SigmaP	0,51
			SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert				
Lwa(Mittel): 103,5 dB(A)			Lwa, 90: 105,1 dB(A)				

WEA-Typ: Vestas V112-3.0 MW			Nabenhöhe: 119 m / 140 m				
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%	
			k	S	σ		
1	104,7 dB(A)	GLGH-4286 12 09780 258-S-0001-A	31.08.2012	1,28	0,00	1,64	2,1
2							
3							
4					SigmaR		0,5
5					SigmaP		1,20
				SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert			
Lwa(Mittel): 104,7 dB(A)			Lwa, 90: 106,8 dB(A)				

WEA-Typ: Vestas V112-3.3 MW			Nabenhöhe: 119 m	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%
Lwa	Bericht	Datum	k	S	σ		
1	105,8 dB(A) GLGH-4286 13 10955 258-A-0002-A	12.12.2013	1,28	0,32	1,16		1,5
2	105,9 dB(A) GLGH-4286 14 11555 258-A-0003-B	12.05.2014					
3	105,3 dB(A) GLGH-4286 14 11555 258-A-0001-B	12.05.2014					
4						SigmaR	0,5
5						SigmaP	0,32
			SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert				
Lwa(Mittel): 105,7 dB(A)			Lwa, 90: 107,2 dB(A)				

WEA-Typ: Vestas V126-3.3 MW STE			Nabenhöhe: 149 m	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%
Lwa	Bericht	Datum	k	S	σ		
1	105,4 dB(A) GLGH-4286-14-12099-293-A-0001-C	24.11.2014	1,28	0,12	1,12		1,4
2	105,2 dB(A) SE14033B8	25.02.2015					
3	105,2 dB(A) SE15022B2	03.08.2015					
4						SigmaR	0,5
5						SigmaP	0,12
			SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert				
Lwa(Mittel): 105,3 dB(A)			Lwa, 90: 106,7 dB(A)				

WEA-Typ: Vestas V126-3.3/3.45 MW Power Mode			Nabenhöhe: 149 m	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%
Lwa	Bericht	Datum	k	S	σ		
1	105,2 dB(A) SE15022B8N1	07.10.2015	1,28	0,46	1,21		1,5
2	106,0 dB(A) SE15022B1N1	16.11.2015					
3	106,0 dB(A) SE17072B1	14.11.2017					
4						SigmaR	0,5
5						SigmaP	0,46
			SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert				
Lwa(Mittel): 105,7 dB(A)			Lwa, 90: 107,3 dB(A)				

WEA-Typ: Vestas V126-3.45/3.6 MW STE HTq PO1			Nabenhöhe: 166 m	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%
Lwa	Bericht	Datum	k	S	σ		
1	104,8 dB(A) GLGH-10344330-A-2-A	30.03.2022	1,28	0,00	1,12		1,4
2	104,8 dB(A) GLGH-10159147-A-6-A	20.09.2019					
3	104,8 dB(A) GLGH-10108405-A-6-A	21.12.2018					
4						SigmaR	0,5
5						SigmaP	0,00
			SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert				
Lwa(Mittel): 104,8 dB(A)			Lwa, 90: 106,2 dB(A)				

WEA-Typ: Vestas V136-4.0/4.2 MW STE PO1				Nabenhöhe: 166 m			
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%	
1	103,9 dB(A)	Herstellerangaben	11.08.2020	k	S	σ	
2				1,28	0,00	1,64	2,1
3							
4					SigmaR	0,5	
5					SigmaP	1,20	
				SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert			
Lwa(Mittel): 103,9 dB(A)				Lwa, 90: 106,0 dB(A)			

WEA-Typ: Vestas V150-4.2 MW STE				Nabenhöhe: 166 m			
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%	
1	104,6 dB(A)	1068461-A-1-B	18.03.2020	k	S	σ	
2	104,6 dB(A)	10172624-A-1-A	07.11.2019	1,28	0,06	1,12	1,43
3	104,7 dB(A)	10172633-A-1-A	04.03.2020				
4					SigmaR	0,5	
5					SigmaP	0,06	
				SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert			
Lwa(Mittel): 104,63 dB(A)				Lwa, 90: 106,1 dB(A)			

WEA-Typ: Vestas V150-5.6 MW STE PO5600				Nabenhöhe: 169 m			
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%	
1	104,9 dB(A)	Herstellerangaben	19.03.2021	k	S	σ	
2				1,28	0,00	1,64	2,1
3							
4					SigmaR	0,5	
5					SigmaP	1,20	
				SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert			
Lwa(Mittel): 104,9 dB(A)				Lwa, 90: 107,0 dB(A)			

WEA-Typ: Vestas V150-5.6/6.0 MW STE PO6000				Nabenhöhe: 169 m			
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%	
1	104,9 dB(A)	Herstellerangaben	19.03.2021	k	S	σ	
2				1,28	0,00	1,64	2,1
3							
4					SigmaR	0,5	
5					SigmaP	1,20	
				SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert			
Lwa(Mittel): 104,9 dB(A)				Lwa, 90: 107,0 dB(A)			

WEA-Typ: Vestas V162-5.6/6.0 MW STE PO6000				Nabenhöhe: 169 m			
Lwa	Bericht	Datum	Standardnormalvariable 90%	Standardabweichung	Sigma ges	Kwa, 10%	
1	104,3 dB(A)	Herstellerangaben	09.02.2021	k	S	σ	
2				1,28	0,00	1,64	2,1
3							
4					SigmaR	0,5	
5					SigmaP	1,20	
				SigmaP = 1,2 bei nur einem vorliegenden Messwert			
Lwa(Mittel): 104,3 dB(A)				Lwa, 90: 106,4 dB(A)			

V 5.1 (01/18)

8.5 Begriffsdefinitionen

Schallleistungspegel L_W : Er repräsentiert die Stärke der Abstrahlung einer Schallquelle und ist definiert zu:

$$L_W = 10 \lg (P/P_0) \text{ dB}$$

mit P ... Schallleistung der Schallquelle [W]

P_0 ... Referenzschallleistung [10^{-12} W]

Die Schallleistung von Windenergieanlagen entsteht in der Hauptsache durch turbulente Luftströmung im Umfeld der Rotorblätter. Der Schallleistungspegel wird nach genormten Verfahren ([5], [8]) durch akustische Messungen bestimmt. Der den bestimmungsgemäßen Betrieb der Anlage charakterisierende maximale Schallemissionspegel ist in der Regel innerhalb eines Windgeschwindigkeitsintervalls von 6...10 m/s in 10 m Höhe ü. Grund bzw. bei Erreichen von etwa 95% der Nennleistung zu erwarten. Für die Schallausbreitungsrechnung wird die von der Windenergieanlage emittierte Schallenergie auf einen hypothetischen Punkt in der Rotormitte konzentriert; es wird also von einer punktförmigen Schallquelle ausgegangen.

Schalldruckpegel L_r : Das menschliche Ohr kann Schalldruckschwankungen sehr unterschiedlicher Größenordnungen wahrnehmen: zwischen der Hörschwelle (20 μ Pa) und der Schmerzschwelle (20 Pa) liegen 6 Zehnerpotenzen. Zur vereinfachten Beschreibung wurde eine logarithmische Skala eingeführt. Der Schalldruckpegel, der die Schallimmission am Betrachtungspunkt beschreibt, ist wie folgt definiert:

$$L_r = 20 \lg (p/p_0) \text{ dB}$$

mit p ... Schalldruck-Effektivwert am Immissionsort [Pa]

p_0 ... Referenzschalldruck, entspricht der Hörschwelle [20 μ Pa]

dB... Dezibel – Pegeleinheit; Hilfsmaßeinheit des Schallpegels, ermittelt aus der SI-Einheit Pascal

A-Bewertung: Die Empfindlichkeit des menschlichen Gehörs ist frequenzabhängig - niedrige und sehr hohe Frequenzen werden bei gleichem Schalldruck leiser wahrgenommen. Die nach DIN 45634 definierte A - Bewertungskurve trägt dem Rechnung, indem bei der Auswertung von Messungen insbesondere niedrige Frequenzen weniger stark bewertet werden als mittlere. A - bewertete Schallpegel werden wie im vorliegenden Bericht mit der Einheit dB(A) gekennzeichnet.

Schallreduzierter Betrieb: Drehzahlvariable (pitchgeregelte) Windenergieanlagen können im Bedarfsfall (z.B. nachts) in einen schallreduzierten Betriebsmodus versetzt werden. Dabei wird normalerweise die Drehzahl des Rotors unterhalb eines Grenzwertes gehalten. Damit wird die Geschwindigkeit der Rotorblätter beschränkt und die von den Rotorblättern ausgehende Schallemission verringert. Mit der Schallreduzierung gehen in aller Regel eine Beschränkung der elektrischen Leistung und damit Ertragseinbußen einher.

Ton-/Impulshaltigkeit: Die von dem Stand der Technik entsprechenden Windenergieanlagen emittierten Geräusche sind breitbandig (z.B. als Rauschen wahrgenommen) und hinsichtlich ihrer Schallleistung zeitlich konstant. Tonhaltigkeit liegt vor, wenn Einzeltöne innerhalb eines Geräusches wahrnehmbar sind (z.B. als Pfeifen, Summen wahrgenommen). Impulshaltig ist ein Geräusch, wenn periodisch eine erhebliche Änderung des Schallleistungspegels auftritt. Beide Phänomene können dazu führen, dass ein Geräusch über das aus dem Beurteilungspegel ableitbare Niveau hinaus wahrnehmbar und lästig ist. Die erhöhte Lästigkeit kann bei der Pegeldarstellung der Schallemission durch Vergabe von Zuschlägen ausgedrückt werden; der um den Ton- bzw. Impulshaltigkeitszuschlag erhöhte Schallemissionspegel charakterisiert ein Geräusch gleicher Lästigkeit ohne Ton- bzw. Impulshaltigkeit. Der Impulsszuschlag wird im Zuge der Auswertung von Schallvermessungen berechnet. Für Tonhaltigkeit sind ggf. Zuschläge in Höhe von 3 dB (auffällige Töne) oder 6 dB (besonders auffällige Töne) gebräuchlich.

Beurteilungspegel: Er dient im Vergleich mit dem für einen Immissionsort anzuwendenden Immissionsrichtwert der Prüfung der Frage, ob im Zusammenhang mit einem Vorhaben erhebliche Belästigungen zu erwarten sind oder nicht. Neben der Aggregation der Vor- und Zusatzbelastung zur Gesamtbelastung können im Beurteilungspegel (im Unterschied zu einem reinen Schalldruckpegel) weitere Aspekte wie etwa auftretende Ton-/Impulshaltigkeit und die Pegelunsicherheit repräsentiert sein.

Infraschall: Schall sehr geringer Frequenz unterhalb von 20 Hz wird als Infraschall bezeichnet. Die Wahrnehmung erfolgt nicht im eigentlichen Sinne durch das menschliche Ohr und erst bei sehr hohen Pegelwerten. Quellen von wahrnehmbarem Infraschall sind u.a. der Verkehr, große Gasverdichter, aber auch Meeresrauschen und der Wind selbst. Es ist durch Messungen vielfach belegt, dass Windenergieanlagen zwar Infraschall emittieren können; dieser liegt jedoch erheblich unterhalb der Wahrnehmungsschwelle des Menschen. Aus Infraschall unterhalb der Wahrnehmungsschwelle folgende negative Auswirkungen auf den Menschen sind bisher nicht festgestellt worden.

Tageszeiten mit erhöhter Empfindlichkeit: Lt. 6.5 der TA Lärm ist in zum Wohnen genutzten Gebieten den ermittelten Beurteilungspegeln ein Zuschlag von 6 dB(A) für folgende Zeiten hinzuzurechnen:

- Werktags 6.00 – 7.00 Uhr und 20.00 – 22.00 Uhr
- Sonn-/Feiertags 6.00 – 9.00 Uhr, 13.00 – 15.00 Uhr und 20.00 – 22.00 Uhr.

Für diese Zeiträume gelten lt. TA Lärm 6.1 die Immissionsrichtwerte des Tagzeitraums, welche 15 dB(A) über den Immissionsrichtwerten für den Nachtzeitraum liegen. Zur Beurteilung der Immissionssituation werden in den Schallimmissionsprognosen in der Regel die Richtwerte für den kritischeren Nachtzeitraum verwendet. Sofern diese Immissionsrichtwerte durch die ermittelten Beurteilungspegel unterschritten bzw. nicht um mehr als 9 dB(A) überschritten werden, ist davon auszugehen, dass diese Beurteilungspegel auch mit einem Zuschlag von 6 dB(A) die Immissionsrichtwerte für den Tagzeitraum nicht überschreiten.

8.6 Angaben zu den verwendeten Oktavpegeln

Zusatzbelastung:

WEA: VESTAS V135-4.2 MW 4200 136.0 IOI
Schall: 106,0 dB(A) STE PG1 Lwa,90 Okt. H

Datenquelle	Quelle/Datum	Quelle	Bearbeitet
Herstellerangaben 103,9 dB(A) + Unsicherheit 2,1 dB(A)	11.08.2020	USER	02.12.2022 11:03
Vestas Dokument 0071-9651.V05			
ten, 22.08.2019			
bom, 05.10.2021			

Status	Nabenhöhe [m]	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton [dB]	Oktavbänder							
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
Von WEA-Katalog	166,0	95% der Nennleistung	106,0	Nein	96,9	94,6	96,3	101,1	100,0	95,9	89,0	78,6

WEA: VESTAS V172-7.2 MW 7200 172.0 IOI
Schall: 109,0 dB(A) PO7200 Lwa,90 Okt. H

Datenquelle	Quelle/Datum	Quelle	Bearbeitet
Herstellerangaben 106,9 dB(A) + Unsicherheit 2,1 dB(A)	29.02.2024	USER	10.04.2024 11:34
Hersteller Dokument 0124-6701.V05			
bom, 10.04.2024			

Status	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton [dB]	Oktavbänder							
				63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
Von WEA-Katalog	95% der Nennleistung	109,0	Nein	92,7	100,2	103,4	103,6	101,9	97,4	89,8	79,1

WEA: VESTAS V172-7.2 MW 7200 172.0 IOI
Schall: 107,1 dB(A) SO1 Lwa,90 Okt. H

Datenquelle	Quelle/Datum	Quelle	Bearbeitet
Herstellerangaben 105,0 dB(A) + Unsicherheit 2,1 dB(A)	29.02.2024	USER	10.04.2024 11:37
Hersteller Dokument 0124-6701.V05			
bom, 10.04.2024			

Status	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton [dB]	Oktavbänder							
				63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
Von WEA-Katalog	95% der Nennleistung	107,1	Nein	90,8	98,4	101,5	101,7	100,1	95,6	88,0	77,4

WEA: VESTAS V172-7.2 MW 7200 172.0 IOI
Schall: 106,1 dB(A) SO2 Lwa,90 Okt. H

Datenquelle	Quelle/Datum	Quelle	Bearbeitet
Herstellerangaben 104,0 dB(A) + Unsicherheit 2,1 dB(A)	29.02.2024	USER	10.04.2024 11:37
Hersteller Dokument 0124-6701.V05			
bom, 10.04.2024			

Status	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton [dB]	Oktavbänder							
				63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
Von WEA-Katalog	95% der Nennleistung	106,1	Nein	89,8	97,4	100,5	100,7	99,1	94,6	87,0	76,4

WEA: VESTAS V172-7.2 MW 7200 172.0 IOI
Schall: 105,1 dB(A) SO3 Lwa,90 Okt. H

Datenquelle	Quelle/Datum	Quelle	Bearbeitet
Herstellerangaben 103,0 dB(A) + Unsicherheit 2,1 dB(A)	29.02.2024	USER	10.04.2024 11:37
Hersteller Dokument 0124-6701.V05			
bom, 10.04.2024			

Status	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton [dB]	Oktavbänder							
				63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
Von WEA-Katalog	95% der Nennleistung	105,1	Nein	88,8	96,1	99,5	99,7	98,1	93,6	86,1	75,5

Vorbelastung:

WEA: ENERCON E-40/5-40 500 40.0 IOI
Schall: 102,9 dB(A) Lwa,90 Okt. B

Datenquelle: Referenzspektrum 100,8 dB(A) + Unsicherheit 2,1 dB(A)
 Bericht: KCE 23554-2.002
 ten, 16.11.2020

Quelle/Datum: 30.06.2016
 Quelle: USER
 Bearbeitet: 02.02.2022 10:55

Status	Naherhöhe [m]	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder									
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000		
					[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	
Von WEA-Katalog	65,0	95% der Nennleistung	102,9	Nein	82,6	91,0	95,2	97,4	96,9	94,9	90,9	86,9		

WEA: ENERCON E-40/5-44 600 44.0 IOI
Schall: 102,4 dB(A) Lwa,90 Okt. D

Datenquelle: Vermessungsbericht 100,8 dB(A) + Unsicherheit 1,7 dB(A) + Offset -0,1
 Dreifachvermessung mit Schallleistungspegel 100,8 dB(A)
 Oktavband aus Bericht: WT 1740/01
 ten, 18.02.2020

Quelle/Datum: 11.04.2021
 Quelle: USER
 Bearbeitet: 22.10.2021 14:35

Status	Naherhöhe [m]	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder									
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000		
					[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	
Von WEA-Katalog	65,0	95% der Nennleistung	102,4	Nein	84,6	90,1	94,6	98,5	96,6	90,9	85,5	74,5		

WEA: ENERCON E-48 800 48.0 IOI
Schall: 103,4 dB(A) Lwa,90 Okt. D

Datenquelle: Dreifachvermessung 102,3 dB(A) + Offset -0,5 dB(A) + Unsicherheit 1,6
 Bericht: M64 550/9
 ten, 09.10.2020

Quelle/Datum: 27.04.2007
 Quelle: USER
 Bearbeitet: 30.11.2022 13:42

Status	Naherhöhe [m]	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder									
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000		
					[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	
Von WEA-Katalog	65,0	95% der Nennleistung	103,4	Nein	96,4	93,8	98,9	98,5	94,6	89,3	86,4	78,9		

WEA: ENERCON E-92 2350 82.0 IOI
Schall: 107,1 dB(A) Lwa,90 Okt. B

Datenquelle: Referenzspektrum 105,0 dB(A) + Unsicherheit 2,1 dB(A)
 Behördenvorgabe
 ten, 06.02.2019

Quelle/Datum: 30.06.2016
 Quelle: USER
 Bearbeitet: 31.05.2021 19:10

Status	Naherhöhe [m]	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder									
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000		
					[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	
Von WEA-Katalog	138,4	95% der Nennleistung	107,1	Nein	96,8	95,2	98,4	101,6	101,1	99,1	95,1	71,1		

WEA: GAMESA G80-2.0 MW 2000 80.0 IOI
Schall: 105,4 dB(A) Lwa,90 Okt. D

Datenquelle: Dreifachvermessung 103,7 + Offset 0,1 dB(A) + Unsicherheit 1,6 dB(A)
 Bericht: WT 4314/05
 ten, 09.10.2020

Quelle/Datum: 07.06.2005
 Quelle: USER
 Bearbeitet: 09.10.2020 16:00

Status	Naherhöhe [m]	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder									
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000		
					[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	
Von WEA-Katalog	78,0	95% der Nennleistung	105,4	Nein	96,6	93,2	98,0	99,6	99,4	98,1	91,8	78,7		

WEA: NORDEX N163/II X 7000 163.0 IOI
Schall: 108,7 dB(A) STE Mode 0 Lwa,90 Okt. H

Datenquelle: Herstellerangaben 106,5 dB(A) + Unsicherheit 2,1 dB(A)
 Bericht: F008_277_A19_III Rev.05
 ten, 22.09.2022

Quelle/Datum: 18.07.2022
 Quelle: USER
 Bearbeitet: 14.02.2023 11:04

Status	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder									
				63	125	250	500	1000	2000	4000	8000		
				[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	
Von WEA-Katalog	95% der Nennleistung	108,7	Nein	94,7	99,4	101,7	102,2	102,6	100,5	91,0	72,1		

WEA: VESTAS V90-2.0 MW 2000 90.0 IQ1
Schall: 105,1 dB(A) Lwa,90 Okt. D

Datenquelle
 Dreifachvermessung 103,4 dB(A) + Offset 0,1 dB(A) + Unsicherheit 1,6 dB(A)
 WT 5633/07
 bern, 14.07.2020

Quelle/Datum Quelle Bearbeitet
 07.03.2007 USER 24.03.2021 15:35

Status	Nabenhöhe [m]	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder							
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
					[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]
Von WEA-Katalog	125,0	95% der Nennleistung	105,1	Nein	95,5	91,9	95,4	98,1	99,9	98,1	95,6	94,9

WEA: VESTAS V112-3.0 MW 3000 112.0 IQ1
Schall: 106,8 dB(A) Lwa,90 Okt. D

Datenquelle
 Dreifachvermessung 104,9 dB(A) + Offset -0,2 dB(A) + Unsicherheit 2,1 dB(A)
 GLGH-4286 12 10112 258 A-0003-B,
 bern/ten, 14.10.2020

Quelle/Datum Quelle Bearbeitet
 18.03.2013 USER 18.10.2020 12:42

Status	Nabenhöhe [m]	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder							
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
					[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]
Von WEA-Katalog	119,0	95% der Nennleistung	106,8	Nein	95,4	95,2	100,2	101,6	100,9	97,1	92,2	90,5
Von WEA-Katalog	140,0	95% der Nennleistung	106,8	Nein	95,4	95,2	100,2	101,6	100,9	97,1	92,2	90,5

WEA: VESTAS V112-3.3 MW 3300 112.0 IQ1
Schall: 107,2 dB(A) Lwa,90 Okt. D

Datenquelle
 Dreifachvermessung 105,7 dB(A) + Unsicherheit 1,5 dB(A)
 GLGH-4286 14 11555 258 A-0007-A
 ten, 09.10.2020

Quelle/Datum Quelle Bearbeitet
 23.06.2014 USER 09.10.2020 16:15

Status	Nabenhöhe [m]	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder							
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
					[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]
Von WEA-Katalog	119,0	95% der Nennleistung	107,2	Nein	96,2	96,1	99,5	101,2	102,3	98,7	93,2	79,2

WEA: VESTAS V128-3.3 MW 3300 126.0 IQ1
Schall: 106,7 dB(A) STE Lwa,90 Okt. D

Datenquelle
 Dreifachvermessung 105,2 dB(A) + Offset 0,1 dB(A) + Unsicherheit 1,4 dB(A)
 GLGH-4296-15-13417-293-A-0001-A
 mar, 24.10.2019

Quelle/Datum Quelle Bearbeitet
 15.09.2015 USER 24.10.2019 09:43

Status	Nabenhöhe [m]	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder							
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
					[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]
Von WEA-Katalog	149,0	95% der Nennleistung	106,7	Nein	88,8	94,6	99,0	101,2	101,5	98,1	91,1	76,7

WEA: VESTAS V128-3.45 MW 3450 126.0 IQ1
Schall: 107,3 dB(A) STE Lwa,90 Okt. D

Datenquelle
 Dreifachvermessung 105,7 dB(A) + Unsicherheit 1,6 dB(A)
 SE1707282
 mar, 11.02.2019

Quelle/Datum Quelle Bearbeitet
 21.12.2017 USER 06.03.2021 10:38

Status	Nabenhöhe [m]	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder							
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
					[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]
Von WEA-Katalog	149,0	95% der Nennleistung	107,3	Nein	89,5	95,2	99,0	101,8	102,3	98,9	93,0	80,3

WEA: VESTAS V128-3.6 MW HTq 3600 126.0 IQ1
Schall: 107,0 dB(A) STE P01 Lwa,90 Okt. H

Datenquelle
 Herstellerangaben 104,9 dB(A) + Unsicherheit 2,1 dB(A)
 Vestas-Dokument 0079-7013.106
 bern, 07.05.2020

Quelle/Datum Quelle Bearbeitet
 13.08.2019 USER 16.11.2021 14:56

Status	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder							
				63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
				[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]
Von WEA-Katalog	95% der Nennleistung	107,0	Nein	86,2	93,1	99,4	101,8	102,1	98,0	91,0	72,0

WEA: VESTAS V136-4.2 MW 4200 136.0 101
Schall: 106,0 dB(A) STE PO1 Lwa,90 Okt. H

Datenquelle: Herstellerangabe 103,9 dB(A) + Unsicherheit 2,1 dB(A)
 Vestas Dokument: 0071-9651.V05
 ber., 22.08.2019
 bsm, 05.10.2021

Quelle/Datum: 11.08.2020
 Quelle: USER
 Bearbeiter: 02.12.2021 11:03

Status	NH [m]	Windgeschwindigkeit (10m) [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder							
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
Von WEA-Katalog	106,0	95% der Nennleistung	106,0	Nein	86,9	94,6	99,3	101,1	100,0	95,9	89,0	78,9

WEA: VESTAS V150-4.2 MW 4200 150.0 101
Schall: 106,1 dB(A) STE Lwa,90 Okt. D

Datenquelle: Dreifachvermessung 104,6 dB(A) + Offset 0,1 dB(A) + Unsicherheit 1,4 dB(A)
 Dreifachvermessung / Nebenhöhenumrechnung
 Bericht: DNV GL - Bericht 10205391-A-1-A
 bsm, 19.05.2020
 aktualisiert (NH = 125 m), ber., 12.02.2021

Quelle/Datum: 01.04.2020
 Quelle: USER
 Bearbeiter: 12.02.2021 15:31

Status	Nebenhöhe [m]	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder							
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
Von WEA-Katalog	166,0	95% der Nennleistung	106,1	Nein	88,4	94,2	96,4	98,5	100,5	100,6	94,6	81,4

WEA: VESTAS V150-5.6 MW 5600 150.0 101
Schall: 107,0 dB(A) STE PO5600 Lwa,90 Okt. H

Datenquelle: Herstellerangabe 104,9 dB(A) + Unsicherheit 2,1 dB(A)
 Vestas Dokument: 0079-0481.V07
 ber., 09.03.2022

Quelle/Datum: 19.03.2021
 Quelle: USER
 Bearbeiter: 09.03.2022 13:20

Status	Nebenhöhe [m]	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder							
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
Von WEA-Katalog	169,0	95% der Nennleistung	107,0	Nein	87,7	95,5	100,3	102,3	101,0	96,9	89,8	79,7

WEA: VESTAS V150-6.0 MW 6000 150.0 101
Schall: 107,0 dB(A) STE PO6000 Lwa,90 Okt. H

Datenquelle: Herstellerangabe 104,9 dB(A) + Unsicherheit 2,1 dB(A)
 Vestas Dokument: 0079-0481.V07
 akt., 12.10.2021

Quelle/Datum: 19.03.2021
 Quelle: USER
 Bearbeiter: 15.03.2022 13:05

Status	Nebenhöhe [m]	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder							
					63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
Von WEA-Katalog	169,0	95% der Nennleistung	107,0	Nein	87,6	95,4	100,3	102,2	101,1	96,9	89,8	79,7

WEA: VESTAS V162-5.6/6.2 MW 6200 162.0 101
Schall: 106,4 dB(A) PO6000 Lwa,90 Okt. H

Datenquelle: Herstellerangaben 104,3 dB(A) + Unsicherheit 2,1 dB(A)
 Dokument: 0079-9518.V09
 bsm, 28.02.2022

Quelle/Datum: 03.12.2021
 Quelle: USER
 Bearbeiter: 13.02.2023 17:07

Status	Windgeschwindigkeit [m/s]	LWA [dB(A)]	Einzelton	Oktavbänder							
				63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
Von WEA-Katalog	95% der Nennleistung	106,4	Nein	87,7	95,2	99,8	101,5	100,4	96,3	89,4	79,6

8.7 Angaben zu den verwendeten Schallemissionspegeln

Zusatzbelastung:

Vestas V136-4.0/4.2 MW STE:

0071-9651 V05

RESTRICTED

2020-05-11

Vestas

Seite
1 / 5

Eingangsgrößen für Schallimmissionsprognosen Vestas V136-4.0/4.2 MW

Die für den Windenergieanlagentyp und Betriebsmodus spezifische Eingangsgrößen für Schallimmissionsprognosen bestehen aus

- Mittlerer Schalleistungspegel $\bar{L}_w$ (P50) und
- dazugehörigen Oktavspektrum
- Unsicherheit des Schalleistungspegels σ_{P70} mit einem Vertrauensniveau von 90% (P90): $1,28 \times \sigma_{P70}$

des jeweiligen Betriebsmodus bilden die Eingangsgrößen der Schallimmissionsprognosen für die Windparkplanung.

Als Erkenntnisquelle stehen Schalleistungspegel und Oktavspektrum in Abhängigkeit der Verfügbarkeit aus einer der folgenden Quellen zu Verfügung:

- Herstellerangabe (siehe Absatz A)
- Einfachvermessung (siehe Absatz B)
- Mehrfachvermessung (Ergebniszusammenfassung aus mind. 3 Einzelmessungen (siehe Absatz C))

Der minimale Abstand zwischen der Windenergieanlage und dem Immissionspunkt muss (3) x Gesamthöhe der Windenergieanlage, jedoch Minimum 500m betragen.

Starkkonfiguration	STE & RVG (Standards)				
Spezifikation (DE)	0084-3753 V05 & 0090-0642 V00 & 0092-4466 V01				
Betriebsmodus	Modus 0 (103,9)	PO1 (103,9)	SO1 (102,0)	SO2 (99,5)	SO3 (97,7)
Nennleistung [kW]	4000	4200	4000	3419	1450
Max. Rotordrehzahl [1/min]	10,8	10,8	10,8	10,0	8,0
Nähenhöhen* [m]					
Verfügbar	82 / 112 / 148 / 166	82 / 112 / 148 / 166	82 / 112 / 148 / 166	82 / 112 / 148 / 166	82 / 112
Datengrundlage	Absatz A	Absatz A	Absatz A	Absatz A	Absatz A
STE:	Serrated Trailing Edges (Sägezahntrailingkanten)				
RVG:	Root Vortex Generatoren				
SO:	Geräuschoptimierte Mod				
*	Vorbehaltlich des Finalen Turmdesigns				

Tabelle 1: Verfügbare Betriebsmodi für Errichtungen in Deutschland V136-4.0/4.2 MW

HINWEIS: Es besteht die Möglichkeit der Tag/Nachtbetriebskombination mit Geräuschoptimierte Modi (SO). Das heißt Tag/Nacht in der Kombination PO/SO, Modus 0/SO, ausschließlich PO oder ausschließlich Modus 0 ist möglich, eine Kombination PO/Modus 0 jedoch nicht.

Dieses Dokument dient – wie auch die Leistungsspezifikation auch – lediglich der Information über die Eingangsdaten der Garantie der akustischen Eigenschaft und stellt selbst keine Garantie dar. Für die Abgabe einer projektspezifischen Garantie der akustischen Eigenschaft ist der Abschluss eines Liefervertrages zwingende Voraussetzung.

Classification: Restricted

Wichtige Hinweise: Dieses Dokument ist eine vertrauliche Information und darf nicht weitergegeben werden. Es ist ausschließlich für die interne Verwendung bestimmt. Die Weitergabe an Dritte ist untersagt. Die Inhalte dieses Dokuments sind ohne Gewähr. Die Kuntzsch AG übernimmt keine Haftung für Schäden, die aus der Verwendung dieses Dokuments resultieren. Die Kuntzsch AG ist nicht für die Folgen der Verwendung dieses Dokuments haftbar. Die Kuntzsch AG ist nicht für die Folgen der Verwendung dieses Dokuments haftbar. Die Kuntzsch AG ist nicht für die Folgen der Verwendung dieses Dokuments haftbar.

T05 0071-9651 Ver 05 - Approved- Exported from DMS: 2020-05-13 by INVOL

A. Herstellerangabe

Liegt kein Schall-Emissionsmessbericht für die geplante Windenergieanlage (WEA) vor, muss die Schallimmissionsprognose auf den hier dargestellten Herstellerangaben $L_{e,max}$ (P90) basieren.

In den VESTAS Spezifikationen (Allgemeine Spezifikation bzw. Leistungsspezifikation) ist der mittlere zu erwartende Schalleistungspegel $\overline{L}_W$ (P50) dargestellt.

Gemäß dem vom LAI eingeführten Dokument „Hinweise zum Schallimmissionsschutz bei Windkraftanlagen (WKA)“, überarbeiteter Entwurf vom 17.03.2016 mit Änderungen PhysE vom 23.06.2016 Stand 30.06.2016 (LAI Hinweise) enthält die hier dargestellte Herstellerangaben (P90) $L_{e,max}$ (P90) ebenfalls zu berücksichtigende die Unsicherheit des Schalleistungspegels.

Vestas garantiert den maximal zulässigen Emissionspegel der WEA $L_{e,max}$ (P90) gemäß nachfolgender Formel:

$$L_{e,max} = \overline{L}_W + 1,28 \cdot \sigma_{WTC}$$

Blattkonfiguration	STE & RVG				
Betriebsmode	Modus 0	PO1	SO1	SO2	SO5
$\overline{L}_W$ (P50) [dB(A)]	103,9	103,9	102,0	99,5	97,7
σ_{WTC}	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3
$1,28 \cdot \sigma_{WTC}$	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664
$L_{e,max}$ (P90)	105,6	105,6	103,7	101,2	99,4
Oktavspektrum $\overline{L}_{W,i}$ (P50)					
Frequenzen					
63 Hz	84,8	84,8	82,0	80,7	79,7
125 Hz	92,5	92,5	90,6	88,2	86,5
250 Hz	97,2	97,2	95,3	92,8	90,8
500 Hz	99,0	99,0	97,1	94,6	92,6
1 kHz	97,9	97,9	96,0	93,5	91,7
2 kHz	93,8	93,8	91,0	89,5	88,3
4 kHz	88,9	88,9	85,0	82,7	82,3
8 kHz	76,8	76,8	74,0	73,0	73,7
A-wgt	103,9	103,9	102,0	99,5	97,7

Tabelle 1: Eingangsgrößen für Schallimmissionsprognosen V135-4.0/4,2 MW, Herstellerangabe

Vestas V172-7.2 MW:

0124-6701.V05

RESTRICTED

2024-02-29

Vestas

Seite
3 / 7

Blattkonfiguration	STE & RVG (Standard)									
Spezifikation	V172-7.2 MW: Leistungsspezifikation 0127-1584 V172-6.8 MW: Leistungsspezifikation 0127-1583 und Hinweisblatt 0159-6287									
Betriebsmodi (LWA,(P50))	PO7200 (106,9)	PO6800 (106,0)	SO1 (105,0)	SO2 (104,0)	SO3 (103,0)	SO4 (102,0)	SO5 (101,0)	SO6 (100,0)	SO7 (99,0)	SO8 (98,0)
Nennleistung [kW]	7200	6800	6800	6656	6375	6100	5829	5567	5307	5046
Nenn Drehzahl [1/min]	9,5	9,0	9,0	8,8	8,4	8,1	7,7	7,4	7,1	6,7
	Nabenhöhen [m]									
Verfügbar:	164* / 175* /199*									
Datengrundlage	Absatz A									
STE:	Serrated Trailing Edges (Sägezahn hinterkante) Root Vortex Generatoren Geräuschoptimierte Modi Vorbehaltlich des Finalen Turm designs									
RVG:										
SO:										
*										

Tabelle 1: Verfügbare Betriebsmodi für Errichtungen in Deutschland V172-7.2 MW

HINWEIS: Es besteht die Möglichkeit der Tag-/Nachtbetriebskombination mit Geräuschreduzierten Modi (SO). Das heißt Tag/Nacht in der Kombination PO/SO, SO/SO oder ausschließlich eines PO ist möglich. Eine Kombination von unterschiedlichen PO/PO ist nicht möglich.

Dieses Dokument dient – wie auch die Leistungsspezifikation auch – lediglich der Information über die Eingangsdaten der Garantie der akustischen Eigenschaft und stellt selbst keine Garantie dar. Für die Abgabe einer projektspezifischen Garantie der akustischen Eigenschaft ist der Abschluss eines Liefervertrages zwingende Voraussetzung.

Classification: Restricted

VESTAS PROPRIETARY NOTICE

T05 0124-6701 Ver 05 - Approved- Exported from DMS: 2024-03-14 by INVOL

0124-6701.V05

RESTRICTED

2024-02-29

Vestas

Seite
4 / 7

A. Herstellerangabe

Liegt kein Schall-Emissionsmessbericht für die geplante Windenergieanlage (WEA) vor muss die Schallimmissionsprognose auf den hier dargestellten Herstellerangaben $L_{e,max}$ (P90) basieren.

In den VESTAS Spezifikationen (Allgemeine Spezifikation bzw. Leistungsspezifikation) ist der mittlere zu erwartende Schalleistungspegel $\overline{L}_W$ (P50) dargestellt.

Gemäß dem vom LAI eingeführten Dokument „Hinweise zum Schallimmissionsschutz bei Windkraftanlagen (WKA)“, überarbeiteter Entwurf vom 17.03.2016 mit Änderungen PhysE vom 23.06.2016 Stand 30.06.2016 (LAI Hinweise) enthält die hier dargestellte Herstellerangaben (P90) $L_{e,max}$ (P90) ebenfalls zu berücksichtigende die Unsicherheit des Schalleistungspegels.

Vestas garantiert den maximal zulässigen Emissionspegel der WEA $L_{e,max}$ (P90) gemäß nachfolgender Formel:

$$L_{e,max} = \overline{L}_W + 1,28 \cdot \sigma_{WTG}$$

Blattkonfiguration	STE & RVG (Standard)									
Betriebsmodi	PO7200 (106,9)	PO6800 (106,0)	SO1 (105,0)	SO2 (104,0)	SO3 (103,0)	SO4 (102,0)	SO5 (101,0)	SO6 (100,0)	SO7 (99,0)	SO8 (98,0)
$\overline{L}_W$ (P50) [dB(A)]	106,9	106,0	105,0	104,0	103,0	102,0	101,0	100,0	99,0	98,0
σ_{WTG}	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3
$1,28 \times \sigma_{WTG}$	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664
$L_{e,max}$ (P90)	108,6	107,7	106,7	105,7	104,7	103,7	102,7	101,7	100,7	99,7
Frequenzen	Oktavspektrum $\overline{L}_W$ (P50)									
63 Hz	90,6	89,7	88,7	87,7	86,7	85,6	85,1	84,0	83,0	81,9
125 Hz	98,1	97,2	96,3	95,3	94,2	93,2	92,1	91,0	90,0	89,0
250 Hz	101,3	100,4	99,4	98,4	97,4	96,4	95,0	94,0	93,0	92,0
500 Hz	101,5	100,6	99,6	98,6	97,6	96,6	95,7	94,7	93,7	92,7
1 kHz	99,8	99,0	98,0	97,0	96,0	95,0	94,3	93,3	92,3	91,3
2 kHz	95,3	94,4	93,5	92,5	91,5	90,5	89,8	88,8	87,9	86,9
4 kHz	87,7	86,9	85,9	84,9	84,0	83,0	82,3	81,4	80,4	79,5
8 kHz	77,0	76,2	75,3	74,3	73,4	72,5	71,9	70,9	70,0	69,1
A-wgt	106,9	106,0	105,0	104,0	103,0	102,0	101,0	100,0	99,0	98,0

Tabelle 2: Eingangsgrößen für Schallimmissionsprognosen V172-7.2 MW, Herstellerangabe

Classification: Restricted

VESTAS PROPRIETARY NOTICE

T05 0124-6701 Ver 05 - Approved- Exported from DMS: 2024-03-14 by INVOL

Vorbelastung:

ENERCON E-40/5.40:

ENERCON ENERGY CONCEPTS CONCEPT TO SERVICE & SUPPORT FOR 20 YEARS		ENERCON Schalleistungspegel E-40	Seite 1 v. 1
--	---	---	-----------------

Die Schalleistungspegel der ENERCON E-40 / 500 kW werden wie folgt angegeben:

Näben- höhe	<u>gemessener</u> Schalleistungspegel und Tonhaltigkeitszuschlag für 8 m/s in 10 m Höhe KÖTTER	ENERCON Garantie	<u>gemessener</u> Schalleistungspegel und Tonhaltigkeitszuschlag für 10 m/s in 10 m Höhe KÖTTER	ENERCON Garantie
44 m	98,9 dB(A) 0 dB	98,3 dB(A) 0-1 dB	100,2 dB(A) 0 dB	101 dB(A) 0-1 dB
50 m	99,1 dB(A) 0 dB	98,5 dB(A) 0-1 dB	100,4 dB(A) 0 dB	101 dB(A) 0-1 dB
55 m	99,2 dB(A) 0 dB	99,0 dB(A) 0-1 dB	100,5 dB(A) 0 dB	101 dB(A) 0-1 dB
65 m	99,5 dB(A) 0 dB	99,0 dB(A) 0-1 dB	100,8 dB(A) 0 dB	101 dB(A) 0-1 dB

- Diese Angaben beziehen sich auf die Schalleistungspegelvermessungen der E-40 durch das Ingenieurbüro Kötter Beratende Ingenieure, Rheine entsprechend dem neuesten Meßbericht 23554-2.002 vom 03.03.1998 und gelten für 8 m/s und 10 m/s in 10 m Höhe, wobei eine Meßgenauigkeit von < 2 dB(A) im o.g. Bericht bestätigt wird.
- Die Schalleistungspegelvermessungen wurden entsprechend dem Entwurf DIN IEC 88/48/CDV ("Klassifikation VDE 0127, Teil 10 - Windenergieanlagen, Teil 10: Schallmeßverfahren - Ausgabe März 1996"), der IEA-Empfehlung ("Recommended Practices For Wind Turbine Testing, 4. Acoustics: Measurements of Noise Emission From Wind Turbines" 3. Ausgabe 1994), sowie dem DIN Entwurf 45681 ("Bestimmung der Tonhaltigkeit von Geräuschen und Ermittlung eines Tonzuschlages für die Beurteilung von Geräuschimmissionen" Ausgabe Januar 1992) durchgeführt.
- Aufgrund einer geänderten Betriebsweise, sowie im Hinblick auf die angegebene Meßgenauigkeit garantiert die Firma ENERCON geringere Schalleistungspegelwerte, als die vom Ingenieurbüro Kötter zertifizierten.

ENERCON Anlagen gewährleisten mit ihrer variablen Betriebsführung, daß vorgegebene Schallgrenzwerte während der gesamten Lebensdauer der Anlagen eingehalten werden.
- Die konstruktive Bauweise der ENERCON Anlagen (keine schnelldrehenden Teile - somit kein mechanischer Verschleiß) gewährleistet, daß eine Erhöhung des Maschinengeräusches während der gesamten Anlagenlebensdauer ausgeschlossen werden kann.

M. Kuhlmann - Dezember 98

ENERCON E-40/6.44:



27.03.08, 20752994.doc - Dieser Bericht enthält 18 Seiten

5 Umrechnung auf andere Nabenhöhen

Die Richtlinie /1/ ermöglicht die Umrechnung des Schalleistungspegels auf andere Nabenhöhen, wenn die Regressionsparameter für den Zusammenhang Schalleistungspegel – Windgeschwindigkeit bekannt sind.

Kenngröße	Referenzpunkt in 10 m ü.G.	$h_N = 50$ m	$h_N = 58$ m	$h_N = 65$ m	$h_N = 78$ m
$L_{WA,5}$ [dB(A)]	6 ms^{-1}	97,9	98,2	98,4	98,7
$L_{WA,6}$ [dB(A)]	7 ms^{-1}	99,1	99,3	99,5	99,9
$L_{WA,7}$ [dB(A)]	8 ms^{-1}	100,0	100,3	100,5	100,9
$L_{WA,8}$ [dB(A)]	9 ms^{-1}	100,6	100,9	101,1	101,5
$L_{WA,9}$ [dB(A)]	10 ms^{-1}	100,9	101,2	101,4	101,8

Tab. 10: Umrechnung auf andere Nabenhöhen

Die in Tab.10 durch Umrechnung ausgewiesenen Schalleistungspegel gelten nur für baugleiche Anlagen des vermessenen Typs.

6 Abweichungen zur Richtlinie

Zu Abweichungen mit Bezug auf die Vermessungsrichtlinie /1/ werden die folgende Hinweise gegeben:

- Informationen, die die Herstellerbescheinigung (vgl. Anlage 4) ergänzen:
 - Serialnummer WEA: k.A.
 - Entfernung Rotormittelpunkt von der Turm-Mittellinie: 2650 mm
 - Turmfußdurchmesser: 3500 mm
- Es sind keine Fotos vom Meßstandort vorhanden. Die Situation am Standort kann aus der Beschreibung im Abschnitt 2 sowie dem Lageplan (Anlage 1) entnommen werden.
- Die Daten der Kalibration vor und nach der Meßkampagne können dem Meßprotokoll entnommen werden. Die Meßkette wurde vor und nach der Messung kalibriert.
- Bezüglich der Meßunsicherheit wird die Abschätzung der Gesamtmeßunsicherheit ausgewiesen. Für die Ermittlung der Tonhaltigkeit, der Richtwirkung und der Terzspektren wird keine Unsicherheit ausgewiesen.
- Ein der Wirkleistung proportionales analoges Signal wurde vom Auftraggeber bereitgestellt

7 Zusammenfassung

Am 31.01.2000 und am 01.02.2000 wurde die WEA des Typs E40/6.44 mit einer Nabenhöhe von $h_N = 46$ m am Standort **Nesse** (Niedersachsen) akustisch vermessen. Die Datenauswertung erfolgte nach /1/.

Die vermessene WEA zeigte während der Meßkampagne in Bezug auf Geräuschauffälligkeiten dem subjektiven Eindruck nach leichte tonale Komponenten bei ca. 300 Hz im unteren Windgeschwindigkeitsbereich, die dem Rauschen der Rotorblätter überlagert sind. Die Ergebnisse

5 Umrechnung auf andere Nabenhöhen

Die Richtlinie /1/ ermöglicht die Umrechnung des Schalleistungspegels auf andere Nabenhöhen, wenn der Zusammenhang Schalleistungspegel – Windgeschwindigkeit bekannt ist.

Kenngröße	Referenzpunkt in 10 m ü.G.	$h_N = 65$ m
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	6 ms^{-1}	96,6
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	7 ms^{-1}	98,3
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	8 ms^{-1}	99,4
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	9 ms^{-1}	100,0
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	$9,1 \text{ ms}^{-1}$	100,1

Tab. 9: Umrechnung auf andere Nabenhöhen

Kenngröße	Referenzpunkt in 10 m ü.G.	$h_N = 58$ m
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	6 ms^{-1}	96,5
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	7 ms^{-1}	98,1
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	8 ms^{-1}	99,3
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	9 ms^{-1}	100,0
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	$9,2 \text{ ms}^{-1}$	100,1

Tab. 10: Umrechnung auf andere Nabenhöhen

Kenngröße	Referenzpunkt in 10 m ü.G.	$h_N = 50$ m
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	6 ms^{-1}	96,2
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	7 ms^{-1}	97,9
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	8 ms^{-1}	99,2
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	9 ms^{-1}	99,9
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	$9,4 \text{ ms}^{-1}$	100,1

Tab. 11: Umrechnung auf andere Nabenhöhen

Kenngröße	Referenzpunkt in 10 m ü.G.	$h_N = 46$ m
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	6 ms^{-1}	96,1
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	7 ms^{-1}	97,8
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	8 ms^{-1}	99,1
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	9 ms^{-1}	99,9
$L_{WA,P}$ [dB(A)]	$9,6 \text{ ms}^{-1}$	100,1

Tab. 12: Umrechnung auf andere Nabenhöhen

Die in Tab. 9 bis Tab. 12 durch Umrechnung ausgewiesenen Schalleistungspegel gelten nur für baugleiche Anlagen des vermessenen Typs.

Tabelle 5: Tonhaltigkeitszuschläge gemäß Technischer Richtlinie /1/ bzw. EDIN 45681 /3/

WG in 10 m Höhe [m/s]	6	7	8	9	10 ¹
Tonhaltigkeitszuschlag [dB]	0	0	0	0	0

¹ bzw. die der 95%igen Nennleistung (570 kW) entsprechenden WG von 9,2 m/s in 10 m Höhe

Hinweis: Die ermittelte Tonhaltigkeit ist nicht unmittelbar auf den Fernbereich übertragbar.

3.7 Oktavanalyse

In Tabelle 6 sind die A-bewerteten Schalleistungsspektren für die immissionsrelevanten Windgeschwindigkeiten von ca. 8 und 10 m/s (bezogen auf 10 m Höhe) dargestellt. Abweichend von der gültigen Fassung der Technischen Richtlinie wurde mit Bezug auf die Anwendung in frequenzabhängigen Ausbreitungsrechnungen gemäß EDIN ISO 9613-2 eine Darstellung als Oktavspektrum gewählt.

Tabelle 6: A-bewertete Oktavspektren bei unterschiedlichen Windgeschwindigkeiten

f [Hz]	31,5	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000	energet. Summe
L _{WA} [dB]										
bei 8 m/s	71,4	81,0	86,4	91,8	95,6	94,0	88,3	82,9	71,8	99,6
bei 10 m/s ¹	73,8	83,0	88,5	93,0	96,8	95,0	89,3	83,9	72,8	100,8

¹ bzw. die der 95%igen Nennleistung (570 kW) entsprechenden WG von 9,2 m/s in 10 m Höhe

3.8 Messunsicherheit

Durch die Art der Umgebung und die meteorologischen Bedingungen sowie durch die Messkette unterliegt das Messergebnis für den Schalleistungspegel einer Messunsicherheit. Für diese Messung wurde eine Messunsicherheit bezüglich des Schalleistungspegels L_{WA,r} inkl. aller Zuschläge festgestellt von

$$u_{\text{rel}} = 1,5 \text{ dB.}$$

4 Umrechnung der Schalleistung auf andere Nabenhöhen

Gemäß den Bestimmungen der Technischen Richtlinie /1/ kann eine Umrechnung der Schalleistung auf andere Nabenhöhen erfolgen, sofern sie gleichen Typs und gleicher Turmart sind. Bei der Umrechnung der akustischen Parameter muß beachtet werden, daß bei größeren Änderungen insbesondere bei Stahlrohrtürmen bei vorliegender Tonhaltigkeit eine direkte Umrechnung nicht erfolgen kann, da durch veränderte geometrische Verhältnisse des Turms sich auch andere akustische Eigenschaften ergeben. D.h. Tonhaltigkeiten können sich sowohl verstärken als auch abschwächen durch diese Veränderung, was sich positiv oder negativ auf das Immissionsverhalten der Anlage auswirken kann.

Tabelle 7: Umrechnung der Schalleistung auf andere Nabenhöhen

Nabenhöhe	L _{WA} 6 m/s	L _{WA} 7 m/s	L _{WA} 8 m/s	L _{WA} 9 m/s	L _{WA} 10 m/s ¹
[m]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]	[dB]
46	95,4	97,8	99,2	100,3	100,5
50	95,7	98,0	99,3	100,4	100,6
58	96,1	98,2	99,5	100,6	100,8
78	96,8	98,6	99,9	100,8 ²	-

¹ bzw. die der 95%igen Nennleistung (570 kW) entsprechenden WG von 9,2 m/s in 10 m Höhe

² 95% der Nennleistung bereits bei 9 m/s in 10 m Höhe erreicht

Bemerkung:

Der Schalleistungspegel für die 10 m/s Windklasse ändert sich nicht, da die errechneten Windgeschwindigkeiten oberhalb der 95% - Grenze liegen, d.h. die Anlage lt. gültiger Leistungskurve dann bereits im Nennleistungsbereich liegt. Die in der Tabelle 7 aufgeführten Werte gelten nur für die baugleiche Anlagen des vermessenen Typs.

5 Zusammenfassung und Bewertung

Im Auftrag der Enercon GmbH, 26605 Aurich, wurde von der WINDTEST Kaiser-Wilhelm-Koog GmbH die Geräuschabstrahlung der WEA Enercon E40/6,44 mit einer Nabenhöhe von $h_N = 65$ m nach Technischer Richtlinie /1/ untersucht. Grundlage für die Messungen und schalltechnische Beurteilung der WEA hinsichtlich des Schalleistungspegels ist die DIN 61400-11 /2/, für die Bestimmung der Tonhaltigkeit im Nahfeld der WEA die EDIN 45681 /4/ bzw. für die Bewertung von Impulshaltigkeiten die DIN 45045 T1 /3/. Die Auswertung basiert auf der berechneten Windgeschwindigkeit. Eine gültige und für den verwendeten WG-Bereich vollständige Leistungskurve liegt vor (s. Anhang).

Die Messungen ergeben für die Enercon E40/6,44 die in Tabelle 7 dargestellten, immissionsrelevanten Schalleistungspegel und Zuschläge für das Nahfeld. Eine Übertragbarkeit auf das Fernfeld ist nicht unmittelbar möglich.

Tabelle 7: Schalleistungspegel, Ton- und Impulshaltigkeitszuschläge im Nahfeld

WG in 10 m Höhe [m/s]	6	7	8	9	10 ¹
Schalleistungspegel L_{WAF} [dB]	96,4	98,3	99,6	100,7	100,8
bewerteter Impulshaltigkeitszuschlag [dB]	0	0	0	0	0
Tonhaltigkeitszuschlag [dB]	0	0	0	0	0

¹ bzw. die der 95%igen Nennleistung (570 kW) entsprechenden WG von 9,2 m/s in 10 m Höhe

Bezüglich des Schalleistungspegels L_{WAF} ist für diese Messung eine Messunsicherheit inkl. aller Unsicherheiten und Zuschläge festgestellt worden von:

$$k_{\text{tot}} = 1,5 \text{ dB.}$$

Einzelereignisse, die den gemittelten Pegel um mehr als 10 dB überschreiten, wurden nicht festgestellt. Eine ausgeprägte Richtungscharakteristik des Anlagengeräusches liegt bei dieser WEA nicht vor.

Es wird versichert, daß das Gutachten gemäß dem Stand der Technik unparteiisch und nach bestem Wissen und Gewissen erstellt wurde.

ENERCON E-48:

MÜLLER-BBM

Bestimmung der Schalleistungspegel aus mehreren Einzelmessungen							
entsprechend Anhang D von [1]							
Seite 1/2							
Auf der Basis von mindestens drei Messungen nach der "Technischen Richtlinie für Windenergieanlagen" [1] besteht die Möglichkeit die Schalleistungswerte einer Anlagentype gemäß [2] anzugeben, um die schalltechnische Planungsicherheit zu erhöhen.							
Anlagendaten							
Hersteller	Enercon GmbH		Anlagenbezeichnung		E-48		
Druckkamp	S		Nennleistung		800 kW		
20015 Aurich			Hubenhöhe		64 m		
			Rotordurchmesser		48 m		
Angaben zur Einzelmessung		Messung-Nr.					
		1	2	3	4	5	6
Seitennummer		49347	48100	49194			
Standort		Holten	Tersteinfurt	Landsbergen			
vermess. Hubenhöhe (m)		70	70	70			
Messmittel		Wind-Consult	Köster C.E.	Müller-BBM			
Protokollnr.		43857CP406	20345-1.003	M04 5507			
Datum		30.01.2006	18.03.2006	12.12.2006			
Getriebetyp		—	—	—			
Generatortyp		E-48	E-48	E-48			
Reaktorleertyp		E48/n	E48/n	E48/n			
Schalleistungsparameter: Messwerte (P_{me}-Schnitt, Leistungskurve, berechnete Leistungskurve)							
Schalleistungspegel							
Messung	Schalleistungspegel	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe					L _{WA,ref} (dB(A))
		6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s	10 m/s	
1	L _{me,1} (dB(A))	97,4 (dB(A))	100,0 (dB(A))	101,3 (dB(A))	101,9 (dB(A))	102,0 (dB(A))	101,9 (dB(A))
2	L _{me,2} (dB(A))	97,1 (dB(A))	99,9 (dB(A))	101,0 (dB(A))	101,2 (dB(A))	100,1 (dB(A))	101,1 (dB(A))
3	L _{me,3} (dB(A))	98,7 (dB(A))	100,4 (dB(A))	102,2 (dB(A))	102,2 (dB(A))	101,2 (dB(A))	102,2 (dB(A))
Mittelwert L _{me}		97,7 (dB(A))	100,1 (dB(A))	101,5 (dB(A))	101,8 (dB(A))	101,1 (dB(A))	101,7 (dB(A))
Standardabweichung s		2,9 (dB(A))	0,3 (dB(A))	3,6 (dB(A))	2,5 (dB(A))	1,0 (dB(A))	0,4 (dB(A))
K nach [2] s _{0,ref} = 0,5 dB(A) [B]		1,0 (dB(A))	1,1 (dB(A))	1,5 (dB(A))	1,4 (dB(A))	2,0 (dB(A))	1,8 (dB(A))
Schalleistungsparameter: Zuschläge							
Tonzuschlag							
Messung	Tonzuschlag	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe					
		6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s	10 m/s	
1	K ₁₀	—	—	—	—	—	
2	K ₁₀	—	—	—	—	—	
3	K ₁₀	—	—	—	—	—	
Mittelwert K ₁₀		—	—	—	—	—	
Impulszuschlag							
Messung	Impulszuschlag	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe					
		6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s	10 m/s	
1	K _{imp}	—	—	—	—	—	
2	K _{imp}	—	—	—	—	—	
3	K _{imp}	—	—	—	—	—	
Mittelwert K _{imp}		—	—	—	—	—	

M04 550/9 khl/fan
27. April 2007

Anhang Seite 6

MÜLLER-BBM

Bestimmung der Schalleistungspegel aus mehreren Einzelmessungen entsprechend Anhang D von [1]											
Seite 2/2											
Schallemissionsparameter: Terz-/ Oktavschalleistungspegel für eine Nabenhöhe von 60 m											
Terz-Schalleistungspegel (Maximum aus 3 Messungen) in dB(A); Referenzpunkt $V_{ref,60m,10m}$ =											
Frequenz	50	63	80,0	100,0	125,0	160,0	200,0	250,0	315,0	400,0	500,0
$L_{Aeq,T}$	75,1	79,4	83,3	85,2	87,4	89,5	91,3	93,8	93,5	93,2	93,3
Frequenz	630	1000	1250	1600	2000	2500	3150	4000	5000	6300	8000
$L_{Aeq,T}$	80,2	86,7	88,4	88,4	88,4	82,4	81,7	81,0	78,2	75,0	72,6
Oktav-Schalleistungspegel (Maximum aus 3 Messungen) in dB(A); Referenzpunkt $V_{ref,60m,10m}$ =											
Frequenz	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000			
$L_{Aeq,T}$	85,3	92,7	97,8	97,4	93,5	88,2	85,3	77,8			
Die Angaben ersetzen nicht die u. g. Prüfbericht (insbesondere bei Schallimmissionsprognosen).											
Bemerkungen:											
[1] Technische Richtlinien für Windenergieanlagen, Teil 1: Bestimmung der Schallemissionswerte, Revision 17, Herausgeber: Fördergesellschaft Windenergie e.V., Stromerzeugplatz 4, 24103 Kiel [2] IEC 61400-11 Teil 1, Declaration of Sound Power Level and Tonnality Values of Wind Turbines, 2005-03 [3] Die Schalleistungspegel wurden aus dem Bericht 43852-04/05 der Firma Wind-Consult GmbH für die Nabenhöhe von 60 m entnommen [4] Die Schalleistungspegel wurden aus dem Bericht 20349-2 der Firma Kötter Consulting Engineers für die Nabenhöhe von 60 m entnommen [5] Die Schalleistungspegel wurden aus dem Bericht 5884-55/06 der Firma Müller-BBM GmbH für die Nabenhöhe von 60 m entnommen [6] Die Messunsicherheit u_k wurde im Rahmen des vom LIA NRW durchgeführten Ringversuchs für $n_k = 0,5$ dB(A) festgestellt [7] Die standardisierte Windgeschwindigkeit bei Einsetzen von Vektoren betrug 9,4 m/s [8] Der maximale Schalleistungspegel wurde in [5] bei einer Wertklasse von 8 m/s dokumentiert, deshalb werden die Spektren aus [5] aufgeführt.											

Berechnet durch:

Müller-BBM GmbH
Niederlassung Gelsenkirchen
Am Bugapark 1
45 899 Gelsenkirchen

MÜLLER-BBM GMBH
NIEDERLASSUNG GELSENKIRCHEN
AM BUGAPARK 1
45899 GELSENKIRCHEN
TELEFON (0209) 0 83 08 - 0



Datum:

27.04.2007

D. Hinkelmann

Dipl.-Ing. (FH) D. Hinkelmann

M. Köls

Dipl.-Ing. (FH) M. Köls

Akreditiertes Prüflaboratorium
nach ISO/IEC 17025



M54 550/9 kh/ha
27. April 2007

Anhang Seite 7

Gamesa G80-2.0 MW:

Kurzbericht WT 3125/04

Seite 1 von 2

Ergebniszusammenfassung der Geräuschemissionsmessung nach
FGW-Richtlinie Rev. 15 an einer Windenergieanlage des Typs

WINDTEST

Kaiser-Wilhelm-Koog GmbH



G80 2 MW, control setting: G8Xv1_xxV

Auszug aus dem Bericht: WT 3125/04

Auftraggeber:	Gamesa Eólica S.A. Polígono Agustinos Calle A, S/N 31013 Pamplona-Navarra Spanien	Standort bzw. Messort:	Camasquillo
Auftragsdatum:	2002-11-27	Anlagennummer:	4357
Auftragsnummer:	6020 02 01958 00	Auftragnehmer:	WINDTEST Kaiser-Wilhelm-Koog GmbH Sommerdeich 14b 25709 Kaiser-Wilhelm-Koog Deutschland

Dieser Bericht darf auszugsweise nur mit schriftlicher Zustimmung der WINDTEST Kaiser-Wilhelm-Koog GmbH veröffentlicht werden. Er umfasst insgesamt 2 Seiten.

Technische Daten der WEA:

Anlagenbezeichnung: G80 2 MW, control setting: G8Xv1_xx
 Hersteller: Gamesa Eólica S.A.
 WEA-Seriennummer: 4357
 Nennleistung: 2000 kW
 Nabenhöhe über Grund: 78 m
 Leistungsregelung: pitch
 Turmausführung: konisches Rohr
 Rotorblatthersteller: Gamesa Eólica S.A.
 Rotorblatttyp: G39 P
 Rotorblattseriennummern: V39A25106, V39A25109, V39A25209
 Rotordurchmesser: 80 m
 Rotorblatteinstellwinkel: Optip (-5...90 Grad)
 Anzahl der Rotorblätter: 3
 Rotordrehzahl oder -bereich: 9 - 18,9 min⁻¹
 Getriebehersteller: Hansen
 Getriebetypenbezeichnung: Hansen 2 MW
 Getriebeseriennummer: Hansen 307006
 Generatorhersteller: Ingateam
 Generatortypenbezeichnung: Ingateam-W 2000 kW
 Generatorseriennummer: Indar 3620
 Generatorzahl oder -bereich: 1660/ 900-1900 min⁻¹
 Generatormennleistung: 2000 kW
 Diese Angaben ersetzen nicht die entsprechende Herstellerbescheinigung.

Messgeometrie:

Messenfernung R_0 : 105 m
 Mikrofonhöhe h_m : 0 m
 Rotationshöhe - Turm-Mittelst. g : 4,44 m

Messbedingungen:

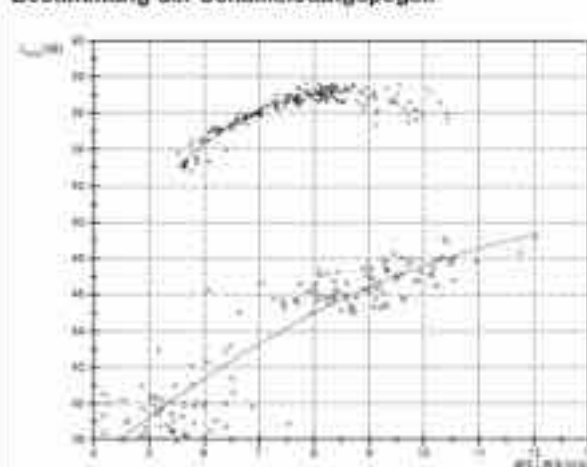
Messdatum: 2003-11-26/29
 WG in 10m Höhe, 5-min Mittel W_{10m} : 4,3 - 10,8 m/s
 Windrichtung: WSW
 Wirkleistungsbereich, 1-min Mittel P_{1min} : 220 - 2000 kW
 Luftdruck p_{ref} : 996 hPa
 Lufttemperatur T_{ref} : 5 °C

Leistungskurve:

Aus Bericht: WT 3207/04
 Prüfer: WINDTEST Kaiser-Wilhelm-Koog GmbH
 Messzeitraum: 2003-10-13 - 2004-02-29

WG [m/s]	Leistung [kW]	WG [m/s]	Leistung [kW]	WG [m/s]	Leistung [kW]
2,51	11,2	8,00	722,4	13,39	1969,0
3,04	28,7	8,46	881,8	13,81	1982,0
3,50	49,4	8,99	1016,0	14,70	2007,0
3,97	84,9	9,51	1203,0		
4,52	128,9	10,00	1348,0		
5,00	174,7	10,50	1498,0		
5,50	238,9	11,03	1734,0		
5,98	308,6	11,51	1772,0		
6,50	388,4	11,98	1832,0		
7,00	496,2	12,38	1947,0		
7,50	605,3	12,97	1979,0		

Bestimmung der Schalleistungspegel:



WG-ref [m/s]	6	7	8	8,85 ¹⁾	10
P_{Aref} [kW]	836	1293	1740	1900	-
L_{Aref} [dB]	54,3	56,1	57,0	57,1	-
L_{Aref} [dB]	41,4	43,3	45,0	45,9	-
L_{Aref} [dB]	54,0	55,3	56,8	56,9	-
L_{Aref} [dB]	101,5	103,5	104,4	104,4	-
U_{ref} [dB]	0,3	0,7	0,7	0,9	-

1) Die der 90%igen Nennleistung entsprechende WG in 10 m Höhe beträgt 8,85 m/s.



Bestimmung der Schalleistungspegel aus mehreren Einzelmessungen

Seite 2 von 3

Auf der Basis von mindestens drei Messungen nach der „Technischen Richtlinie für Windenergieanlagen“ /1/ besteht die Möglichkeit die Schallemissionswerte eines Anlagentyps gemäß /2/ anzugeben, um die schalltechnische Planungssicherheit zu erhöhen.

Anlagendaten			
Hersteller	Gamesa Eólica S.A. Polígono Agustinos Calle A, 5/N 31013 Pamplona-Navarra Spanien	Anlagenbezeichnung Nennleistung in kW Nabenhöhe in m Rotordurchmesser in m	G80 GSXv1 „xxV“ 2000 78 80
Angaben zur Einzelmessung	Messung-Nr.		
	1	2	
Seriennummer	4357	4358	
Standort	Windpark Carrasquillo Nr. V2	Windpark Carrasquillo Nr. N39	
Vermess. Nabenhöhe (m)	78	67	
Messinstitut	WINDTEST Kaiser-Wilhelm-Koog GmbH	WINDTEST Kaiser-Wilhelm-Koog GmbH	
Prüfbericht	WT 4220/05	WT 4223/05	
Datum	2005-05-13	2005-05-20	
Getriebetyp	Hansen 2MW	Hansen 2MW	
Generatortyp	Ingecon-W 2000 kW	Ingecon-W 2000 kW	
Rotorblatttyp	G39 P	G39 P	
Angaben zur Einzelmessung	Messung-Nr. (Fortsetzung)		
	3	4	
Seriennummer	4137		
Standort	Windpark La Plana		
Vermess. Nabenhöhe (m)	60		
Messinstitut	Deutsches Windenergie-Institut GmbH		
Prüfbericht	DEWI S-AM 135/04 und Nachtrag DEWI AM 050507-02		
Datum	2005-05-02		
Getriebetyp	Hansen 2MW		
Generatortyp	Ingecon-W 2000 kW		
Rotorblatttyp	G39 P		

Schallemissionsparameter: Messwerte (Prüfbericht Leistungskurve: WT 4104/05)

Schalleistungspegel L_{WA}					
Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe				
	6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s ¹⁾	10 m/s
1	101,4 dB(A)	103,3 dB(A)	104,2 dB(A)	104,2 dB(A)	
2	101,1 dB(A)	102,2 dB(A)	103,2 dB(A)	103,4 dB(A)	
3	100,3 dB(A)	101,7 dB(A)	102,3 dB(A)	103,5 dB(A)	
4					
5					
6					
7					
8					
9					
10					
Mittelwert $\bar{L}_{eq}$	100,9 dB(A)	102,4 dB(A)	103,4 dB(A)	103,7 dB(A)	
Standard- Abweichung s	0,6 dB(A)	0,3 dB(A)	0,7 dB(A)	0,4 dB(A)	
K nach /2/					
$\sigma_{\bar{L}} \approx 0,5$ dB	1,4 dB(A)	1,8 dB(A)	1,7 dB(A)	1,3 dB(A)	

/1/ Technische Richtlinie für Windenergieanlagen, Teil 1: Bestimmung der Schallemissionswerte, Revision 15, Herausgeber: Fördergesellschaft Windenergie e.V., Stresemannplatz 4, 24103 Kiel

/2/ prEN 60376, Declaration of Sound Power Level and Tonality Values of Wind Turbines July 2001

Vordruck urheberrechtlich geschützt. Nachdruck und Vervielfältigung nur mit Zustimmung der Herausgeber

Beitrag WT 4314/05: Bestimmung der Schalleistungspegel einer WEA des Typs G80 Mode GSXv1 „xxV“ aus mehreren Einzelmessungen nach FGW Rev. 15 umgerechnet auf eine Nabenhöhe von 78 m über Grund

WINDTEST Kaiser-Wilhelm-Koog GmbH



Bestimmung der Schalleistungspegel aus mehreren Einzelmessungen

Seite 3 von 3

Schallemissionsparameter: Zuschläge

Tonzuschlag bei vermessener Nabenhöhe K_{Hz}

Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe				
	6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s ¹⁾	10 m/s
1	0 dB	0 dB	0 dB	0 dB	
2	0 dB	0 dB	0 dB	0 dB	
3	0 dB	0 dB	0 dB	0 dB	
4					
5					
6					
7					
8					
9					
... n					

Impulzzuschlag K_{Hz}

Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe				
	6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s ¹⁾	10 m/s
1	0 dB	0 dB	0 dB	0 dB	
2	0 dB	0 dB	0 dB	0 dB	
3	0 dB	0 dB	0 dB	0 dB	
4					
5					
6					
7					
8					
9					
... n					

Terz- Schalleistungspegel (Mittel aus n Messungen) Referenzpunkt $V_{10L_{\text{Aeq,10m}}}$ in dB(A)

Frequenz	50	63	80	100	125	160	200	250	315	400	500	630
$L_{\text{Aeq,10m}}$	76,9	79,0	82,6	84,1	85,5	88,5	89,9	91,5	92,7	92,5	93,7	93,0
Frequenz	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150	4000	5000	6300	8000	10000
$L_{\text{Aeq,10m}}$	92,0	92,5	93,8	93,2	91,2	89,6	87,7	84,8	81,0	78,9	69,0	63,8

Okta- Schalleistungspegel (Mittel aus n Messungen) Referenzpunkt $V_{10L_{\text{Aeq,10m}}}$ in dB(A)

Frequenz	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000				
$L_{\text{Aeq,10m}}$	84,9	91,5	96,3	97,9	97,7	96,4	90,1	77,0				

Die Angaben ersetzen nicht die o. g. Prüfberichte (insbesondere bei Schallimmissionsprognosen)

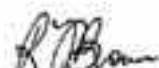
Bemerkungen:

¹⁾ Bei einer 78 m hohen Anlage beträgt die der 95%igen Nennleistung (1800 kW) entsprechende Windgeschwindigkeit 9,0 m/s.

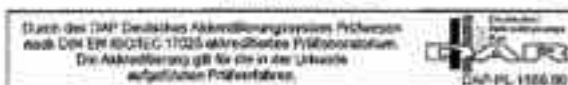
Ausgestellt durch: WINDTEST Kaiser-Wilhelm-Koog GmbH
Sonnerdeich 14b
25709 Kaiser-Wilhelm-Koog



Datum: 2005-05-24


R. J. Brunn (M.Sc.)


Dipl.-Ing. J. Neubert



Vordruck urheberrechtlich geschützt. Nachdruck und Vervielfältigung nur mit Zustimmung der Herausgeber

Bericht WT 431403: Bestimmung der Schalleistungspegel einer WEA des Typs G80 Mode G80VL_x/v aus mehreren Einzelmessungen nach FGW Rev. 15 umgerechnet auf eine Nabenhöhe von 78 m über Grund

WINDTEST Kaiser-Wilhelm-Koog GmbH

ENERCON E-92:

 ENERCON ENERGY FOR THE WORLD	Schallleistungspegel E-92	Seite 2 von 3
--	---------------------------	------------------

Schallleistungspegel der E-92 im Betriebsmodus I mit 2350 kW Nennleistung

bezogen auf standardisierte Windgeschwindigkeit v_s in 10 m Höhe					
Nabenhöhe V_s in 10 m Höhe	85	98 m	104 m	108 m	136 m
5 m/s	99,5 dB(A)	99,9 dB(A)	100,0 dB(A)	100,1 dB(A)	100,5 dB(A)
6 m/s	102,0 dB(A)	102,2 dB(A)	102,2 dB(A)	102,3 dB(A)	102,8 dB(A)
7 m/s	103,3 dB(A)	103,4 dB(A)	103,5 dB(A)	103,5 dB(A)	103,7 dB(A)
8 m/s	104,2 dB(A)	104,4 dB(A)	104,4 dB(A)	104,5 dB(A)	104,7 dB(A)
9 m/s	105,0 dB(A)	105,0 dB(A)	105,0 dB(A)	105,0 dB(A)	105,0 dB(A)
10 m/s	105,0 dB(A)	105,0 dB(A)	105,0 dB(A)	105,0 dB(A)	105,0 dB(A)
95% Nennleistung	105,0 dB(A)	105,0 dB(A)	105,0 dB(A)	105,0 dB(A)	105,0 dB(A)

bezogen auf Windgeschwindigkeit in Nabenhöhe									
Windgeschwindigkeit in Nabenhöhe [m/s]	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Schallleistungspegel [dB(A)]	99,5	101,4	102,5	103,6	104,1	104,6	105,0	105,0	105,0

- Die Zuordnung der Schallleistungspegel zur standardisierten Windgeschwindigkeit v_s in 10 m Höhe gilt nur unter Voraussetzung eines logarithmischen Windprofils mit Rauigkeitslänge 0,05 m. Die Zuordnung der Schallleistungspegel zur Windgeschwindigkeit in Nabenhöhe gilt für alle Nabenhöhen. Die Windgeschwindigkeit wird bei Messungen aus der Leistungsabgabe und der Leistungskennlinie bestimmt.
- Die Tonhaltigkeit liegt im gesamten Leistungsbereich bei $K_{Th} = 0-1$ dB (gilt für den Nahbereich gemäß aktueller FGW Richtlinie und DIN 45 681).
- Die Impulshaltigkeit liegt im gesamten Leistungsbereich bei $K_{Im} = 0$ dB (gilt für den Nahbereich gemäß aktueller FGW Richtlinie und DIN 45 645-1).
- Die oben angegebenen Schallleistungspegelwerte gelten für den **Betriebsmodus I**. Die zugehörige Leistungskennlinie ist die berechnete Kennlinie E-92 vom 17. November 2011 (Rev. 1.0).
- Die angegebenen Schallleistungspegel wurden auf Basis offizieller und interner Vermessungen ermittelt. Offiziell vermessene Werte werden soweit vorhanden auf diesem Dokument in kursiver Schrift als Referenz angegeben. Die Schalldatenblätter und Messberichte der offiziellen Vermessungen können auf Nachfrage zur Verfügung gestellt werden; die dort dargestellten Werte ersetzen nicht die Angaben in diesem Dokument. Diese Vermessungen werden gemäß den auf

Document information:		© Copyright ENERCON GmbH. Alle Rechte vorbehalten.	
Author / date:	Sro / 04.2013	Dokumentname	SIAS-04-SPL E-92 OM I 2350 kW Rev1_5-ger-ger.doc
Approved / date:	RW / 04.2013		
Revision / date:	1.3		

 ENERCON ENERGY FOR THE WORLD	Schalleistungspegel E-92	Seite 3 von 3
--	--------------------------	------------------

dem Schalldatenblatt und im Messbericht vermerkten national und international empfohlenen Richtlinien und Normen durchgeführt.

6. Aufgrund der Messunsicherheiten bei Schallvermessungen und der Produktserienstreuung gelten die oben angegebenen Werte unter Berücksichtigung einer Unsicherheit von ± 1 dB. Wird eine Messung nach gängigen Richtlinien durchgeführt, sind demnach Messergebnisse im Bereich angegebener Wert ± 1 dB möglich. Gängige Richtlinien sind die „Technische Richtlinie Teil 1 Rev. 18. Bestimmung der Schallemissionswerte“ der FGW und die IEC 61 400-11 ed. 2. Ist während einer Vermessung die Differenz zwischen Gesamtgeräusch und Fremdgeräusch kleiner als 6 dB, so muss von einer höheren Unsicherheit ausgegangen werden.
7. Für schallkritische Standorte besteht die Möglichkeit, die E-92 nachts mit reduzierter Drehzahl und Leistung zu betreiben (Nachtbetrieb). Die reduzierten Schalleistungspegel können bei Bedarf angefordert werden.
8. Eine projekt- und/oder standortspezifische Garantie über die Einhaltung des Schalleistungspegels wird durch dieses Datenblatt nicht übernommen.

Document information:	© Copyright ENERCON GmbH. Alle Rechte vorbehalten.		
Author / date:	Sro / 04.2013	Dokumentname	SIAS-04-SPL E-92 OM 2350 kW Rev1_5-ger-ger.doc
Approved / date:	RWo / 04.2013		
Revision / date:	1.5		

NORDEX N163/6.X:

Classification: Internal Purpose
 Octave sound power levels / Oktav-Schallleistungspegel



Nordex N163/6.X without STE / ohne STE

octave sound power levels / Oktav-Schallleistungspegel in dB(A)									
operation mode / Betriebsweise	octave band mid frequency / Oktavband-Mittelfrequenz								Total
	63 Hz	125 Hz	250 Hz	500 Hz	1000 Hz	2000 Hz	4000 Hz	8000 Hz	
Mode 0	92.5	87.3	100.4	101.9	103.5	103.7	90.2	70.0	108.6
Mode 1	92.8	87.1	100.2	101.7	103.3	103.5	90.0	69.8	108.4
Mode 2	91.9	86.7	99.8	101.1	102.9	103.1	89.6	69.4	108.0
Mode 3	91.8	86.2	99.3	100.8	102.4	100.4	89.1	68.9	107.5
Mode 4	90.9	85.7	98.8	100.3	101.9	100.1	88.8	68.4	107.0
Mode 5	90.4	85.2	98.3	99.8	101.4	99.6	88.1	67.9	106.5
Mode 6	89.9	84.7	97.8	99.1	100.9	99.1	87.8	67.4	106.0
Mode 7	89.4	84.2	97.3	98.8	100.4	98.6	87.1	66.9	105.5
Mode 8	88.9	83.7	96.8	98.1	99.9	98.1	86.8	66.4	105.0
Mode 9	88.9	81.7	94.8	96.1	97.9	96.1	84.8	64.4	103.0
Mode 10	86.4	81.2	94.3	95.8	97.4	95.8	84.1	63.9	102.5
Mode 11	85.9	80.7	93.8	95.3	96.9	95.1	83.6	63.4	102.0
Mode 12	85.4	80.2	93.3	94.8	96.4	94.6	83.1	62.9	101.5
Mode 13	84.8	89.7	92.8	94.3	95.9	94.1	82.6	62.4	101.0
Mode 14	84.4	89.2	92.3	93.8	95.4	93.6	82.1	61.9	100.5
Mode 15	83.8	88.7	91.8	93.3	94.9	93.1	81.6	61.4	100.0
Mode 16	83.4	88.2	91.3	92.8	94.4	92.6	81.1	60.9	99.5
Mode 17	82.9	87.7	90.8	92.3	93.9	92.1	80.6	60.4	99.0

Nordex N163/6.X with STE / mit STE

octave sound power levels / Oktav-Schallleistungspegel in dB(A)									
operation mode / Betriebsweise	octave band mid frequency / Oktavband-Mittelfrequenz								Total
	63 Hz	125 Hz	250 Hz	500 Hz	1000 Hz	2000 Hz	4000 Hz	8000 Hz	
Mode 0	92.6	87.3	99.8	100.1	100.5	98.4	88.9	70.0	106.6
Mode 1	92.4	87.1	99.4	99.9	100.3	98.2	88.7	69.8	106.4
Mode 2	92.0	86.7	99.0	99.5	99.9	97.8	88.3	69.4	106.0
Mode 3	91.5	86.2	98.5	99.0	99.4	97.3	87.8	68.9	105.5
Mode 4	91.0	85.7	98.0	98.5	98.9	96.8	87.3	68.4	105.0
Mode 5	90.5	85.2	97.5	98.0	98.4	96.3	86.8	67.9	104.5
Mode 6	90.0	84.7	97.0	97.5	97.9	95.8	86.3	67.4	104.0
Mode 7	89.5	84.2	96.5	97.0	97.4	95.3	85.8	66.9	103.5
Mode 8	89.0	83.7	96.0	96.5	96.9	94.8	85.3	66.4	103.0
Mode 9	87.0	81.7	94.0	94.5	94.9	92.8	83.3	64.4	101.0
Mode 10	86.5	81.2	93.5	94.0	94.4	92.3	82.8	63.9	100.5
Mode 11	86.0	80.7	93.0	93.5	93.9	91.8	82.3	63.4	100.0
Mode 12	85.5	80.2	92.5	93.0	93.4	91.3	81.8	62.9	99.5
Mode 13	85.0	89.7	92.0	92.5	92.9	90.8	81.3	62.4	99.0
Mode 14	84.5	89.2	91.5	92.0	92.4	90.3	80.8	61.9	98.5
Mode 15	84.0	88.7	91.0	91.5	91.9	89.8	80.3	61.4	98.0
Mode 16	83.5	88.2	90.5	91.0	91.4	89.3	79.8	60.9	97.5
Mode 17	83.0	87.7	90.0	90.5	90.9	88.8	79.3	60.4	97.0

Vestas V90-2.0 MW:



Bestimmung der SchalleLeistungspegel aus mehreren Einzelmessungen

Seite 2 von 3

Auf der Basis von mindestens drei Messungen nach der „Technischen Richtlinie für Windenergieanlagen“ (1) besteht die Möglichkeit die Schallemissionswerte eines Anlagentyps gemäß (2) anzugeben, um die schalltechnische Planungssicherheit zu erhöhen.

Anlagendaten			
Hersteller	Vestas Wind Systems A/S Ålvej 21 8500 Randers Denmark	Anlagenbezeichnung Nennleistung in kW Nabenhöhe in m Rotor Durchmesser in m	V90-2MW 2.0 MW 125 90
Angaben zur Einzelmessung		Messung-Nr.	
		1	2
Seriennummer		V 18964	V 19702
Standort	Schönhausen, Landkreis Prignitz, Deutschland	Porup, Landkreis Prignitz, Deutschland	
Vermessene Nabenhöhe (m)	105	105	
Messinstitut	WINDTEST Kaiser-Wilhelm-Koog GmbH	WINDTEST Kaiser-Wilhelm-Koog GmbH	
Prüfbericht	WT 4126/05	WT 4846/06	
Datum des Prüfberichts	2005-04-12	2006-02-05	
Getriebetyp	Metsa PLH1400V90	Metsa PLH1400V90	
Generatortyp	ABB AMK 500L4A BAYHA	ABB AMK 500L4A BAYHA	
Rotorblattp	Vestas 44 m	Vestas 44 m	
Angaben zur Einzelmessung		Messung-Nr.	
		3	4
Seriennummer		V 19697	
Standort	Porup, Landkreis Prignitz, Deutschland		
Vermessene Nabenhöhe (m)	105		
Messinstitut	WINDTEST Kaiser-Wilhelm-Koog GmbH		
Prüfbericht	WT 5308/06		
Datum des Prüfberichts	2006-10-12		
Getriebetyp	Halsen EH 802 CH 21-BN-112.83		
Generatortyp	Wielor DVS0 500AMST		
Rotorblattp	Vestas 44 m		

Schallemissionsparameter: Messwerte (berechnete Leistungskurve vom Hersteller bereitgestellt)						
Schalleistungspegel L_{max} [dB(A)] auf Basis der Nabenhöhenumrechnungen WT 5812/07, WT 5316/08 und WT 5814/07						
Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe					
	6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s	10 m/s	
1	102,8	103,1	102,4	101,7	101,8	
2	102,7	103,6	104,1	-	-	
3	102,9	103,4	102,6	101,5	100,8	
4						
Mittelwert $\bar{L}_{\text{ref}}$ [dB(A)]	102,8	103,4	103,0	101,6	101,3	
Standard- Abweichung s [dB(A)]	0,1	0,3	0,9	0,1	0,7	
K nach (2) $\sigma_{\text{K}} = 0,5 \text{ dB (3)}$ [dB(A)]	1,0	1,1	2,0	1,0	1,7	

(1) Technische Richtlinie für Windenergieanlagen, Teil 1: Bestimmung der Schallemissionswerte, Revision 17.

Herausgeber: Fördergesellschaft Windenergie e.V., Stresemannplatz 4, 24103 Kiel

(2) IEC 61400-14 TS ed. 1: Declaration of Sound Power Level and Tonality Values of Wind Turbines, 2005-03

(3) Empfehlung des Arbeitskreises „Geräusche von Windenergieanlagen“ 2001-11-07



Bestimmung der SchalleLeistungspegel aus mehreren Einzelmessungen

Seite 3 von 3

Schallemissionsparameter: Zuschläge

Tonzuschlag K_{10} in dB bei vermessener Nabenhöhe:

Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe				
	6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s	10 m/s
1	0 - Hz	0 - Hz	0 - Hz	- - Hz	- - Hz
2	0 - Hz	0 - Hz	0 - Hz	- - Hz	- - Hz
3	0 - Hz	0 - Hz	0 - Hz	0 - Hz	0 - Hz
4					

Impulzzuschlag K_{01} in dB:

Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe				
	6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s	10 m/s
1	0	0	0	-	-
2	0	0	0	-	-
3	0	0	0	0	0
4					

Terz- SchalleLeistungspegel (Mittel aus 3 Messungen) Referenzpunkt $V_{10, L_{eq, 10m}}$ in dB(A)

Frequenz	50	63	80	100	125	160	200	250	315	400	500	630
$L_{eq, 10m}$	77,0	79,7	82,3	84,1	85,7	86,4	87,5	88,2	90,0	90,2	92,3	92,3
Frequenz	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150	4000	5000	6300	8000	10000
$L_{eq, 10m}$	93,3	93,6	93,7	92,8	91,7	90,6	90,1	88,7	87,3	82,3	75,4	67,6

OktaV- SchalleLeistungspegel (Mittel aus 3 Messungen) Referenzpunkt $V_{10, L_{eq, 10m}}$ in dB(A)

Frequenz	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000			
$L_{eq, 10m}$	84,6	90,2	93,7	96,4	98,2	96,4	93,9	83,2			

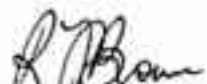
Die Angaben ersetzen nicht die o. g. Prüfberichte (insbesondere bei Schallimmissionsprognosen)

Bemerkungen:

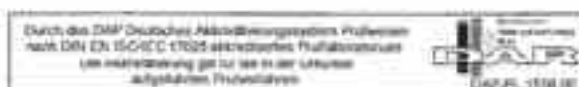
Ausgestellt durch: WINDTEST Kaiser-Wilhelm-Koog GmbH
Sommerdeich 14 b
25709 Kaiser-Wilhelm-Koog



Datum: 2007-03-07


Rolf J. Brown M.Sc.


Dipl.-Ing. J. Neubert



Vestas V112-3.0 MW:

Umrechnung der Schallleistungspegel auf andere Nabenhöhen in Bezug auf eine Messung vom 2012-07-17/18 an einer Windenergieanlage des Typs Vestas V112 - 3.0 MW (Mode 0) nahe Lem/Dänemark

Bericht GLGH-4286-12
09780-258-A-0004-A
2012-09-14

Der Gesamtfehler σ_{Gesamt} aus Berechnungs- und Messfehlerkomponenten $\sigma_{\text{Umrechnung}}$ und U_c ergibt sich aus

$$\sigma_{\text{Gesamt}} = \sqrt{\sigma_{\text{Umrechnung}}^2 + U_c^2} \quad (5)$$

oder

$$\sigma_{\text{Gesamt}} = \sqrt{\left[\frac{dL_{\text{Aeq}}(v_{10})}{dv_{10}} \cdot v_{10,ref} \cdot \frac{\ln\left(\frac{H_{\text{ref}}}{z_0}\right)}{\ln\left(\frac{H}{z_0}\right)} \right]^2 + U_c^2} \quad (6)$$

5 Ergebnisse

Auf Basis dieser WEA mit einer Nabenhöhe von 94 m ergeben sich die in der Tabelle 3 dargestellten Schallleistungspegel bei unterschiedlichen Nabenhöhen.

Tabelle 3: Schallleistung in dB bei den hypothetischen Nabenhöhen sowie bei der Ausgangsnabenhöhe

	H [m]	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe, v_{10} [m/s]					L_{WA} bei 95% P_{max}	v_{10} bei 95% P_{max} [m/s]
		6	7	8	9	10		
Messung:	94	104,0	105,0	103,2	101,7	101,4 ¹⁾	104,1	7,60
Berechnung	140	104,7	104,5	102,3	101,8 ¹⁾	- ²⁾	104,1	7,22
Berechnung	119	104,5	104,7	102,7	101,7 ¹⁾	- ²⁾	104,1	7,37
Berechnung	84	103,7	105,0	103,4	101,8	101,6 ¹⁾	104,1	7,72

¹⁾ Störabstand < 6 dB

²⁾ Nicht ausreichende Messdaten

Aufgrund der baulichen Änderungen für WEA unterschiedlicher Nabenhöhen kann das akustische Verhalten in Bezug auf die Tonhaltigkeit und Impulshaltigkeit nicht durch Umrechnung bestimmt werden. Es treten jedoch im Allgemeinen keine erheblichen Änderungen auf.

RESTRICTED

Bestimmung der Schalleistungspegel einer WEA des Typs Vestas
V112 - 3.0 MW (Mode 0) aus mehreren Einzelmessungen für die
Nabenhöhen 94 m, 119 m und 140 m über Grund

Kuntzsch/QLGH 4286 12
10112.255 A-0003-B
2013-03-13

2 Ergebniszusammenfassung Vestas V112-3.0 MW (Mode 0), Nabenhöhe 119 m

Bestimmung der Schalleistungspegel aus mehreren Einzelmessungen

Auf der Basis von mindestens drei Messungen nach der „Technischen Richtlinie für Windvergewärtiger“/1) besteht die Möglichkeit die Schallemissionswerte eines Anlagentyps gemäß (2) anzugeben, um die schalltechnische Planungssicherheit zu erhöhen.

Anlagendaten			
Hersteller	Vestas Wind Systems A/S Alster 21 8440 Rastatt, Deutschland	Anlagenbezeichnung Nabenhöhe in m Nabenhöhe in m Rotorhubhöhe in m	V112-3.0 MW (Modell) 3075 119 112
Angaben zur Einzelmessung	Messung Nr.		
	1	2	
Seriennummer	V38000	V41421	
Standort	Lenz (DK)	Strenzberg (DE)	
Vermessene Nabenhöhe	94 m	94 m + 2 m Fundamenthöhe	
Hersteller	GL Garrad Hassan Deutschland GmbH	GL Garrad Hassan Deutschland GmbH	
Protokoll	QLGH 4286 12 10112.255 A-0003-B	QLGH 4286 11 08779.256 A-0010-B	
Datum	2013-03-31	2012-12-06	
Getriebe	Wingco P2AB 3530.0	Wingco P2AB 3530.0	
Generator	Vestas Wind Systems A/S, 3-ph PMG	Vestas Wind Systems A/S, 3-ph PMG	
Polzahl	Vestas 55	Vestas 55	
Angaben zur Einzelmessung	Messung Nr.		
	3	4	
Seriennummer	V41421	-	
Standort	Strenzberg (DE)	-	
Vermessene Nabenhöhe	94 m + 2 m Fundamenthöhe	-	
Hersteller	GL Garrad Hassan Deutschland GmbH	-	
Protokoll	QLGH 4286 12 10112.255 A-0003-B	-	
Datum	2013-04-28	-	
Getriebe	Wingco P2AB 3530.0	-	
Generator	Vestas Wind Systems A/S, 3-ph PMG	-	
Polzahl	Vestas 55	-	

Leistungskurve: GL Garrad Hassan Deutschland GmbH, QLGH 4273 09 00744 252-0-2005-4
Messverfahren: 2011-03-23 bis 2011-04-02

Schallemissionspegel L_{eq} (dB)

Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe				
	8 m/s	7 m/s	6 m/s	5 m/s	4 m/s
1	104.3	104.7	102.7	101.7	100.2 ¹⁾
2	104.3	104.9	104.5	103.8	102.7
3	103.3	104.8	103.5	101.8	101.7
4	-	-	-	-	-
Wert L_{eq} [dB(A)]	104.1	104.8	103.8	102.4	101.8
Standard- Abweichung s [dB]	0.3	0.1	0.8	1.1	1.3
K nach (2) σ_B < 0.5 dB (V) [dB]	1.1	1.0	2.0	2.2	2.8

Bei einer 112 m hohen Anlage beträgt die bei 55%-igen Auslastung (2521 kW) entsprechende Windgeschwindigkeit 7.28 m/s.

¹⁾ Hinweis: Die Regressionskurve des Schalleistungspegels fällt in diesem Wind-Bereich tendenziell stark ab. Nach Umrechnung in größere Nabenhöhen ergibt sich dadurch ein etwas niedriger Schalleistungspegel als bei den Messungen 2 und 3.

Vordruck (Herausgeber) geschützt. Nachdruck und Vervielfältigung nur mit Zustimmung der Herausgeber.

GL Garrad Hassan Deutschland GmbH

Seite 3 von 8

VESTAS PROPRIETARY NOTICE

TIS 0007-3477 Ver 01 - Approved - Exported from DMS - 2013-04-03 by BW

RESTRICTED

Bestimmung der Schalleistungspegel einer WEA des Typs Vestas
V112 - 3.0 MW (Mode 0) aus mehreren Einzelmessungen für die
Nabenhöhen 94 m, 119 m und 140 m über Grund

Kuntzsch/OLGH 4386 12
10112.255 A-0003-B
2013-03-13

Bestimmung der Schalleistungspegel aus mehreren Einzelmessungen												
Schallemissionsparameter; Zuschläge												
Tatsächl. K_{α} in dB bei vermessener Nabenhöhe												
Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe											
	2 m/s		3 m/s		4 m/s		5 m/s		10 m/s			
1	0	-10	0	-10	0	-10	0	-10	0	-10		
2	1	-120 Hz	0	-10	0	-10	0	-10	0	-10		
3	0	-10	0	-10	0	-10	0	-10	0	-10		
4												
Inputschalldruck P_{in} in dB												
Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe											
	2 m/s		3 m/s		4 m/s		5 m/s		10 m/s			
1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
4												
Aufgrund der beschränkten Freilegen für WEA unterschiedlicher Nabenhöhen kann das statische Verhalten in Bezug auf die Ton- und Impulsstärke nicht durch Übertragung bestimmt werden. Es treten jedoch im Allgemeinen keine erheblichen Änderungen auf. Die gemachten Angaben zur Ton- und Impulsstärke sind die z. g. Prüfberichte anzunehmen.												
Ton-Schalleistungspegel $L_{\text{ref}, \text{max}}$ (Mittel aus 3 Messungen; Referenzwert $V_{\text{ref}} = 7 \text{ m/s}$ in dB)												
Frequenz	50	63	80	100	125	160	200	250	315	400	500	630
Leistung	75.6	79.7	82.3	85.3	89.5	92.7	97.4	99.7	94.9	94.5	95.0	94.9
Frequenz	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150	4000	5000	6300	8000	10000
Leistung	94.7	94.4	93.3	92.6	90.6	89.1	86.8	86.2	82.2	77.6	70.3	66.8
Oct-Schalleistungspegel $L_{\text{ref}, \text{max}}$ (Mittel aus 3 Messungen; Referenzwert $V_{\text{ref}} = 7 \text{ m/s}$ in dB)												
Frequenz		63	125	250	500	1000	2000	4000	8000			
Leistung		84.5	83.3	86.3	90.7	90.2	86.2	86.3	78.6			

Die Angaben ersetzen nicht die z. g. Prüfberichte (Insbesondere bei Schallemissionsmessungen)

Vordruck (Urheberrechtlich geschützt, Nachdruck und Vervielfältigung nur mit Zustimmung der Herausgeber)

OL Garrad Hassan Deutschland GmbH

Seite 5 von 8

VESTAS PROPRIETARY NOTICE

T105 0007-3477 Ver 01 - Approved - Exported from DM3: 2013-04-02 by BWB

RESTRICTED

Bestimmung der Schalleistungspegel einer WEA des Typs Vestas
V112 - 3.0 MW (Mode 0) aus mehreren Einzelmessungen für die
Nabenhöhen 94 m, 119 m und 140 m über Grund

Kuntzsch/QLGH 4286.12
10112.255 A-0003-B
2013-03-13

3 Ergebniszusammenfassung Vestas V112-3.0 MW (Mode 0), Nabenhöhe 140 m

Bestimmung der Schalleistungspegel aus mehreren Einzelmessungen

Auf der Basis von mindestens drei Messungen nach der „Technischen Richtlinie für Windvergewärtungen“ (1) besteht die Möglichkeit die Schallemissionswerte eines Anlagentyps gemäß (2) anzugeben, um die schalltechnische Planungssicherheit zu erhöhen.

Anlagendaten			
Hersteller	Vestas Wind Systems A/S Alster 21 8440 Rastatt, Deutschland	Anlagenbezeichnung Nabenhöhe in m Nabenhöhe in m Rotorhubhöhe in m	V112-3.0 MW (Modell) 3075 140 112
Angaben zur Einzelmessung	Messung Nr.		
	1	2	
Seriennummer	V38000	V41421	
Standort	Lenz (DK)	Strenzberg (DE)	
Vermessene Nabenhöhe	94 m	94 m + 2 m Fundamenthöhe	
Hersteller	GL Garrad Hassan Deutschland GmbH	GL Garrad Hassan Deutschland GmbH	
Protokoll	QLGH 4286.12 10112.255 A-0003-B	QLGH 4286.12 10112.255 A-0015-B	
Datum	2012-03-31	2012-12-06	
Gebläse	Wingco PZAB 3530.0	Wingco PZAB 3530.0	
Generator	Vestas Wind Systems A/S, 3-ph PMG	Vestas Wind Systems A/S, 3-ph PMG	
Regelung	Vestas 55	Vestas 55	
Angaben zur Einzelmessung	Messung Nr.		
	3	4	
Seriennummer	V41421	-	
Standort	Strenzberg (DE)	-	
Vermessene Nabenhöhe	94 m + 2 m Fundamenthöhe	-	
Hersteller	GL Garrad Hassan Deutschland GmbH	-	
Protokoll	QLGH 4286.12 10112.255 A-0003-B	-	
Datum	2013-01-28	-	
Gebläse	Wingco PZAB 3530.0	-	
Generator	Vestas Wind Systems A/S, 3-ph PMG	-	
Regelung	Vestas 55	-	

Leistungskurve: GL Garrad Hassan Deutschland GmbH, QLGH 4273.09 00744 252-0-2005-4
Messverfahren: 2011-03-23 bis 2011-04-02

Schallemissionspegel L_{eq} (dB)

Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe				
	8 m/s	7 m/s	6 m/s	5 m/s	4 m/s
1	104.2	104.5	102.3	101.7	98.9
2	104.3	104.5	104.4	103.4	102.8
3	104.2	104.7	102.2	101.6	102.1
4	-	-	-	-	-
Standardabweichung σ_{dB}	104.4	104.7	102.3	102.2	101.8
Standardabweichung σ_{dB}	0.3	0.2	1.1	1.8	2.2
Korrektur σ_{dB}	1.1	1.8	2.2	2.1	4.4

Bei einer 140 m hohen Anlage beträgt die bei 99%-iger Auslastung (2521 h/a) entsprechende Windgeschwindigkeit 7.23 m/s.

Die Messung des Schallemissionspegels 104 dB in diesem Wind bei Überpotenzial stark ab. Nach Umrechnung in größere Nabenhöhen ergibt sich dadurch in diesem Wind bei ein geringerer Schallemissionspegel als bei den Messungen 2 und 3.

Vordruck (Herausgeber) geschützt. Nachdruck und Vervielfältigung nur mit Zustimmung der Herausgeber.

GL Garrad Hassan Deutschland GmbH

Seite 7 von 8

VESTAS PROPRIETARY NOTICE

TIS 0007-3477 Ver 01 - Approved - Exported from DMS - 2013-04-03 by BWB

RESTRICTED

Bestimmung der Schalleistungspegel einer WEA des Typs Vestas
V112 - 3.0 MW (Mode 0) aus mehreren Einzelmessungen für die
Nabenhöhen 94 m, 119 m und 140 m über Grund

Kuntzsch/NGLGH 4386 12
10112255 A-0003-B
2013-03-13

Bestimmung der Schalleistungspegel aus mehreren Einzelmessungen

Schallemissionsparameter: Zuschläge

Totzuschlag K_{TA} in dB bei verminderter Nabenhöhe

Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe									
	2 m/s		3 m/s		4 m/s		5 m/s		10 m/s	
1	0	-10	0	-10	0	-10	0	-10	0	-10
2	1	-120 Hz	0	-10	0	-10	0	-10	0	-10
3	0	-10	0	-10	0	-10	0	-10	0	-10
4	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

Impulzzuschlag K_{ZI} in dB

Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe				
	2 m/s	3 m/s	4 m/s	5 m/s	10 m/s
1	0	0	0	0	0
2	0	0	0	0	0
3	0	0	0	0	0
4	-	-	-	-	-

Aufgrund der statistischen Freiungen für WEA unterschiedlicher Nabenhöhen kann das statistische Verhalten in Bezug auf die Ton- und Impulsstärke nicht durch Übertragung bestimmt werden. Es treten jedoch im Allgemeinen keine erheblichen Abweichungen auf. Die gemachten Angaben zur Ton- und Impulsstärke sind die z. g. Prüfberichte anzunehmen.

Ton-Schalleistungspegel $L_{Aeq,10m}$ (Mittel aus 3 Messungen; Referenzwert $V_{10} = 7$ m/s in dB)											
Frequenz	50	63	80	100	125	160	200	250	315	400	500
Leistung	75.5	79.5	82.2	85.2	88.4	91.5	93.3	93.5	94.0	94.5	94.9
Frequenz	600	1000	1250	1600	2000	2500	3150	4000	5000	6300	8000
Leistung	94.5	94.1	93.2	92.4	91.4	90.0	88.7	86.1	82.1	77.7	70.2

Ordnung-Schalleistungspegel $L_{Aeq,10m}$ (Mittel aus 3 Messungen; Referenzwert $V_{10} = 7$ m/s in dB)											
Frequenz	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000			
Leistung	94.4	93.2	92.2	91.5	89.9	86.1	82.2	78.5			

Die Angaben ersetzen nicht die z. g. Prüfberichte (insbesondere bei Schallemissionsmessungen).

70 Technische Anleitung für Windenergieanlagen, Teil 1: Bestimmung der Schallemissionswerte, Abschnitt 14:
Messungen/Prüfverfahren/Mindestwerte z. B., Stromerzeugerplatz 4, 24123 Kiel
32 IEC 61400-14 TS ed. 1, Declaration of Sound Power Level and Tonal Values of Wind Turbines, 2005-02
32 Empfehlung des Arbeitskreises „Schallwerte von Windenergieanlagen“ 2011-11-07

Bemerkungen: keine

Angefertigt durch: OL Garndt Hassen Deutschland GmbH
Sonnenweg 14 b
25780 Kaiser-Wilhelm-Köpp



Datum: 2013-03-13


Dipl.-Ing. Jörg Dedert
Stelle: Messstellenleiter §26 BImSchG


Dipl.-Ing. André Janssen

Vordruck (Urheberrechtlich geschützt, Nachdruck und Vervielfältigung nur mit Zustimmung der Herausgeber)

OL Garndt Hassen Deutschland GmbH

Seite 8 von 8

VESTAS PROPRIETARY NOTICE

TIS 0007-3477 Ver 01 - Approved - Exported from DM3: 2013-04-02 by BW

Vestas V112-3.3 MW:

RESTRICTED

Bestimmung der Schallemissionspegel einer WEA des Typs Vestas V112-3.3 MW (Mode 0) aus mehreren Einzelmessungen für die Nabenhöhen 94 m, 119 m und 140 m über Grund

GLGH-4286 14 11555 258-A-0007-A
2014-06-23

2. Ergebniszusammenfassung Vestas V112-3.3 MW (Mode 0), Nabenhöhe 119 m

Bestimmung der Schallemissionspegel aus mehreren Einzelmessungen für eine Nabenhöhe von 119 m

Auf der Basis von mindestens drei Messungen nach der „Technischen Richtlinie für Windenergieanlagen“ (1) besteht die Möglichkeit die Schallemissionswerte eines Anlagentyps gemäß (2) anzugeben, um die schalltechnische Planungsicherheit zu erhöhen.

Anlagendaten			
Hersteller	Vestas Wind Systems A/S Allvej 21 8040 Rastenberg, Dänemark	Anlagentypbezeichnung Nennleistung Berechnung für die Nabenhöhe Nabendurchmesser	V112-3.3 MW (Mode 0) 3300 kW 119 m 112 m
Angaben zur Einzelmessung	Messung Nr.:		
	1	2	
Sensormodell	V252128	V252131	
Standort	Brading (C)	Brading (D)	
Vermessene Nabenhöhe	119 m	119 m	
Messansteller	GL Garrad Hassan Deutschland GmbH	GL Garrad Hassan Deutschland GmbH	
Protokollnr.	GLGH 4286 14 11555 258 A-0001 (1)	GLGH 4286 14 11555 258 A-0003 (1)	
Datum	2014-05-12	2014-06-12	
Gebäuertyp	Wingco FZAB 3530 (1)	Wingco FZAB 3530 (1)	
Geräusertyp	Summe 3-Ger. JGWA 5603 M-06A	Summe 3-Ger. JGWA 5603 M-06A	
Nachrichtertyp	Vestas SSA	Vestas SSA	
Angaben zur Einzelmessung	Messung Nr.:		
	3	n	
Sensormodell	V252131		
Standort	Brading (D)		
Vermessene Nabenhöhe	119 m		
Messansteller	GL Garrad Hassan Deutschland GmbH		
Protokollnr.	GLGH 4286 14 11555 A-0002-A		
Datum	2013-12-12		
Gebäuertyp	Wingco FZAB 3530 (1)		
Geräusertyp	Summe 3-Ger. JGWA 5603 M-06A		
Nachrichtertyp	Vestas SSA		

Leistungskurve: vom Hersteller berechnet							
Messzeitraum: 1							
Schallemissionspegel L_{eq} (dB)							
	Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe					
		6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s	10 m/s	
		1	103,1	105,3	104,2	103,7	103,9
		2	104,2	106,3	104,7	104,8	104,3
	3	104,9	105,8	105,1	104,6	104,4	
	Mittelwert $\bar{L}_{eq}$	104,1	105,5	104,7	104,5	104,2	
	(dB(A))						
	Standard- Abweichung s	0,5	0,3	0,5	0,4	0,3	
	(dB)						
	K nach (2)						
$C_{F,k} = 0,5 \cdot 10^{-1/3}$	1,3	1,1	1,3	1,2	1,1		
(dB)							

Bei einer 119 m hohen Anlage beträgt die der 30%-igen Nennleistung (3130 kW) entsprechende Windgeschwindigkeit 7,36 m/s.

Vertraulichkeit ist ausdrücklich geschützt. Nachdruck und Vervielfältigung nur mit Zustimmung der Herausgeber.

GL Garrad Hassan Deutschland GmbH

Seite 5 von 8

VESTAS PROPRIETARY NOTICE

T05 0048-4144 Ver 00 - Approved - Exported from DMS: 2014-06-26 by BEMIE

RESTRICTED

Bestimmung der Schalleistungspegel einer WEA des Typs Vestas V112-3.3 MW (Mode 0) aus mehreren Einzelmessungen für die Nabenhöhen 94 m, 119 m und 140 m über Grund

GLGH-4266-14-11555-256-A-0007-A
2014-09-23

Bestimmung der Schalleistungspegel aus mehreren Einzelmessungen für eine Nabenhöhe von 119 m

Schallemissionsparameter: Zuschläge

Tonzuschlag $K_{T,n}$ in dB bei normierter Nabenhöhe:

Messung	Windgeschwindigkeit w in 10 m Höhe									
	6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s	10 m/s	11 m/s	12 m/s	13 m/s	14 m/s	15 m/s
1	1	130 Hz	0	-10 Hz	2	4100 Hz	0	-10 Hz	0	-10 Hz
2	1	120 Hz	1	120 Hz	0	-10 Hz	0	-10 Hz	0	-10 Hz
3	1	130 Hz	0	-10 Hz	1	4000 Hz	2	4100 Hz	0	-10 Hz

Impulszuschlag $K_{I,n}$ in dB

Messung	Windgeschwindigkeit w in 10 m Höhe				
	6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s	10 m/s
1	0	0	0	0	0
2	0	0	0	0	0
3	0	0	0	0	0

Aufgrund der beschränkten Änderungen für WEA unterschiedlicher Nabenhöhen kann das akustische Verfahren in Bezug auf die Ton- und Impulsstärke nicht durch Umrechnung korrigiert werden. Es treten jedoch im Allgemeinen keine erheblichen Änderungen auf. Die genannten Angaben zur Ton- und Impulsstärke sind den u. g. Prüfprotokollen entnommen.

¹⁾ Hinweis: Tonstärkepegel bei ca. 4 kHz sind außerhalb in Entfernungen größer 200 m aufgrund der hohen Luftdämpfung in diesem Frequenzbereich nicht mehr bestimmbar und werden daher als nicht messbar bewertet.

Tonn-Schalleistungspegel $L_{W,L,max}$ (Mittel aus 3 Messungen), Referenzpunkt: $V_{10} = 7$ m/s in dB												
Frequenz	50	63	80	100	125	160	200	250	315	400	500	630
Leistung	75,6	79,7	82,3	85,7	91,5	96,6	99,7	97,7	94,4	91,1	88,7	85,7
Frequenz	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150	4000	5000	6300	8000	10000
Leistung	90,5	95,5	95,2	94,4	91,9	90,3	88,9	87,2	82,4	78,9	75,3	72,3

Ohren-Schalleistungspegel $L_{p,r,avg}$ (Mittel aus 3 Messungen), Referenzpunkt: $V_{10} = 7$ m/s in dB												
Frequenz	63	125	200	300	500	1000	2000	4000	8000			
Leistung	84,7	84,9	85,0	85,7	89,7	92,2	91,7	91,7	77,7			

Die Angaben ersetzen nicht die u. g. Prüfprotokolle (insbesondere bei Schallimmissionsprognosen).

Vordruck (Urheberrechtlich geschützt). Nachdruck und Vervielfältigung nur mit Zustimmung der Herausgeber.

GL Garrad Hassan Deutschland GmbH

Seite 9 von 11

VESTAS PROPRIETARY NOTICE

Vestas V126-3.3 MW STE:

RESTRICTED

4 NABENHÖHENUMRECHNUNGEN

4.1 Messung 1 in Østerild an der WEA Nr. V201503

Auf Basis der Messung von GH-D an dieser WEA mit einer Nabenhöhe von 116 m ergeben sich die in der Tabelle 4-1 dargestellten Schallleistungspegel für Nabenhöhen von 137 m und 149 m.

Tabelle 4-1 Schallleistungspegel in dB bei den hypothetischen Nabenhöhen sowie bei der Ausgangsnabenhöhe

	H [m]	L _{WA} [dB] bei WG in 10 m Höhe, v ₁₀ [m/s]					L _{WA} bei 95% P _{95%} [dB]	v ₁₀ bei 95% P _{95%} [m/s]
		6	7	8	9	10		
Messung	116	104,2	105,4	104,9	104,5	104,7	105,4	6,9
Berechnung	137	104,5	105,4	104,8	104,5	104,7	105,4	6,8
Berechnung	149	104,7	105,4	104,7	104,6	104,7	105,4	6,7

Die mit Hilfe der Gleichung (4) ermittelten Berechnungsfehler für die Umrechnung auf die hypothetischen Nabenhöhen sind der Tabelle 4-2 zu entnehmen.

Tabelle 4-2 Berechnungsfehler in dB für die hypothetischen Nabenhöhen

H [m]	Berechnungsfehler [dB] bei Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe, v ₁₀ [m/s]				
	6	7	8	9	10
137	0,3	0,0	0,1	0,1	0,1
149	0,4	0,1	0,1	0,1	0,1

Die mit Hilfe der Gleichung (6) berechneten Gesamtfehler angesichts der Gesamtmeßunsicherheit U_c für die hypothetischen Nabenhöhen H_{hyp} sind der Tabelle 4-3 zu entnehmen.

Tabelle 4-3 Gesamtfehler in dB für die hypothetischen Nabenhöhen

H [m]	Gesamtfehler [dB] bei Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe, v ₁₀ [m/s]				
	6	7	8	9	10
137	1,0	0,7	0,7	0,7	0,7
149	1,1	0,7	0,7	0,7	0,7

RESTRICTED

4.2 Messung 2 in Kaufbeuren an der WEA Nr. V203838

Auf Basis der Messung von Windtest Grevenbroich GmbH an dieser WEA mit einer Nabenhöhe von 137 m ergeben sich die in Tabelle 4-4 dargestellten Schallleistungspegel für die Nabenhöhe von 140 m.

Tabelle 4-4 Schallleistungspegel in dB bei der hypothetischen Nabenhöhe sowie bei der Ausgangsnabenhöhe

	H [m]	L _{max} [dB] bei WG in 10 m Höhe, v ₁₀ [m/s]					L _{WA} bei 95% P _{max} [dB]	v ₁₀ bei 95% P _{max} [m/s]
		6	7	8	9	10		
Messung	137	104,1	105,1	104,7	104,5	104,7	105,2	6,8
Berechnung	149	104,1	105,1	104,7	104,5	104,8	105,2	6,7

Die mit Hilfe der Gleichung (4) ermittelten Berechnungsfehler für die Umrechnung auf die hypothetische Nabenhöhe sind der Tabelle 4-5 zu entnehmen.

Tabelle 4-5 Berechnungsfehler in dB für die hypothetische Nabenhöhe

H [m]	Berechnungsfehler [dB] bei Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe, v ₁₀ [m/s]				
	6	7	8	9	10
149	0,1	0,0	0,0	0,0	0,1

Die mit Hilfe der Gleichung (6) berechneten Gesamtfehler angesichts der Gesamtmesunsicherheit U_G für die hypothetische Nabenhöhe H_{hyp} sind der Tabelle 4-6 zu entnehmen.

Tabelle 4-6 Gesamtfehler in dB für die hypothetische Nabenhöhe

H [m]	Gesamtfehler [dB] bei Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe, v ₁₀ [m/s]				
	6	7	8	9	10
149	0,6	0,6	0,6	0,7	0,7

RESTRICTED

4.3 Messung 3 in Kaufbeuren an der WEA Nr. V203839

Auf Basis der Messung von Windtest Grevenbroich GmbH an dieser WEA mit einer Nabenhöhe von 137 m ergeben sich die in Tabelle 4-7 dargestellten Schalleistungspegel für die Nabenhöhe von 149 m:

Tabelle 4-7 Schalleistungspegel in dB bei der hypothetischen Nabenhöhe sowie bei der Ausgangsnabenhöhe

	H [m]	L _{WA} [dB] bei WG in 10 m Höhe, v ₁₀ [m/s]					L _{WA} bei 95% P _{Norm} [dB]	v ₁₀ bei 95% P _{Norm} [m/s]
		6	7	8	9	10		
Messung	137	104,3	105,2	104,5	104,3	104,9	105,2	6,8
Berechnung	149	104,5	105,2	104,4	104,4	105,0	105,2	6,7

Die mit Hilfe der Gleichung (4) ermittelten Berechnungsfehler für die Umrechnung auf die hypothetische Nabenhöhe sind der Tabelle 4-8 zu entnehmen.

Tabelle 4-8 Berechnungsfehler in dB für die hypothetische Nabenhöhe

H [m]	Berechnungsfehler [dB] bei Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe, v ₁₀ [m/s]				
	6	7	8	9	10
149	0,1	0,0	0,0	0,0	0,0

Die mit Hilfe der Gleichung (6) berechneten Gesamtfehler angesichts der Gesamtmessunsicherheit U_G für die hypothetische Nabenhöhe H_{hyp} sind der Tabelle 4-9 zu entnehmen.

Tabelle 4-9 Gesamtfehler in dB für die hypothetische Nabenhöhe

H [m]	Gesamtfehler [dB] bei Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe, v ₁₀ [m/s]				
	6	7	8	9	10
149	0,7	0,7	0,7	0,7	0,7

RESTRICTED

5.2 Vestas V126-3.3 MW, Mode 0, $H_n = 149$ m

Bestimmung der Schallleistungspegel aus mehreren Einzelmessungen für eine Nabenhöhe von 149 m

Auf der Basis von mindestens drei Messungen nach der /FGW16/ besteht die Möglichkeit die Schallemissionswerte eines Anlagentyps gemäß /FGW18/ Anhang D anzugeben, um die schalltechnische Planungsicherheit zu erhöhen.

Anlagendaten			
Hersteller	Vestas Wind Systems A/S Nedreager 42 8200 Aarhus N, Dänemark	Anlagenbezeichnung Nennleistung Rotor Durchmesser	Vestas V126-3.3MW IEC3A 3300 kW 126 m
Angaben zur Einzelmessung	Messung-Nr.		
	1	2	
Seriennummer	V201503	V203838	
Standort	Österold (DK)	Kaufbeuren (D)	
Vermessene Nabenhöhe	116 m	117 m	
Messinstitut	GH-D	Windtest Grevenbroich GmbH	
Prüfbericht	GLH-4286 14 12099 203-A-0001-C	SE1403388	
Berichtsdatum	2014-11-24	2015-02-25	
Getriebetyp	Winergy 3.3MW / PZAB 3530,1	Winergy 3.3MW / PZAB 3530,1	
Generatortyp	Vestas IG, Asynchr. with cage rotor	Vestas, SFIG VNO 3.3MW IG	
Rotorblattryp	Vestas 62M	Vestas 62M	
Angaben zur Einzelmessung	Messung-Nr.		
	3	...	
Seriennummer	V203839	-	
Standort	Kaufbeuren (D)	-	
Vermessene Nabenhöhe	117 m	-	
Messinstitut	Windtest Grevenbroich GmbH	-	
Prüfbericht	SE1502282	-	
Berichtsdatum	2015-08-03	-	
Getriebetyp	Winergy 3.3MW / PZAB 3530,1	-	
Generatortyp	Vestas, SFIG VNO 3.3MW IG	-	
Rotorblattryp	Vestas 62M	-	

Leistungskurve vom Hersteller berechnet					
Messzeitraum: - / -					
Schallleistungspegel $L_{w,k}$ [dB]					
Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe				
	6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s	10 m/s
1	104,7	105,4	104,7	104,6	104,7
2	104,3	105,1	104,7	104,5	104,8
3	104,5	105,2	104,4	104,4	105,0
Mittelwert $\bar{L}_w$ [dB(A)]	104,5	105,2	104,6	104,5	104,8
Standard-Abweichung s [dB]	0,2	0,2	0,2	0,1	0,2
K nach /2/ $\sigma_k = 0,5$ dB / 3/ [dB]	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0

Bei einer 149 m hohen Anlage beträgt die der 95%-igen Nennleistung (3135 kW) entsprechende Windgeschwindigkeit 6,7 m/s.

RESTRICTED

Bestimmung der Schallleistungspegel aus mehreren Einzelmessungen für eine Nabenhöhe von 149 m

Tonzuschlag K_m bei der vermessenen Nabenhöhe in dB

Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe									
	6 m/s		7 m/s		8 m/s		9 m/s		10 m/s	
1	0	- Hz	0	- Hz	0	- Hz	0	- Hz	0	- Hz
2	0	- Hz	0	- Hz	0	- Hz	0	- Hz	0	- Hz
3	0	- Hz	0	- Hz	0	- Hz	0	- Hz	0	- Hz

Impulzzuschlag K_{10} bei der vermessenen Nabenhöhe in dB

Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe				
	6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s	10 m/s
1	0	0	0	0	0
2	0	0	0	0	0
3	0	0	0	0	0

Aufgrund der baulichen Änderungen für WEA unterschiedlicher Nabenhöhen kann das akustische Verhalten in Bezug auf die Ton- und Impulshaltigkeit nicht durch Umrechnung bestimmt werden. Es treten jedoch im Allgemeinen keine erheblichen Änderungen auf. Die gemachten Angaben zur Ton- und Impulshaltigkeit sind den o. g. Prüfberichten entnommen.

Terz-Schallleistungspegel

$L_{w,1/3}$ (Mittel aus 3 Messungen), Referenzpunkt $r_{15} = 7 \text{ m/s}$ in dB

Frequenz	50	63	80	100	125	160	200	250	315	400	500	630
$L_{w,1/3}$	79,0	82,2	84,2	86,6	89,3	88,8	90,5	93,1	94,0	93,7	95,3	95,3
Frequenz	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150	4000	5000	6300	8000	10000
$L_{w,1/3}$	95,7	95,2	94,9	93,4	91,7	89,6	87,3	84,6	78,7	73,2	68,7	65,6

Oktav-Schallleistungspegel

$L_{w,1/2}$ (Mittel aus 3 Messungen), Referenzpunkt $r_{15} = 7 \text{ m/s}$ in dB

Frequenz	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
$L_{w,1/2}$	87,3	93,1	97,5	99,7	100,0	96,6	89,6	75,2

Die Angaben ersetzen nicht die o. g. Prüfberichte (insbesondere bei Schallimmissionsprognosen).

Vestas V126-3.45 MW STE:

RESTRICTED



**Bestimmung der Schallemissionswerte einer Vestas
Windenergieanlage des Typs
V126-3.3/3.45 MW 50/60Hz aus mehreren
Einzelmessungen gemäß FGW TR 1
für Nabenhöhen von 117 m, 137 m, 149 m, 166 m**

- Power Mode -

Bericht SE17072B2

Auftraggeber:	Vestas Deutschland GmbH Otto-Hahn Strasse 2 – 4 25813 Husum Deutschland
----------------------	--

Auftragnehmer:	windtest grevenbroich gmbh Frimmersdofer Str. 73a 41517 Grevenbroich Deutschland
-----------------------	---

Auftragsdatum:	2017-11-01	Auftragsnummer:	17-0214-06
-----------------------	------------	------------------------	------------

Prüfer:

Bearbeiter:


Dipl.-Ing. Frederik Gast
Senior Expert


Dipl.-Ing. David Rode
Gruppenleiter

Grevenbroich, 2017-12-21

Dieser Bericht darf auszugsweise nur mit schriftlicher Zustimmung der windtest grevenbroich gmbh vervielfältigt werden. Er umfasst insgesamt 6 Seiten inkl. der Anlagen.

\\SE146-B-0000-000_0000017072_Merkblatt01_BerichtSE17072B2_V101_PowerMode_FGWTR1_Mehrzahlbericht_v01.doc

VESTAS PROPRIETARY NOTICE

TDS 0071-7337 Ver 00 - Approved - Exported from DMS: 2017-12-21 by INVOL

RESTRICTED



windtest grevenbroich gmbh

Seite 3 von 6

SE1707280

Anlagendaten			
WEA-Hersteller	Vestas Wind Systems A/S	Nabenhöhen [m]	117 / 137 / 148 / 168
WEA-Typ	V136-3.3/3.45 MW 50/60Hz	Turmbauart	zyklisch-kontinuierlicher Stahlurm
Nennleistung [kW]	3.450	Anzahl der Rotorblätter	3
Leistungsregelung	Aktive d'Pitch	Rotordurchmesser [m]	130

Angaben zur Einzelmessung	Messung 1	Messung 2	Messung 3
Seriennummer	203030	203030	216320
Standort	Kaufbeuren	Kaufbeuren	Merschbach
vermessene Nabenhöhe [m]	137	137	137
Messinstitut	windtest grevenbroich gmbh	windtest grevenbroich gmbh	windtest grevenbroich gmbh
Prüfbericht	SE1502285N1	SE1502281N1	SE1707281
Datum	2015-10-07	2015-11-18	2017-11-14
Getriebetyp	PZAB 3530,1	PZAB 3530,1	EH 821
Generatortyp	SFIG VNO 3.5MW IG	SFIG VNO 3.5MW IG	SFIG V2 VNO 3.5MW
Rotorblatttyp	Vestas 62M mit Blattrückenverzahnung (Serrations on Trailing Edge)	Vestas 62M mit Blattrückenverzahnung (Serrations on Trailing Edge)	Vestas 60 mit Blattrückenverzahnung (Serrations on Trailing Edge)

Schallleistungsparameter: Messwerte			
1.	Messung: (Prüfbericht Leistungskurve: Vestas, Dok.-Nr. 0048-6096 VER 01)		
2.	Messung: (Prüfbericht Leistungskurve: Vestas, Dok.-Nr. 0048-6096 VER 01)		
3.	Messung: (Prüfbericht Leistungskurve: Vestas, Dok.-Nr. 0048-6096 VER 01)		

VESTAS PROPRIETARY NOTICE

T05 007147337 Ver 00 - Approved - Exported from DMS: 2017-12-21 by INVOL

RESTRICTED



wiebest gewerbruch gmbh

Seite 5 von 6

SE1707202

Schallleistungspegel L_{wA} [dB] für Nabenhöhe 149 m												
Messung	Standardisierte Windgeschwindigkeit [m/s] in 10 m Höhe									L_{wA} bei 95 % $P_{95,10}$		
	BIN 4	BIN 5	BIN 6	BIN 7	BIN 8	BIN 9	BIN 10	BIN 11				
1 st	93,5	99,6	103,8	106,2	106,1	104,4	104,0	104,2	—	105,1		
2 nd	—	99,9	104,2	100,0	106,8	105,2	105,2	—	—	105,9		
3 rd	—	102,0	105,1	106,0	105,8	—	—	—	—	106,0		
Mittelwert L_{wA} [dB]	93,5	100,0	104,3	105,7	105,8	104,8	104,8	104,2	—	105,7		
Standardabweichung s [dB]	1,2 ^a	1,3	0,8	0,5	0,4	0,6	0,8	1,2 ^a	—	0,5		
K [dB] nach [2] $m=0,5 \text{ dB}^{-1}$	3,0	2,7	1,7	1,3	1,2	1,5	2,0	3,0	—	1,3		
Terz-Schallleistungspegel (Mittelwert aus Messungen) für $L_{wA,1/3}$ [dB]												
Frequenz [Hz]	50	63	80	100	125	160	200	250	315	400	500	630
L_{wA} [dB]	79,59	82,92	85,12	87,20	89,66	92,14	94,16	92,38	94,27	94,48	94,99	96,70
Frequenz [Hz]	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150	4000	5000	6300	8000	10000
L_{wA} [dB]	95,86	96,03	96,58	93,97	92,32	90,56	88,74	86,59	82,35	77,48	71,77	65,14
Oktav-Schallleistungspegel (Mittelwert aus Messungen) für $L_{wA,1/1}$ [dB]												
Frequenz [Hz]	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000				
L_{wA} [dB]	87,91	90,58	97,36	100,23	100,60	97,27	91,38	78,71				

Schallleistungspegel L_{wA} [dB] für Nabenhöhe 165 m												
Messung	Standardisierte Windgeschwindigkeit [m/s] in 10 m Höhe											
	BIN 4	BIN 5	BIN 6	BIN 7	BIN 8	BIN 9	BIN 10	BIN 11	L_{wA} bei 95 % $P_{95,10}$			
1 st	93,9	99,9	103,8	106,2	106,0	104,3	104,0	104,3	105,1			
2 nd	—	100,2	104,4	100,1	106,7	105,1	105,3	—	105,9			
3 rd	—	102,3	105,3	106,0	106,8	—	—	—	106,0			
Mittelwert L_{wA} [dB]	93,9	100,0	104,5	105,8	106,8	104,7	104,7	104,3	105,7			
Standardabweichung s [dB]	1,2 ^a	1,3	0,8	0,5	0,4	0,6	0,8	1,2 ^a	0,5			
K [dB] nach [2] $m=0,5 \text{ dB}^{-1}$	3,0	2,7	1,7	1,3	1,3	1,5	2,1	3,0	1,3			
Terz-Schallleistungspegel (Mittelwert aus Messungen) für $L_{wA,1/3}$ [dB]												
Frequenz [Hz]	50	63	80	100	125	160	200	250	315	400	500	630
L_{wA} [dB]	79,59	83,02	85,22	87,30	89,76	92,24	94,26	92,48	94,37	94,58	94,99	96,80
Frequenz [Hz]	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150	4000	5000	6300	8000	10000
L_{wA} [dB]	95,86	96,13	96,68	94,07	92,42	90,66	88,84	86,69	82,45	77,68	71,97	65,34
Oktav-Schallleistungspegel (Mittelwert aus Messungen) für $L_{wA,1/1}$ [dB]												
Frequenz [Hz]	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000				
L_{wA} [dB]	88,01	90,68	97,46	100,33	100,70	97,37	91,48	78,81				

TUS 0017-17337 Ver 00 - Approved - Exported from DMS: 2017-12-21 by INVCL

VESTAS PROPRIETARY NOTICE

0070-7013.V06

RESTRICTED

2019-08-130

Vestas

Seite
2 / 5

A. Herstellerangabe

Liegt kein Schall-Emissionsmessbericht für die geplante Windenergieanlage (WEA) vor, muss die Schallimmissionsprognose auf den hier dargestellten Herstellerangaben $L_{e,max}$ (P90) basieren.

In den VESTAS Spezifikationen (Allgemeine Spezifikation bzw. Leistungsspezifikation) ist der mittlere zu erwartende Schalleistungspegel $\overline{L}_w$ (P50) dargestellt.

Gemäß dem vom LAI eingeführten Dokument „Hinweise zum Schallimmissionsschutz bei Windkraftanlagen (WKA)“, überarbeiteter Entwurf vom 17.03.2016 mit Änderungen PhysE vom 23.06.2016 Stand 30.06.2016 (LAI Hinweise) enthält die hier dargestellte Herstellerangaben (P90) $L_{e,max}$ (P90) ebenfalls zu berücksichtigende die Unsicherheit des Schalleistungspegels.

Vestas garantiert den maximal zulässigen Emissionspegel der WEA $L_{e,max}$ (P90) gemäß nachfolgender Formel:

$$L_{e,max} = \overline{L}_w + 1,28 \cdot \sigma_{WTC}$$

Blattkonfiguration	STE				
Betriebsmodi	Modus 0	PO1	SO1	SO2	SO11
$\overline{L}_w$ (P50) [dB(A)]	104,4	104,9	103,0	100,4	97,8
σ_{WTC}	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3
$1,28 \times \sigma_{WTC}$	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664
$L_{e,max}$ (P90)	106,1	106,6	104,7	102,1	99,5
Frequenzen	Oktavspektrum $\overline{L}_w$ (P50)				
63 Hz	84,1	84,1	83,4	81,6	79,2
125 Hz	90,8	91,0	90,1	88,4	85,8
250 Hz	96,8	97,3	95,9	93,9	91,2
500 Hz	99,2	99,7	97,8	94,5	92,1
1 kHz	99,4	100,0	97,7	94,4	92,0
2 kHz	95,5	95,9	94,4	92,0	89,4
4 kHz	88,5	88,9	87,7	86,3	83,4
8 kHz	69,4	69,9	69,1	69,1	68,8
A-wgt	104,4	104,9	103,0	100,4	97,8

Tabelle 2: Eingangsgrößen für Schallimmissionsprognosen V126-3 45/3 6 MW HTq, Herstellerangabe

Classification: Restricted

VESTAS PROPRIETARY NOTICE

T06 0070-7013 Vw 06 - Approved - Exported from DM3: 2019-09-04 by INVOL

Vestas V136-4.2 MW STE:

0071-9651.V05

RESTRICTED

2020-08-11

Vestas

Seite
1 / 5

Eingangsgrößen für Schallimmissionsprognosen Vestas V136-4.0/4.2 MW

Die für den Windenergieanlagentyp und Betriebsmodus spezifische Eingangsgrößen für Schallimmissionsprognosen bestehen aus

- Mittlerer Schalleistungspegel $\bar{L}_w$ (P50) und
- dazugehörigen Oktavspektrum
- Unsicherheit des Schalleistungspegels σ_{PTU} mit einem Vertrauensniveau von 90% (P90): $1,28 \times \sigma_{PTU}$

des jeweiligen Betriebsmodus bilden die Eingangsgrößen der Schallimmissionsprognosen für die Windparkplanung.

Als Erkenntnisquelle stehen Schalleistungspegel und Oktavspektrum in Abhängigkeit der Verfügbarkeit aus einer der folgenden Quellen zu Verfügung:

- Herstellerangabe (siehe Absatz A)
- Einfachvermessung (siehe Absatz B)
- Mehrfachvermessung (Ergebniszusammenfassung aus mind. 3 Einzelmessungen (siehe Absatz C))

Der minimale Abstand zwischen der Windenergieanlage und dem Immissionspunkt muss (3) x Gesamthöhe der Windenergieanlage, jedoch Minimum 500m betragen.

Blattkonfiguration	STE & RVG (Standard)				
Spezifikation (DE)	0008-3753 V06 & 0000-0842 V00 & 0002-4466 V01				
Betriebsmodi	Modus 0 (103,9)	PO1 (103,9)	SO1 (102,0)	SO2 (99,5)	SO3 (97,7)
Nennleistung [kW]	4000	4200	4000	3418	1450
Max. Rotor- drehzahl [1/min]	10,8	10,8	10,8	10,8	8,0
	Nabenhöhen* [m]				
Verfügbar:	82 / 112 / 149 / 166	82 / 112 / 149 / 166	82 / 112 / 149 / 166	82 / 112 / 149 / 166	82 / 112
Datengrundlage	Absatz A	Absatz A	Absatz A	Absatz A	Absatz A
STE	Serrated Trailing Edges (Sägezahnunterkante)				
RVG	Root Vortex Generatoren				
SO	Geräuschoptimierte Modi				
*	Vorbehaltlich des Finalen Turmdesigns				

Tabelle 1: Verfügbare Betriebsmodi für Errichtungen in Deutschland V136-4.0/4.2 MW

HINWEIS: Es besteht die Möglichkeit der Tag/Nachtbetriebskombination mit Geräuschoptimierte Modi (SO). Das heißt Tag/Nacht in der Kombination PO/SO, Modus 0/SO, ausschließlich PO oder ausschließlich Modus 0 ist möglich, eine Kombination PO/Modus 0 jedoch nicht.

Dieses Dokument dient – wie auch die Leistungsspezifikation auch – lediglich der Information über die Eingangsdaten der Garantie der akustischen Eigenschaft und stellt selbst keine Garantie dar. Für die Abgabe einer projektspezifischen Garantie der akustischen Eigenschaft ist der Abschluss eines Liefervertrages zwingende Voraussetzung.

Klassifikation: Restriktiert

Copyright © 2020 Vestas Wind Systems A/S. Alle Rechte vorbehalten. Vestas ist ein eingetragenes Warenzeichen der Vestas Wind Systems A/S. Alle anderen Warenzeichen sind Eigentum ihrer jeweiligen Inhaber. Vestas ist nicht verantwortlich für die Genauigkeit der Informationen in diesem Dokument. Vestas ist nicht verantwortlich für die Genauigkeit der Informationen in diesem Dokument. Vestas ist nicht verantwortlich für die Genauigkeit der Informationen in diesem Dokument. Vestas ist nicht verantwortlich für die Genauigkeit der Informationen in diesem Dokument.

T05 0071-9651 Ver 05 - Approved-Exported from DMS: 2020-06-13 by INVOL

A. Herstellerangabe

Liegt kein Schall-Emissionsmessbericht für die geplante Windenergieanlage (WEA) vor muss die Schallimmissionsprognose auf den hier dargestellten Herstellerangaben $L_{e,max}$ (P90) basieren.

In den VESTAS Spezifikationen (Allgemeine Spezifikation bzw. Leistungsspezifikation) ist der mittlere zu erwartende Schalleistungspegel $\overline{L_W}$ (P50) dargestellt.

Gemäß dem vom LAI eingeführten Dokument „Hinweise zum Schallimmissionsschutz bei Windkraftanlagen (WKA)“, überarbeiteter Entwurf vom 17.03.2016 mit Änderungen PhysE vom 23.06.2016 Stand 30.06.2016 (LAI Hinweise) enthält die hier dargestellte Herstellerangaben (P90) $L_{e,max}$ (P90) ebenfalls zu berücksichtigende die Unsicherheit des Schalleistungspegels.

Vestas garantiert den maximal zulässigen Emissionspegel der WEA $L_{e,max}$ (P90) gemäß nachfolgender Formel:

$$L_{e,max} = \overline{L_W} + 1,28 \cdot \sigma_{WTC}$$

Statistikfunktion	STE & RVO				
Betriebsmode	Modus 0	P01	S01	S02	S03
$\overline{L_W}$ (P50) [dB(A)]	103,9	103,9	102,0	99,5	97,7
σ_{WTC}	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3
$1,28 \cdot \sigma_{WTC}$	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664
$L_{e,max}$ (P90)	105,6	105,6	103,7	101,2	99,4
Frequenzen	Oktavspektrum $\overline{L_W}$ (P50)				
63 Hz	84,8	84,8	82,9	80,2	79,7
125 Hz	92,5	92,5	90,6	88,2	86,5
250 Hz	97,2	97,2	95,3	92,8	90,8
500 Hz	99,0	99,0	97,1	94,6	92,6
1 kHz	97,9	97,9	96,0	93,5	91,7
2 kHz	93,8	93,8	91,9	89,5	88,3
4 kHz	86,9	86,9	85,0	82,7	82,3
8 kHz	76,8	76,8	74,9	73,0	73,7
A-avg	103,9	103,9	102,0	99,5	97,7

Tabelle 1: Eingangsgrößen für Schallimmissionsprognosen V136-4.0/4,2 MW, Herstellerangabe

Vestas V150-4.2 MW STE:

RESTRICTED

5.5 Vestas V150-4.2 MW 50 Hz, PO1, H_{ii} = 166 m

Bestimmung der SchalleLeistungspegel aus mehreren Einzelmessungen für eine Nabenhöhe von 166 m

Auf der Basis von mindestens drei Messungen nach der /1/ besteht die Möglichkeit die Schallemissionswerte eines Anlagentyps gemäß /1/ Anhang D anzugeben, um die schalltechnische Planungssicherheit zu erhöhen.

Tabelle 5-25 Anlagendaten

Hersteller	Vestas Wind Systems A/S Hedeager 42 8200 Aarhus N, Danmark	Anlagenbezeichnung Nennleistung Rotordurchmesser	Vestas V150-4.2 MW 50 Hz 4200 kW 150 m
Angaben zur Einzelmessung	Messung-Nr.		
	1	2	
Seriennummer	V200051	V229458	
Standort	Österlid (DK)	Lübbenow (D)	
Vermessene Nabenhöhe	123 m	123 m	
Messinstitut	GH-D	GH-D	
Prüfbericht	10160461-A-1-B	10172624-A-1-A	
Berichtsdatum	2020-03-16	2019-11-07	
Getriebetyp	ZF / EH1052A	Winergy / PZAB 3500.0	
Generatortyp	Vestas / 3 Phase IG, VNO DASG 560/6M	Vestas Wind Systems A/S VNO SFIG V2 - DASG 560/6M	
Rotorblatttyp / Zusatzkomponenten	Vestas Wind Systems A/S Vestas 73.65 m / Serrated Trailing Edges	Vestas Wind Systems A/S Vestas 73.65 m / SHT STE	
Angaben zur Einzelmessung	Messung-Nr.		
	3	4	
Seriennummer	V229459	-	
Standort	Lübbenow (D)	-	
Vermessene Nabenhöhe	123 m	-	
Messinstitut	GH-D	-	
Prüfbericht	10172633-A-1-A	-	
Berichtsdatum	2020-03-04	-	
Getriebetyp	ZF Wind Power / EH1052A	-	
Generatortyp	Vestas Wind Systems A/S VNO SFIG V2 - DASG 560/6M	-	
Rotorblatttyp / Zusatzkomponenten	Vestas Wind Systems A/S Vestas 73.65 m / SHT STE	-	

Leistungskurve: vom Hersteller berechnet.

Tabelle 5-26 SchalleLeistungspegel L_{WA,k} [dB]

Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe				
	6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s	10 m/s
1	104,3	104,0	104,3	104,5	104,6
2	104,3	104,6	104,6	104,6	104,6
3	103,8	104,3	104,4	104,6	104,7
Mittelwert $\bar{L}_{WA}$ [dB(A)]	104,1	104,3	104,4	104,6	104,6
Standard-Abweichung s [dB]	0,3	0,3	0,2	0,1	0,1
K nach /2/ $\sigma_s = 0,5 \text{ dB} / 3 \text{ [dB]}$	1,1	1,1	1,0	1,0	1,0

Bei einer 166 m hohen Anlage beträgt die der 95%-igen Nennleistung (3990 kW) entsprechende Windgeschwindigkeit 6,46 m/s.

RESTRICTED

Bestimmung der Schalleistungspegel aus mehreren Einzelmessungen für eine Nabenhöhe von 166 m

Tabelle 5-27 Tonzuschlag K_{18} bei der vermessenen Nabenhöhe in dB

Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe				
	6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s	10 m/s
1	0 (- Hz)	0 (- Hz)	0 (- Hz)	0 (- Hz)	0 (- Hz)
2	0 (- Hz)	0 (- Hz)	0 (- Hz)	0 (- Hz)	0 (- Hz)
3	0 (- Hz)	0 (- Hz)	0 (- Hz)	0 (- Hz)	0 (- Hz)

Tabelle 5-28 Impulzzuschlag K_{19} bei der vermessenen Nabenhöhe in dB

Messung	Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe				
	6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s	10 m/s
1	0	0	0	0	0
2	0	0	0	0	0
3	0	0	0	0	0

Aufgrund der baulichen Änderungen für WEA unterschiedlicher Nabenhöhen kann das akustische Verhalten in Bezug auf die Ton- und Impulshaltigkeit nicht durch Umrechnung bestimmt werden. Es treten jedoch im Allgemeinen keine erheblichen Änderungen auf. Die gemachten Angaben zur Ton- und Impulshaltigkeit sind den o. g. Prüfberichten entnommen.

Tabelle 5-29 Terz-Schalleistungspegel

$L_{pA,10m}$ (Mittel aus 3 Messungen), Referenzpunkt $V_{10} = 10$ m/s in dB												
Frequenz	50	63	80	100	125	160	200	250	315	400	500	630
$L_{WA,10m}$	73,9	81,5	84,3	84,8	87,5	89,9	89,1	90,2	90,9	91,0	92,1	93,3
Frequenz	800	1000	1250	1600	2000	2500	3150	4000	5000	6300	8000	10000
$L_{WA,10m}$	93,8	94,2	94,3	95,3	94,6	92,9	90,8	88,1	82,9	77,6	73,9	71,8

Tabelle 5-30 Oktav-Schalleistungspegel

$L_{pA,10m}$ (Mittel aus 3 Messungen), Referenzpunkt $V_{10} = 10$ m/s in dB								
Frequenz	63	125	250	500	1000	2000	4000	8000
$L_{WA,10m}$	86,9	92,7	94,9	97,0	99,0	99,1	93,1	79,9

Die Angaben ersetzen nicht die o. g. Prüfberichte (insbesondere bei Schallimmissionsprognosen).

Vestas V150-5.6/6.0 MW STE:

Dokument Nr.: 0070-0481-V07

RESTRICTED

2021-03-19

Vestas

Seite
1 / 5

Eingangsgrößen für Schallimmissionsprognosen Vestas V150-5.6/6.0 MW

Die für den Windenergieanlagentyp und Betriebsmodus spezifische Eingangsgrößen für Schallimmissionsprognosen bestehen aus

- Mittlerer Schalleistungspegel L_w (P50) und
- dazugehörigen Oktavspektrum
- Unsicherheit des Schalleistungspegels σ_{WTG} mit einem Vertrauensniveau von 90% (P90): $1,28 \times \sigma_{WTG}$

und bilden die WEA-spezifischen Eingangsgrößen der Schallimmissionsprognosen für die Windparkplanung.

Als Datengrundlage stehen Schalleistungspegel und Oktavspektrum in Abhängigkeit der Verfügbarkeit aus einer der folgenden Quellen zu Verfügung:

- Herstellerangabe (siehe Absatz A)
- Einfachvermessung (siehe Absatz B)
- Mehrfachvermessung (Ergebniszusammenfassung aus mind. 3 Einzelmessungen (siehe Absatz C))

Der minimale Abstand zwischen der Windenergieanlage und dem Immissionspunkt muss (3) x Gesamthöhe der Windenergieanlage, jedoch Minimum 500m betragen.

Blattkürzel/Info:	STE & RVG (Standard)							
h:	0081-0007-V05 + 0006-0748-V02							
Spezifikation								
Betriebsmodi	PO6000	PO6600 (104,9)	SO6 (104,0)	SO2 (102,0)	SO3 (101,0)	SO4 (100,0)	SO5 (99,0)	SO6 (98,0)
Nennleistung (kW)	6000	5900	5900	4951	4714	4434	4290	3997
Max. Rotor- drehzahl (1/min)	10,1	10,1	9,9	9,3	8,8	8,4	7,9	7,5
Nebenhöhen (m)								
Verfügbar:	125° / 148° / 166° / 169°							
Auf Anfrage:	125° / 148° / 166° / 169°							
Datengrundlage	Absatz A	Absatz A	Absatz A	Absatz A	Absatz A	Absatz A	Absatz A	Auf Anfrage
STE	Serrated Trailing Edges (Sägezahntrailingkante)							
RVG	Fixed Vortex Generatoren							
SO	Geräuschoptimierte Modi							
*	Vorbehaltlich des Finalen Turmdesigns							

Tabelle 1: Verfügbare Betriebsmodi für Errichtungen in Deutschland V150-5.6/6.0 MW

HINWEIS: Es besteht die Möglichkeit der Tag/Nachtbetriebskombination mit Geräuschreduzierten Modi (SO). Das heißt Tag/Nacht in der Kombination M0/SO oder ausschließlich M0 ist möglich.

Dieses Dokument dient – wie die Leistungsspezifikation auch – lediglich der Information über die Eingangsdaten der Garantie der akustischen Eigenschaft und stellt selbst keine Garantie dar. Für die Abgabe einer projektspezifischen Garantie der akustischen Eigenschaft ist der Abschluss eines Liefervertrages zwingende Voraussetzung.

Classification: Restricted

© 2021 Kuntzsch AG. Alle Rechte vorbehalten. Dieses Dokument ist ein Dokument der Kuntzsch AG. Es ist urheberrechtlich geschützt und darf nicht ohne schriftliche Genehmigung der Kuntzsch AG reproduziert, weitergegeben oder in irgendeiner Weise öffentlich zugänglich gemacht werden. Die Kuntzsch AG übernimmt keine Haftung für die Richtigkeit, Vollständigkeit oder Aktualität der hierin enthaltenen Informationen. Die Kuntzsch AG ist nicht für die Nutzung dieses Dokuments durch Dritte verantwortlich. Die Kuntzsch AG ist nicht für die Nutzung dieses Dokuments durch Dritte verantwortlich. Die Kuntzsch AG ist nicht für die Nutzung dieses Dokuments durch Dritte verantwortlich.

T08-0070-0481-V07 - Approved - Exported from DMG, 2021-03-19 by INVOX

A. Herstellerangabe

Liegt kein Schall-Emissionsmessbericht für die geplante Windenergieanlage (WEA) vor, muss die Schallimmissionsprognose auf den hier dargestellten Herstellerangaben $L_{e,max}$ (P90) basieren.

In den VESTAS Spezifikationen (Allgemeine Spezifikation bzw. Leistungsspezifikation) ist der mittlere zu erwartende Schalleistungspegel $\overline{L}_W$ (P50) dargestellt.

Gemäß dem vom LAI eingeführten Dokument „Hinweise zum Schallimmissionsschutz bei Windkraftanlagen (WKA)“, überarbeiteter Entwurf vom 17.03.2016 mit Änderungen PhysE vom 23.06.2016 Stand 30.06.2016 (LAI Hinweise) enthält die hier dargestellte Herstellerangaben (P90) $L_{e,max}$ (P90) ebenfalls zu berücksichtigende die Unsicherheit des Schalleistungspegels.

Vestas garantiert den maximal zulässigen Emissionspegel der WEA $L_{e,max}$ (P90) gemäß nachfolgender Formel:

$$L_{e,max} = \overline{L}_W + 1,28 \cdot \sigma_{WTG}$$

Blattkonfiguration	STE & RVG							
Betriebsmodi	PO6000 (104,8)	PO6600 (104,8)	SO0 (104,0)	SO2 (102,0)	SO3 (101,8)	SO4 (100,8)	SO5 (99,8)	SO6 (98,8)
$\overline{L}_W$ (P50) (dB(A))	104,9	104,9	104,0	102,0	101,0	100,0	99,0	98,0
σ_{WTG}	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3
$1,28 \times \sigma_{WTG}$	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664
$L_{e,max}$ (P90)	106,6	106,6	105,7	103,7	102,7	101,7	100,7	99,7
Frequenzen	Oktavespektrum $\overline{L}_W$ (P50)							
63 Hz	85,5	85,6	85,0	82,9	81,9	80,8	79,9	79,0
125 Hz	93,3	93,4	92,7	90,6	89,6	88,5	87,6	86,7
250 Hz	98,2	98,2	97,4	95,4	94,4	93,4	92,4	91,4
500 Hz	100,1	100,1	99,1	97,1	96,2	95,2	94,2	93,1
1 kHz	99,0	98,9	98,0	96,0	95,0	94,0	93,0	92,0
2 kHz	94,8	94,8	93,9	91,9	90,9	89,9	88,9	87,8
4 kHz	87,7	87,7	86,6	84,6	83,6	82,6	81,6	80,7
8 kHz	77,6	77,6	76,6	74,7	73,7	72,6	71,6	70,6
A-vegt	104,9	104,9	104,0	102,0	101,0	100,0	99,0	98,0

Tabelle 2: Eingangsgrößen für Schallimmissionsprognosen V150-5.6/6.0 MW, Herstellerangabe

Vestas V162-5.6/6.2 MW:

0079-9518.V09

RESTRICTED

2021-12-03

Vestas

Seite
3 / 6

A. Herstellerangabe

Liegt kein Schall-Emissionsmessbericht für die geplante Windenergieanlage (WEA) vor, muss die Schallimmissionsprognose auf den hier dargestellten Herstellerangaben $L_{A,max}$ (P90) basieren.

In den VESTAS Spezifikationen (Allgemeine Spezifikation bzw. Leistungsspezifikation) ist der mittlere zu erwartende Schalleistungspegel $\overline{L}_W$ (P50) dargestellt.

Gemäß dem vom LAI eingeführten Dokument „Hinweise zum Schallimmissionsschutz bei Windkraftanlagen (WKA)“, überarbeiteter Entwurf vom 17.03.2016 mit Änderungen PhysE vom 23.06.2016 Stand 30.06.2016 (LAI Hinweise) enthält die hier dargestellte Herstellerangaben (P90) $L_{A,max}$ (P90); ebenfalls zu berücksichtigende die Unsicherheit des Schalleistungspegels.

Vestas garantiert den maximal zulässigen Emissionspegel der WEA $L_{A,max}$ (P90) gemäß nachfolgender Formel:

$$L_{A,max} = \overline{L}_W + 1,28 \cdot \sigma_{WTP}$$

Blattkonfiguration	STE & RVG (Standard)							
Betriebsmodi	PO6200 (104,8)	PO6000 (104,3)	PO5800 (104,0)	502 (102,0)	503 (101,0)	504 (100,0)	505 (99,0)	506 (98,0)
$\overline{L}_W$ (P50) [dB(A)]	104,8	104,3	104,0	102,0	101,0	100,0	99,0	98,0
σ_{WTP}	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3
$1,28 \cdot \sigma_{WTP}$	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664
$L_{A,max}$ (P90)	106,5	106,0	105,7	103,7	102,7	101,7	100,7	99,7
Frequenzen	Oktavspektrum L_W (P50)							
63 Hz	86,1	85,6	84,8	82,9	81,9	80,9	79,9	79,1
125 Hz	93,6	93,1	92,5	90,6	89,6	88,7	87,6	86,7
250 Hz	96,2	95,7	95,3	93,4	92,4	91,4	90,4	89,4
500 Hz	99,9	99,4	99,2	97,1	96,1	95,1	94,2	93,1
1 kHz	98,8	98,3	98,0	96,0	95,0	94,0	93,0	92,0
2 kHz	94,7	94,2	93,9	91,9	90,8	89,8	88,9	87,8
4 kHz	87,8	87,3	86,8	84,8	83,8	82,8	81,7	80,8
8 kHz	78,0	77,5	76,7	74,7	73,7	72,6	71,6	70,7
A-wgt	104,8	104,3	104,0	102,0	101,0	100,0	99,0	98,0

Tabelle 2: Eingangsgrößen für Schallimmissionsprognosen V162-5.6/6.0/6.2 MW, Herstellerangabe

Classification: Restricted

VESTAS PROPRIETARY NOTICE

T06 0079-0618 Vier 03 - Approved-Excerpt from DMI, 2021-12-03 by NIVOL

0079-6518 V09

RESTRICTED

2021-12-03



Seite
3 / 6

A. Herstellerangabe

Liegt kein Schall-Emissionsmessbericht für die geplante Windenergieanlage (WEA) vor muss die Schallimmissionsprognose auf den hier dargestellten Herstellerangaben $L_{A,max}$ (P90) basieren.

In den VESTAS Spezifikationen (Allgemeine Spezifikation bzw. Leistungsspezifikation) ist der mittlere zu erwartende Schalleistungspegel L_{eq} (P50) dargestellt.

Gemäß dem vom LAI eingeführten Dokument „Hinweise zum Schallimmissionsschutz bei Windkraftanlagen (WKA)“, überarbeiteter Entwurf vom 17.03.2016 mit Änderungen PhysE vom 23.06.2016 Stand 30.06.2016 (LAI Hinweise) enthält die hier dargestellte Herstellerangaben (P90) $L_{A,max}$ (P90) ebenfalls zu berücksichtigende die Unsicherheit des Schalleistungspegels.

Vestas garantiert den maximal zulässigen Emissionspegel der WEA $L_{A,max}$ (P90) gemäß nachfolgender Formel:

$$L_{A,max} = \overline{L_{eq}} + 1,28 \cdot \sigma_{WTC}$$

Blattkonfiguration	SITE & RVG (Standard)							
Betriebsmodi	PO6300 (104,0)	PO6000 (104,3)	PO5500 (104,0)	SO2 (102,0)	SO3 (101,0)	SO4 (100,0)	SO5 (99,0)	SO6 (98,0)
$\overline{L_{eq}}$ (P50) [dB(A)]	104,8	104,3	104,0	102,0	101,0	100,0	99,0	98,0
σ_{WTC}	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3
$1,28 \cdot \sigma_{WTC}$	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664	1,664
$L_{A,max}$ (P90)	106,5	106,0	105,7	103,7	102,7	101,7	100,7	99,7
Frequenzen	Oktavspektrum L_{eq} (P50)							
63 Hz	86,1	85,6	84,8	82,9	81,9	80,9	79,9	78,1
125 Hz	83,6	83,1	82,5	80,6	79,6	78,7	77,6	76,7
250 Hz	80,2	79,7	79,3	76,4	75,4	74,4	73,4	71,4
500 Hz	69,9	69,4	69,2	67,1	66,1	65,1	64,2	63,1
1 kHz	60,8	60,3	60,0	60,0	59,0	58,0	57,0	56,0
2 kHz	54,7	54,2	53,9	51,9	50,8	49,8	48,9	47,9
4 kHz	47,8	47,3	46,8	44,8	43,8	42,8	41,7	40,8
8 kHz	38,8	38,3	37,7	35,7	34,7	33,6	32,6	31,7
A-avgf	104,8	104,3	104,0	102,0	101,0	100,0	99,0	98,0

Tabelle 2: Eingangsgrößen für Schallimmissionsprognosen V162-5 5/6 0/5 2 MW.
Herstellerangabe

Classification: Restricted

VESTAS PROPRIETARY NOTICE

100 0079-6518 V09 - Approved - Exported from DMS - 2021-12-03 by JNNOL