P:\hkm\69\69915\02_PBe_3d_69915.doc: 02, 05, 2007

MÜLLER-BBM

Niederlassung Gelsenkirchen Am Bugapark 1 45899 Gelsenkirchen Tel. +49(209)98308 - 0 Fax +49(209)98308 - 11 www.MuellerBBM.de

Dipl.-Ing. (FH) Dirk Hinkelmann Tel. +49(209)98308-17 Dirk.Hinkelmann@MuellerBBM.de

M69 915/2 hkm/khl 27. April 2007

Schallemissionsmessung gemäß DIN EN 61400-11 und den Technischen Richtlinien für Windenergieanlagen (FGW-Richtlinien)

an einer Anlage vom Typ Enercon E-53 am Standort 26409 Wittmund-Eggelingen mit einer Leistung von 800 kW im Betrieb I

Prüfbericht Nr. M69 915/2

Auftraggeber:

Enercon GmbH

Dreekamp 5

26605 Aurich

Bearbeitet von:

Dipl.-Ing. (FH) Dirk Hinkelmann Dipl.-Ing. (FH) Michael Köhl Dipl.-Phys. Wilhelm von Heesen Dipl.-Ing. (FH) Marcus Paewinsky

Berichtsdatum:

27. April 2007

Prüfdatum:

28. Februar und 01. März 2007

Berichtsumfang:

Insgesamt 72 Seiten davon

20 Seiten Textteil,22 Seiten Anhang A,23 Seiten Anhang B,5 Seiten Anhang C und2 Seiten Anhang D

P:\hkm\69\69915\02_PBe_3d_69915.doc;02, 05, 2007

Inhaltsverzeichnis

Zusar	nmenfassung	4
1	Situation und Aufgabenstellung	4
2	Zitierte Unterlagen	5
3	Umgebung des Aufstellungsorts der untersuchten WEA	5
4	Beschreibung der Windenergieanlage	5 6
5	Durchführung der Messungen	7
5.1	Zeitpunkt der Messungen	7
5.2	Prüfpersonal	7
5.3	Beschreibung des Messaufbaues	7
5.4	Verwendete Messgeräte	8
5.5	Erfasste Messgrößen	9
5.6	Ablauf der Messungen	9
6	Auswertung und Ergebnisse zur Schallemission der WEA	11
6.1	Messung der Windgeschwindigkeit	11
6.1.1	Ermittlung der standardisierten Windgeschwindigkeit aus der gemessenen elektrischen Leistung	12
6.1.2	Ermittlung der standardisierten Windgeschwindigkeit aus den Messungen mit dem Anemometer	13
6.2	Äquivalente Dauerschalldruckpegel bei Betrieb der WEA	14
6.3	Äquivalente Dauerschalldruckpegel bei Stillstand der WEA	14
6.4	Fremdgeräuschkorrigierte äquivalente Dauerschalldruckpegel	15
6.5	Schallleistungspegel der WEA als Funktion der standardisierten Windgeschwindigkeit	15
6.6	Schallleistungspegel der WEA	17
6.7	Ton- und Impulshaltigkeit der WEA-Geräusche	17
6.7.1	Tonhaltigkeit	17
6.7.2	Impulshaltigkeit	18
6.8	Ergebnis: Immissionswirksamer Schallleistungspegel	18
7	Nabenhöhenumrechnung	18
7.1	Hinweis zur Rechengenauigkeit und zur Rundung	19
8	Messunsicherheit	19
3.1	Standorteinflüsse	19
3.2	Messunsicherheit Typ A und B	19

<u>Anhänge</u>

Anhang A L

Lageplan und Fotodokumentation

Dokumentation der Messung und Auswertung

Anhang B

Ergebnisse der Auswertung

Anhang C

Berechnete Leistungskurve,

Zur Auswertung verwendete Leistungskurve (Linearisiert),

Herstellerbescheinigung

Anhang D

Stammblatt Geräusche

Zusammenfassung

Für die Firma Enercon wurde eine Schallemissionsmessung an einer Windenergieanlage (WEA) vom Typ ENERCON E-53 mit einer Nabenhöhe von 76 m am Standort 26409 Wittmund-Eggelingen durchgeführt.

Die Schallemissionsmessungen wurden am 28.02.2007 und am 01.03.2007 gemäß DIN EN 61400-11 und den Technischen Richtlinien für Windenergieanlagen (FGW-Richtlinien), Teil 1 im Betrieb I durchgeführt. Die Nennleistung im Betrieb I beträgt 800 kW bei einem Drehzahlbereich von 12 bis 29 1/min.

Für den Betrieb I wurde ein Schallleistungspegel von L_{WA} = 100,9 dB(A) bestimmt. Dieser Schallleistungspegel wurde in der standardisierten Windklasse, die aus den elektrischen Leistungsdaten der WEA errechnet wurde, von 9 m/s ermittelt.

Zuschläge für Impulshaltigkeit wurden nicht vergeben.

Durch die Auswertungen der Schallemissionsmessdaten nach DIN EN 61400-11 bzw. DIN 45681 ergab sich, dass für den Betrieb I die Vergabe eines Tonhaltigkeitszuschlag K_{TN} im Nahbereich in allen Windklassen nicht gerechtfertigt ist.

Für die Unsicherheit der Schallemissionsangaben wird nach der DIN EN 61400 -11 der Wert von $U_{\rm C}$ = 0,8 dB ermittelt.

Für den technischen Inhalt verantwortlich:

Minholmann Viel

Dipl.-Ing. (FH) Dirk Hinkelmann Telefon 0209 / 983 08 – 17

MÜLLER-BBM

Akkreditiertes Prüflaboratorium nach ISO/IEC 17025



Dipl.-Ing. (FH) Michael Köhl Telefon 0209 / 983 08 – 21



1 Situation und Aufgabenstellung

Für die Firma Enercon GmbH sollte an dem Prototyp der Windenergieanlage (WEA) vom Typ ENERCON E-53 mit einer Nabenhöhe von 76 m am Standort 26409 Wittmund-Eggelingen eine Schallemissionsmessung durchgeführt werden.

Der Messaufbau soll den Anforderungen der DIN EN 61400-11 entsprechen, und die Schallemissionsmessung sollte gemäß den Technischen Richtlinien für Windenergieanlagen (FGW-Richtlinien), Teil 1 [6] im Betrieb I mit einer Nennleistung von 800 kW und einem Drehzahlbereich von 12 bis 29 1/min durchgeführt werden. Die Abbildung A 1 im Anhang A zeigt einen Lageplan mit dem Standort der WEA.

2 Zitierte Unterlagen

- [1] DIN EN 61400-11: Windenergieanlagen. Teil 11: Schallmessverfahren. November 2003
- [2] DIN 45681: Bestimmung der Tonhaltigkeit von Geräuschen und Ermittlung eines Tonzuschlages für die Beurteilung von Geräuschimmissionen. März 2005
- [3] DIN 45645-1: Ermittlung von Beurteilungspegeln aus Messungen. Teil 1: Geräuschimmissionen in der Nachbarschaft. Juli 1996
- [4] Sechste Allgemeine Verwaltungsvorschrift zum Bundes-Immissionsschutzgesetz (Technische Anleitung zum Schutz gegen Lärm TA Lärm) vom 26. August 1998, GMBI 1998, Nr. 26, S. 503
- [5] DIN ISO 9613-2: Akustik Dämpfung des Schalls bei der Ausbreitung im Freien. Teil 2: Allgemeines Berechnungsverfahren. Entwurf September 1997
- [6] Fördergesellschaft Windenergie e.V: Technische Richtlinien für Windenergieanlagen (FGW-Richtlinie), Teil 1: Bestimmung der Schallemissionswerte, Revision 17, Stand 01.07.2006
- [7] Enercon GmbH:

E-Mails von Abteilung Site Assessment mit Herstellerbescheinigung, Leistungskennlinie für den Betrieb I bei 800 kW, Auszüge aus den Betriebsdaten der Anlagenaufzeichnung für beide Messtermine; Aurich, Februar und März 2007

3 Umgebung des Aufstellungsorts der untersuchten WEA

Die Umgebung der untersuchten WEA ist in den Abbildungen A 2 bis A 5 im Anhang A sowie in der Abbildung A 1 dargestellt.

Wie auf den Bildern deutlich wird, ist die Umgebung der WEA landwirtschaftlich geprägt. Das Gelände ist im großen Umkreis der WEA relativ eben.

Am Messtag wurde die benachbarte WEA zur untersuchten Enercon E-53 abgeschaltet, da diese einen Einfluss auf die Schallemissionsmessung hatte.

4 Beschreibung der Windenergieanlage

Bei der WEA handelt es sich um eine getriebelose Maschine, die im Teillastbereich mit variabler Drehzahl und Einzelblattverstellung betrieben wird. Hierfür gelten die folgenden Angaben:

Hersteller:

Enercon GmbH, Dreekamp 5, 26605 Aurich

Тур:

ENERCON E-53

Seriennummer:

53001

Daten der WEA:

800 kW Nennleistung, Horizontalachs-Anlage

H = 75,6 m, Höhe des Rotormittelpunktes über Grund

2,5 m/s Einschaltwindgeschwindigkeit 12 m/s Nennwindgeschwindigkeit

Pitch Leistungsregelung, elektrischer Antrieb

Turmmaterial: Stahl

Rotor:

D = 52,9 m Rotordurchmesser, 2.198 m² bestrichene Fläche

Luvläufer mit aktiver Blattverstellung, im Teillastbereich variable Dreh-

zahl von 12 - 29 1/min

3 Blätter je 25,25 m Länge aus GFK (Epoxidharz)

je Rotorblatt ein autarkes Stellsystem

2,65 m Abstand zwischen Rotorflanschmittelpunkt und Turmmittellinie

Generator:

E-53

Getriebe:

Anlage ist ohne Getriebe ausgeführt

Die Herstellerbescheinigung ist auf den Seiten im 4 und 5 im Anhang C abgebildet.

P:\hkm\69\69915\02_PBe_3d_69915.doc:02. 05. 2007

5 Durchführung der Messungen

5.1 Zeitpunkt der Messungen

Die Messungen wurden am 28.02.2007 in der Zeit von 12:45 Uhr und 20:00 Uhr und am 01.03.2007 in der Zeit von 09:00 Uhr bis 12:00 durchgeführt.

5.2 Prüfpersonal

Die Messungen wurden von Dipl.-Phys. Wilhelm von Heesen und Dipl.-Ing. (FH) Marcus Paewinsky durchgeführt.

5.3 Beschreibung des Messaufbaues

Für die Schallemissionsmessungen wurde das Mikrofon gemäß DIN EN 61400-11 [1] auf einer ebenen schallharten Platte aus Aluminium angebracht. Die Abmessungen der Platte sind

Durchmesser 1,1 m, Dicke 3,0 mm.

Nach [1] muss der Referenzmesspunkt in Lee der WEA liegen, und zwar innerhalb eines Winkelbereichs von \pm 15° bezogen auf die Windrichtung während der Messung. Die Lage wurde eingehalten (vgl. Abbildung A 1 und A 2 im Anhang A).

Die Windrichtung wurde vor jeder Messung kontrolliert und die Mikrofonposition gegebenenfalls entlang des vorbereiteten Abstandsradius neu positioniert.

Das Messmikrofon wurde mit zwei Windschirmen gegen windinduzierte Geräusche geschützt. Als erster Windschirm wurde eine Hälfte des Original B&K-Windschirms mit 90 mm Durchmesser verwendet. Als zweiter Windschirm kam ein von Müller-BBM entwickelter Messaufbau (vgl. Abbildung A 5 im Anhang A) zur Anwendung, dessen Frequenzgang im Müller-BBM Hallraum geprüft wurde. Als Ergebnis dieser Prüfung ist für den ausgewerteten Frequenzbereich eine Frequenzgang-Korrektur erforderlich, die bei den weiteren Auswertungen berücksichtigt wurde.

Der Referenzmesspunkt muss nach [1] den Abstand $R_{\rm O}$ = H + D/2 zu der WEA-Turmmittellinie (zulässige Toleranz \pm 20%) aufweisen. Mit der Nabenhöhe H = 76 m und dem Rotordurchmesser D = 52,9 m folgt $R_{\rm O}$ = 102,1 m. Unter Berücksichtigung der Toleranz muss der Referenzmesspunkt damit in einem Abstand von $R_{\rm O}$ = 81,6 m bis $R_{\rm O}$ = 122,5 m angeordnet werden. Mit einem Abstand von $R_{\rm O}$ = 102 m vom Referenzmesspunkt bis zur WEA-Turmmittellinie wurde die Anforderung aus [1] erfüllt.

Mit dem Abstand zwischen Turmmittellinie und Rotorflanschmittelpunkt von $R_T - R_f = 2,65$ m und dem vertikalen Höhenunterschied zwischen Referenzmesspunkt und Turmfundament von 0 m ergibt sich bei einem Abstand zwischen Grenzflächenmikrofon und Turmachse von $R_0 = 102$ m ein Einfallswinkel von $\phi = 35,8^\circ$, womit die Anforderungen $25^\circ \le \phi \le 40^\circ$ nach [1] erfüllt sind.

Gemäß [1] bzw. [6] ist ein Anemometer in Gegenwindrichtung vor der WEA in einer Höhe zwischen 10 m und Nabenhöhe zu installieren. Der Abstand zur Rotorebene muss dabei zwischen 2 * D und 4 * D liegen.

Der Messmast wurde in einem Abstand von ca. 125 m west-südwestlich von der WEA aufgestellt; die Anemometerhöhe betrug 11,5 m über Grund.

Aus diesem Wert und der Nabenhöhe der Anlage ergibt sich nach [1] ein Winkel β zur Definition des erlaubten Bereiches für den Standort des Windmastes von ca. β = 31°. Die Bedingung aus [1] wurde somit erfüllt.

5.4 Verwendete Messgeräte

Die während den Messungen vor Ort bzw. zur Auswertung im Labor eingesetzten Messgeräte sind in Tabelle 1 zusammengestellt.

Tabelle 1. Mess- und Auswertungsgeräte

Bezeichnung	Hersteller	Тур	Seriennum- mer
Präzisionsschallanalysator	Brüel & Kjaer	2260	2283373
Mikrofon	Brüel & Kjaer	4189	2275367
Kalibrator	Brüel & Kjaer	4231	2272105
Windschirm, primär	Brüel & Kjaer	UA0237	-
Windschirm, sekundär	Müller-BBM	-	-
Anemometer Windgeschwindigkeitsanzeiger Windrichtungsanzeiger	Lamprecht	00.14522.100060	710581.0042 710581.0041
Wetterstation	Conrad	BAR 899 HG	1006147
Barometer	Brüel & Kjaer	UZ003	-
Thermometer	-	-	-
Notebook	Dell	Latitude D610	_
Mobiles Messsystem	Müller-BBM Vibro- Akustik Systeme GmbH	PAK-Mobil MKII	-
Mess- und Auswertesoftware	Müller-BBM Vibro- Akustik Systeme GmbH	PAK	Version 5.2
Auswertesoftware	Müller-BBM	WEA_DaV	Version 1.2e
Laser Entfernungsmesser	Leica	LRF 1200 scan	1136324

Der verwendete Präzisionsschallanalysator und das dazu gehörige Mikrofon waren zum Zeitpunkt der Messungen geeicht.

Die akustische Messkette wurde vor den Messungen kalibriert. Die Kalibrierung wurde nach Abschluss der Messungen überprüft und bestätigt.

Alle Mess- und Auswertegeräte werden in regelmäßigen Abständen in unserem eigenen Kalibrierlabor geprüft. Sie erfüllen die in [1] genannten Anforderungen an die Mess- und Auswertegeräte.

5.5 Erfasste Messgrößen

Während den Messungen wurden folgende Messgrößen erfasst und von dem PAK-Mehrkanalmesssystem in digitaler Form als Funktion der Zeit gespeichert:

- Schalldruckpegel am Referenzmesspunkt (parallele Erfassung und Speicherung durch geeichten Schallanalysator)
- · eigenes Anemometer: Windgeschwindigkeit und -richtung
- Anemometer der WEA: Windgeschwindigkeit
- von der WEA: erzeugte elektrische Leistung P_m und Drehzahl

Ergänzend wurden der Luftdruck p und die Lufttemperatur T_K zu Beginn jeder Messreihe von einer Wetterstation abgelesen und dokumentiert.

5.6 Ablauf der Messungen

Die Enercon E-53 wurde am Messtermin im Betrieb I mit einer Nennleistung von 800 kW betrieben. Die folgenden Messzeiten wurden bei Betrieb und bei Stillstand der WEA realisiert:

- WEA im Betrieb I mit einer Nennleistung von 800 kW 366 Minuten;
- WEA im Stillstand, d. h. Fremdgeräusch 120 Minuten.

Die folgende Tabelle 2 gibt einen Überblick über den zeitlichen Ablauf der Messungen und über die Witterungsbedingungen während den Messungen. Die angegebenen Mittelwerte der Windgeschwindigkeit und Windrichtung sind aus den Messdaten des eigenen Windmastes ermittelt worden.

Tabelle 2. Zusammenfassung der Messungen, die zur Auswertung herangezogen wurden, mit den zugehörigen Wetterbedingungen

Mess.			Wette	rstation	Anemometer in 11,5 m Höhe						
-Nr. weise der WEA		zeit	Temp.	Luft-	Windrichtung in °			Windgeschw. in m/s			
	doi 112/		in °C	druck in hPa	Min	Max	Mittel	Min	Max	Mittel	
M_03	Stillstand	14:00- 14:30	9	991	207	272	252	5	11	8	
M_06	800 kW	16:30 - 17:00	7	991	229	280	252	5	12	8	

Fortsetzung Tabelle 3

M_07	Stillstand	17:05- 17:35	7	991	222	269	248	4	10	7
M_08	Stillstand	17:42 - 17:12	7	991	208	266	239	3	9	5
M_09	800 kW	18:43 - 19:13	8	991	182	238	211	2	6	4
M_10	800 kW	19:16 - 19:46	8	991	177	246	209	2	5	4
M_12	800 kW	09:11 - 09:41	7	985	179	256	255	1	5	3
M_13	800 kW	09:41 - 10:11	7	985	215	276	243	3	8	5
M_14	800 kW	10:16 - 10:46	7	985	222	279	248	2	9	5
M_15	800 kW	10:48 - 10:54	7	985	222	269	249	6	9	7
M_16	Stillstand	11:01 - 11:31	8	986	219	278	248	5	11	7

Die o. g. Messungen sind in den Abbildung A 6 bis A 23 im Anhang A ausführlich dokumentiert. Die von der Auswertung während der Messung ausgeschlossenen Zeitbereiche (Störgeräusche) sind grau hinterlegt. Ggf. wurden bei der Auswertung im Labor weitere Störgeräusche ausgeschnitten.

Von Enercon wurden uns die Betriebsdaten der untersuchten WEA für den Zeitraum von 12:00 Uhr bis 20:00 Uhr für den ersten Messtag und von 09:00 Uhr bis 12:00 Uhr für den zweiten Messtag zur Verfügung gestellt. Diese Daten sind grafisch in den - Abbildungen B 20 und B 21 im Anhang B dargestellt.

Tabelle 3. Anzahl der in den Messungen erfassten 10-Sekundenintervalle, die zur Auswertung verwendet wurden

MessNr. Standardisierte Windklasse, m/s									
	5	6	7	8	9	10			
Stillstand der WEA									
M_03	46	41	8	3	1	0			
M_07	18	27	23	10	3	0			
M_08	68	21	2	0	0	0			
M_16	0	16	38	18	10	3			
Summe	132	105	71	31	14	3			
		Bet	rieb I (800 kV	V)					
M_06	0	2	2	3	28	5			
M_09	14	132	22	3	0	0			
M_10	0	134	15	0	0	0			
M_13	75	23	0	0	0	0			
M_14	29	25	15	2	0	0			
M_15	0	8	11	2	0	0			
Summe	118	324	65	10	28	5			

Nach [1] sollen für die Auswertung in jeder Windgeschwindigkeitsklasse Messdaten mit einer Gesamt-Messzeit von mindestens 180 Sekunden ermittelt werden.

Wie die obige Tabelle 3 verdeutlicht, wurden bei den Messungen im Betrieb I in den Windklassen 5, 6, 7 und 9 m/s eine nach [1] ausreichende Anzahl von 10-Sekunden-Mittelwerten ermittelt. In den Windklassen 8 und 10 m/s wurden weniger als die nach [1] erforderlichen 10-Sekundenmittelwerte ermittelt, was sich jedoch auf die berechneten Schallleistungspegel in diesen Windklassen kaum auswirkt. (vgl. Abbildungen Abbildung B3 und Abbildung B4).

Bei der Fremdgeräuschmessung konnte in den Windklassen 5 bis 8 m/s eine nach [1] ausreichende Anzahl von Mittelwerten erfasst werden. Die fehlenden Mittelwerte in den Windklassen 9 und 10 m/s haben jedoch keinen Einfluss auf die ermittelten Regressionen.

6 Auswertung und Ergebnisse zur Schallemission der WEA

Das wesentliche Ziel der Auswertung besteht darin, die Schallemission der WEA als Funktion der Windgeschwindigkeit zu beschreiben. Nach DIN EN 61400-11 ist dabei die sogenannte "standardisierte Windgeschwindigkeit $V_{\rm S}$ " als Bezugsgröße zu verwenden. Dies ist die auf Referenzbedingungen (10 m Höhe und 0,05 m Rauhigkeitslänge) umgerechnete Windgeschwindigkeit unter der Annahme eines logarithmischen Windprofils.

Nach [1] ist der messtechnisch erfasste Geschwindigkeitsbereich in Windklassen mit einer Klassenbreite von 1 m/s einzuteilen; diese Windklassen sind nicht überlappend und symmetrisch zu einem ganzzahligen Wert der Windgeschwindigkeit angeordnet.

Der erste Schritt der Auswertung besteht darin, diese standardisierte Windgeschwindigkeit zu bestimmen, die dann im Weiteren mit den anderen Messgrößen zu korrelieren ist.

6.1 Messung der Windgeschwindigkeit

Nach [1] soll die Windgeschwindigkeit entweder

- 1. aus der Leistungsabgabe und der Leistungskurve der WEA oder
- 2. aus einer Messung mit einem Anemometer

bestimmt werden.

Das Verfahren 1 ist obligatorisch für Messungen im Rahmen einer Zertifizierung bzw. Deklaration der Geräuschemissionswerte.

Für die Fremdgeräuschmessungen bei Stillstand der WEA wird die Windgeschwindigkeit aus den Messwerten des Anemometers bestimmt.

In den folgenden Kapiteln werden die beiden Messverfahren dargestellt.

MÜLLER-BBM

6.1.1 Ermittlung der standardisierten Windgeschwindigkeit aus der gemessenen elektrischen Leistung

Die Bestimmung der standardisierten Windgeschwindigkeit $V_{\rm S}$ bei Betrieb der WEA wird nach dem gemäß [1] vorzuziehenden Verfahren aus der gemessenen elektrischen Leistung der WEA und der Leistungskurve der WEA durchgeführt. Die Leistungskurve der WEA gibt die Beziehung zwischen der Windgeschwindigkeit $V_{\rm Z}$ in der Höhe des Rotormittelpunktes und der von der WEA erzeugten elektrischen Leistung $P_{\rm n}$ bei atmosphärischen Normbedingungen von 15°C und 101,3 kPa wieder. Die Leistungskurve erhielten wir mit [7] von dem Anlagenhersteller Enercon. Es handelt sich bei der vom Hersteller zur Verfügung gestellten Leistungskurve um eine berechnete und somit um eine garantierte Kurve. Die berechnete Leistungskurve ist grafisch und tabellarisch in der Abbildung C 1 im Anhang C dargestellt. Zur weiteren Auswertung wird die Leistungskurve durch eine Linearisierung zwischen den einzelnen Datenpunkten angenähert. Diese Linearisierung ist Abbildung C 2 im Anhang C dargestellt.

Da es sich bei der untersuchten WEA um eine aktive Pitch-geregelte Anlage handelt, ist bei der Auswertung keine Korrektur der gemessenen elektrischen Leistung $P_{\rm m}$ auf die atmosphärischen Normbedingungen notwendig. Stattdessen wird nach [1] für die normierte Leistung $P_{\rm n}$ die gemessene Leistung verwendet:

$$P_{\rm n} = P_{\rm m} \tag{1}$$

Für Anlagen mit aktiver Leistungsregelung muss die aus der Leistungskurve ermittelte Windgeschwindigkeit $V_{\mathbb{D}}$ nach Gleichung 5 aus [1] auf die Normalklimabedingungen korrigiert werden.

$$V_{H} = V_{D} \cdot \left(\frac{p_{\text{ref}} \cdot T_{k}}{p \cdot T_{\text{ref}}}\right)^{\frac{1}{3}} \text{ in m/s}$$
 (2)

Dabei ist

V_H normierte Windgeschwindigkeit in Nabenhöhe in m/s;

V_D Windgeschwindigkeit aus Leistungskurve abgeleitet in m/s;

 T_{ref} = 288 K, die Temperatur bei Normbedingungen;

 T_k die gemessene Temperatur in K;

p der gemessene Luftdruck in kPa;

 p_{ref} = 101,3 kPa, der Luftdruck bei Normbedingungen.

Mit den Wetterdaten während der Messung ergibt sich:

$$V_{\rm H} = V_{\rm D} \cdot 0.983$$
.

Die Windgeschwindigkeit V_Z in Nabenhöhe, die man für P_n aus der Leistungskurve erhält, ist nach [1] mit der folgenden Beziehung auf die normierte Windgeschwindigkeit V_S umzurechnen:

$$v_S = v_Z \cdot \left[ln \left(\frac{z_{\text{ref}}}{z_{\text{0ref}}} \right) \cdot ln \left(\frac{H}{z_0} \right) \right] : \left[ln \left(\frac{H}{z_{\text{0ref}}} \right) \cdot ln \left(\frac{z}{z_0} \right) \right] \text{ in m/s}$$
 (3)

Dabei ist:

 $V_{\rm S}$ die auf 10 m Höhe standardisierte Windgeschwindigkeit;

 $V_{\rm Z}$ die Windgeschwindigkeit in Nabenhöhe; in diesem Fall, die auf Normalklimabedingungen korrigierte, aus der Leistungskurve abgeleitete Windgeschwindigkeit in Nabenhöhe $V_{\rm H}$.

z_{ref} die Referenzhöhe 10 m;

z_{0ref} die Referenzrauhigkeitslänge 0,05 m;

H die Nabenhöhe, hier H = 75.6 m über Grund:

z die Höhe des Anemometers, hier z = H

 z_0 die Rauhigkeitslänge am Messort, hier $z_0 = 0.05$ m;

Für die hier vorliegende Geometrie der WEA ergibt sich

$$V_{\rm S} = V_{\rm z} \cdot 0.71$$
.

Die Umrechnungen von V_D über V_H zu V_S ergeben insgesamt folgende Beziehung:

$$V_{\rm S} = V_{\rm D} \cdot \approx 0.7$$
 (abhängig von der Temperatur).

Unter Verwendung der Umrechnungsfaktoren für die normierte Windgeschwindigkeit und die normierte Leistung erhält man ein Polynom, das den Zusammenhang zwischen der gemessenen elektrischen Leistung $P_{\rm m}$ und der standardisierten Windgeschwindigkeit $V_{\rm S}$ beschreibt.

Die entsprechenden Korrekturen wurden bei der Auswertung berücksichtigt.

6.1.2 Ermittlung der standardisierten Windgeschwindigkeit aus den Messungen mit dem Anemometer

Bei der Bestimmung der Windgeschwindigkeit bei den Fremdgeräuschmessungen und unter Umständen auch bei der WEA-Geräuschmessung sollen nach [1] die Ergebnisse aus der Windmessung mit dem eigenen Anemometer verwendet werden.

Entsprechend dem in Abschnitt 6.1.1 beschrieben Verfahren wurden die mit dem eigenen Anemometer (z = 11,5 m über Grund) erfassten Winddaten V_z nach Gleichung (3) in die standardisierte Windgeschwindigkeit V_S umgerechnet.

$$V_{\rm s} = V_{\rm z} \cdot 0.97$$
.

P:\hkm\69\69915\02_PBe_3d_69915.doc:02, 05, 2007

6.2 Äquivalente Dauerschalldruckpegel bei Betrieb der WEA

Basierend auf [1] und [6] soll das Geräuschverhalten einer Windenergieanlage bei Emissionsmessungen im Bereich der standardisierten Windgeschwindigkeit zwischen 6 m/s und 10 m/s erfasst und dokumentiert werden.

Die Nennleistung einer WEA wird nach [6] als die Auslegungsnennleistung der leistungsoptimierten WEA definiert; im vorliegenden Fall entspricht die Nennleistung 800 kW, d.h. 95 % der Nennleistung werden bei 760 kW erreicht.

Nach [6] sind die Messdaten oberhalb von 95 % der Nennleistung zu korrigieren, falls 95 % der Nennleistung unterhalb der standardisierten Windklasse von 10 m/s erreicht wird. Für diese Korrektur ist nach [6] zwingend die Gondelanemometermethode nach IEC 61400 Ed. 2 vorgeschrieben. Hierbei wird aus allen Messdaten, die zwischen 5% und 95% der WEA-Nennleistung liegen, eine lineare Regression zwischen der mit dem Gondelanemometer erfassten Windgeschwindigkeit V_n und der aus der elektrischen Leistung der WEA bestimmten Windgeschwindigkeit in Nabenhöhe V_H durchgeführt. Mit der ermittelten Regression werden die Daten des Gondelanemometers V_n , die über 95% der Nennleistung liegen, korrigiert.

Die zur Berechnung der Regression verwendeten Wertepaare der aus der elektrischen Leistung der WEA bestimmten Windgeschwindigkeit $V_{\rm H}$ und der mit dem Gondelanemometer erfassten Windgeschwindigkeit $V_{\rm n}$ sind in Abbildung B 1 im Anhang B dargestellt.

In der Abbildung B 2 sind die für die Auswertung der untersuchten WEA verwendeten Messdaten in der Übersicht dargestellt. In der Darstellung der ermittelten Schalldruckpegel über der standardisierten Windgeschwindigkeit (in der Grafik unten links) sind die direkt gemessenen und dann zeitlich über eine Dauer von 10 Sekunden gemittelten Schalldruckpegel abgebildet. Alle dargestellten Schalldruckpegel wurden zur Berechnung der Regression verwendet.

In der Tabelle 4 auf Seite 16 ist der aus den Messungen ermittelte Zusammenhang zwischen der standardisierten Windgeschwindigkeit und der elektrischen Leistung der WEA dargestellt.

Die Ergebnisse in Tabelle 4 verdeutlichen, dass am Messtag während des Nennbetriebs der WEA eine elektrische Leistung von ca. 790 kW in der standardisierten Windklasse von 9 m/s erreicht wurde. Eine Leistung von 760 kW (95%-Nennleistung) wird bei einer standardisierten Windgeschwindigkeit von ca. 8,3 m/s erreicht.

6.3 Äquivalente Dauerschalldruckpegel bei Stillstand der WEA

Bei Stillstand der WEA wird die standardisierte Windgeschwindigkeit aus den Messwerten des eigenen Anemometers ermittelt. Ansonsten erfolgt die Auswertung bei Stillstand der WEA auf die gleiche Art wie diejenige bei Betrieb der WEA. In der Tabelle 4 auf Seite 16 sind die Ergebnisse der Auswertung bei Stillstand der WEA zusammengestellt. Sie beschreiben das windinduzierte Fremdgeräusch und nicht auszublendendes Störgeräusch an dem Referenzmesspunkt.

P:\hkm\69\69915\02_PBe_3d_69915,doc;02, 05, 2007

6.4 Fremdgeräuschkorrigierte äquivalente Dauerschalldruckpegel

Zur Bestimmung der Schalldruckpegel, die alleine von der WEA erzeugt werden, sind – gemäß Abschnitt 8.2 von [1] – die Messergebnisse bei Betrieb der WEA mit den Messergebnissen bei Stillstand zu korrigieren.

Diese Fremdgeräuschkorrektur liefert die Werte $L_{\rm S}$ für die allein von der WEA am Referenzmesspunkt erzeugten energieäquivalenten Dauerschalldruckpegel.

Wenn die äquivalenten Dauerschalldruckpegel des Fremdgeräusches L_n bei den Messungen mehr als 6 dB unter den Pegeln L_{S+n} der WEA einschließlich Fremdgeräusch liegen, erfolgt die Korrektur bezüglich des Fremdgeräusches nach Gleichung (6) aus [1].

Nach [1] dürfen für die Auswertung des WEA-Geräusches nur Schalldruckpegel herangezogen werden, die um mindestens 6 dB über dem Fremdgeräusch liegen. Dies ist bei den hier durchgeführten Messungen in den Windklassen 5 m/s bis 10 m/s der Fall.

In Tabelle 4 sind die entsprechenden Werte zusammengestellt.

6.5 Schallleistungspegel der WEA als Funktion der standardisierten Windgeschwindigkeit

Gemäß [1] wird der Schallleistungspegel $L_{WA, k}$ der WEA aus dem fremdgeräuschkorrigierten Schalldruckpegel $L_{Aeq,c,k}$ am Referenzmesspunkt nach der folgenden Beziehung berechnet:

$$L_{\text{WA, k}} = L_{\text{Aeq,c,k}} - 6 + 10 \text{ lg} \left(\frac{4 \pi R_1^2}{S_0} \right) \text{ in dB(A)}$$
 (4)

Dabei ist:

- $L_{\text{Aeq, c, k}}$ der unter Referenzbedingungen gemessene, bezüglich des Fremdgeräusches korrigierte, A-bewertete Schalldruckpegel bei den ganzzahligen Windgeschwindigkeitswerten; entspricht nach [1] L_{S} in der Tabelle 4
- R₁ der diagonale Abstand vom Rotormittelpunkt zum Mikrofon; R₁ setzt sich zusammen aus dem Abstand des Rotorflanschmittelpunkts zur Turmmittelachse, dem Abstand von der Turmmittelachse zum Referenzmesspunkt, und dem vertikalen Abstand von dem Referenzmesspunkt zum Rotorflanschmittelpunkt
- S_0 die Bezugsfläche $S_0 = 1 \text{ m}^2$.

Mit den folgenden Abmessungen/Höhenangaben

- 0 m vertikaler Abstand zwischen Referenzmesspunkt und WEA-Fundament
- 2,65 m Abstand zwischen Rotorflanschmittelpunkt und Turmmittelachse [7]
- 102,0 m horizontaler Abstand vom Mikrofon zum Turmfuß, siehe Abschnitt 4.2
- 4,13 m Turmfußdurchmesser

$$R_1 = 129,1 \text{ m}$$

und für den Zusammenhang zwischen L_{WA} und $L_{\mathrm{Aeq,c,k}}$ die Beziehung

$$L_{WA} = L_{Aeq,c,k} + 47,2 \text{ dB(A)}.$$

Hiermit berechnen sich für den Betrieb der WEA die in Tabelle 4 zusammengestellten Schallleistungspegel $L_{\rm WA,k}$.

Tabelle 4. Zusammenfassende Darstellung der Auswertung

Wind- klasse V _s in m/s	Normierte Leistung P _n in kW	Dreh- zahl in min ⁻¹	WEA- und Fremdge- räusch (L_{S+n}) L_{Aeq} in dB(A)	Fremd- geräusch (L_n) L_{Aeq} in dB(A)	korr. Pegel (L _S) L _{Aeq,c, k} in dB(A)	Schallleist- ungspegel L _{WA,k} in dB(A)				
	Betriebszustand: 800 kW (Betrieb I)									
5	220,1	20,9 **	47,1	40,3	46,1	93,3				
6	377,9	23,8 **	50,1	41,0	49,5	96,7				
7	591,0	26,2 **	52,3	41,6	51,9	99,2				
8	746,0	27,5 **	53,6	42,3	53,3	100,5				
9	793,1	27,8 ~	54,1	43,0	53,7	100,9				
10	810,0	28,0 "	53,9	43,6	53,4	100,6				
8,3*	760,0	27,6 **	53,5	42,2	53,2	100,7				

Windgeschwindigkeit bei 95% Nennleistung

Die Daten in der Tabelle 4 wurden aus den nach [6] geforderten Regressionsanalysen, nämlich:

- Regression vierten Grades für WEA-Geräusch bei Pitch-Anlagen
- Lineare Regression f
 ür das Fremdgeräusch

ermittelt.

Die einzelnen Datenpunkte für den Betrieb I und die berechneten Regressionsanalysen sind in der Abbildung B 4 im Anhang B dargestellt. Die Schalldruckpegel, die bei mehr als 95% der Nennleistung ermittelt wurden, sind wie in [6] gefordert in der Darstellung gekennzeichnet.

^{**} Daten aus den eigenen Messungen entnommen (vgl. Abbildungen im Anhang A)

P.\hkm\69\69915\02_PBe_3d_69915.doc;02, 05, 2007

6.6 Schallleistungspegel der WEA

Wie schon in Abschnitt 6.2 beschrieben, ist das Geräuschverhalten einer Windenergieanlage bei Emissionsmessungen im Bereich der standardisierten Windgeschwindigkeit zwischen 6 m/s und 10 m/s zu erfassen.

Im vorliegenden Fall konnten an der untersuchten WEA Schallleistungspegel in den Windklassen 5 bis 10 m/s ermittelt werden. Innerhalb dieser Windklassen konnte die maximale Betriebsleistung erfasst werden.

Basierend auf den durchgeführten Messungen und Auswertungen ergibt sich für die untersuchte WEA im Betrieb I mit 800 kW ein maximaler Schallleistungspegel von

$$L_{WA} = 100,9 \text{ dB(A)}.$$

In der Abbildung B 5 ist das dazugehörige Spektrum des Schallleistungspegels in Terzbandbreite von 50 Hz bis 10000 Hz dargestellt. Die Schallleistungspegel in Oktavbandbreite sind tabellarisch neben dem Terzspektrum angegeben.

6.7 Ton- und Impulshaltigkeit der WEA-Geräusche

6.7.1 Tonhaltigkeit

Nach [1] sind zur Bestimmung der Tonhaltigkeit jeweils 12 Schmalband-Spektren des WEA-Geräusches über eine Dauer von jeweils 10 Sekunden auszuwerten. Für jede Windgeschwindigkeitsklasse sind jeweils die beiden 1-Minuten-Mittelwerte, die am nächsten bei dem ganzzahligen Windgeschwindigkeitswert liegen zu analysieren. Die Tonhaltigkeitsanalyse ist für denselben Windgeschwindigkeitsbereich wie die Messungen zur Schallleistungsbestimmung durchzuführen.

Da im vorliegenden Fall 10-Sekunden-Mittelwerte zur Bestimmung des Schallleistungspegels verwendet wurden, sind nicht die beiden 1-Minuten-Mittelwerte, sondern zwölf 10-Sekunden-Mittelwerte zur Bestimmung der Tonhaltigkeit in jeder Windklasse verwendet worden.

Nach [2] sind zur Bestimmung der Tonhaltigkeit jeweils 12 Schmalband-Spektren über eine Dauer von jeweils 10 Sekunden auszuwerten. In der Windklasse 10 m/s konnten nur 5 Schmalband-Spektren ausgewertet werden. Aus diesen 12 bzw. 5 Spektren wird dann die Höhe des Tonzuschlages als arithmetisches Mittel aus den 12 bzw. 5 Einzelwerten bestimmt

Die ausgewerteten Spektren sind in den Abbildungen B 6 bis B 14 im Anhang B dargestellt. Aufgrund der vorliegenden Messdaten wurde die Tonhaltigkeitsauswertung für die Windklassen 6 bis 10 m/s durchgeführt. Die Ergebnisse der Tonhaltigkeitsanalyse sind in den Abbildungen B 15 bis B 19 im Anhang B dargestellt.

Die Auswertung ergab, dass die WEA-Geräusche nicht tonhaltig sind, was auch dem subjektiven Eindruck vor Ort entspricht.

6.7.2 Impulshaltigkeit

Nach [6] kann auf die Auswertung der Impulshaltigkeit verzichtet werden, wenn subjektiv keine Geräusche mit impulshaltigen Anteilen wahrgenommen werden konnten. Dies war bei der untersuchten WEA der Fall, so dass auf eine Auswertung der Impulshaltigkeit verzichtet wurde.

6.8 Ergebnis: Immissionswirksamer Schallleistungspegel

Die Auswertung der Ton- und Impulshaltigkeit ergab, dass

- ein Zuschlag für tonhaltige Geräuschimmissionen nicht erforderlich ist
- ein Impulszuschlag nicht gerechtfertigt ist.

In der nachfolgenden Tabelle 5 sind die Ergebnisse der Bestimmung der Ton- bzw. Impulshaltigkeit aufgeführt.

Tabelle 5. Ton- und Impulszuschlag für den Betrieb I

Windklasse <i>V</i> _s in m/s	Leistung <i>P</i> n in kW	Schallleistungs- pegel L _{WA} in dB(A)	Tonzuschlag K _{TN} in dB	lmpulszu- schlag K _{IN} in dB
5	220,1	93,3	0	0
6	377,9	96,7	0	0
7	591,0	99,2	0	0
8	746,0	100,5	0	0
9	793,1	100,9	0	0
10	810,0	100,6	0	0

Damit beträgt der immissionswirksame maximale Schallleistungspegel der WEA bei einer standardisierten Windgeschwindigkeit von 9 m/s

 $L_{WA} = 100,9 \text{ dB(A)}.$

7 Nabenhöhenumrechnung

In [6] ist eine Rechenmethode beschrieben, mit deren Hilfe die Umrechnung eines durch Messungen ermittelten Schallleistungspegels einer Windenergieanlage (WEA) auf andere Nabenhöhen durchgeführt werden kann. Der funktionale Zusammenhang von Schallleistungspegel und Windgeschwindigkeit in 10 m Höhe über Grund muss hierzu bekannt sein (vgl. Abbildung B 4 im Anhang B).

In der nachfolgenden Tabelle Tabelle 6 sind die Ergebnisse der Nabenhöhenumrechnung für den Betrieb I auf Grundlage der Messergebnisse von der untersuchten WEA aufgeführt.

Tabelle 6. Umrechnung des Schallleistungspegels für den Betrieb I auf andere Nabenhöhen

Naben- höhe	L _{WA,P}		V	ef					
		5 m/s	6 m/s	7 m/s	8 m/s	9 m/s	10 m/s	V _{10,ref,95%}	L _{WA,P,95%}
60 m	$L_{WA,P}$ [dB(A)]	92,7	96,2	98,7	100,3	100,9	100,8	8,6 m/s	100,7 dB(A)
73 m	$L_{WA,P}$ [dB(A)]	93,2	96,7	99,1	100,5	100,9	100,6	8,3 m/s	100,7 dB(A)
93 m	$L_{WA,P}$ [dB(A)]	93,9	97,2	99,6	100,7	100,9	100,5	8,1 m/s	100,7 dB(A)

7.1 Hinweis zur Rechengenauigkeit und zur Rundung

In diesem Prüfbericht werden alle Endergebnisse für Pegelgrößen unter Berücksichtigung der Rundungsvorschriften in DIN 1333, Blatt 2 (Febr. 1972) auf eine Nachkommastelle gerundet angegeben. Alle Berechnungen werden jedoch bei EDV-Berechnungen mit der vollen Rechengenauigkeit des verwendeten Rechenprogramms durchgeführt. Hierdurch ist sichergestellt, dass im Rahmen von Berechnungen keine zusätzlichen Rundungsfehler entstehen.

8 Messunsicherheit

8.1 Standorteinflüsse

Die Standorteinflüsse für die Geräuschmessungen im Bereich der Bodenplatte werden aufgrund des direkten Einflussbereiches der WEA und aufgrund des Abstandes zum nächstgelegenen Bewuchses als "sehr gering" eingeschätzt.

8.2 Messunsicherheit Typ A und B

Die Messunsicherheit für den windgeschwindigkeitsabhängigen Schallleistungspegel der WEA wird nach Anhang D von [1] wie folgt berechnet:

- Messunsicherheit U_A für die Messwerte L_{Aeq} bei Betrieb der WEA: Wie aus den durchgeführten Auswertungen (vgl. z. B. Abbildung B 2 im Anhang B) deutlich wird, ergeben sich geringe Abweichungen zwischen den Messwerten und der Regressionsanalyse. Aufgrund dieser Abweichung und der unter Abschnitt 8.1 genannten Gründe wird für die Messunsicherheit U_A ein konservativer Wert von U_A = 0,3 dB angesetzt.
- Die Messunsicherheiten $U_{\rm B1}$ bis $U_{\rm B9}$ werden gemäß Tabelle D.1 in [1] mit den dort genannten typischen Werten angesetzt:

•	Kalibrierung	$U_{\rm B1} = 0.2 \; \rm dB$
•	Messgerät	$U_{\rm B2}$ = 0,2 dB
•	Schallharte Platte	$U_{\rm B3} = 0.3 \; {\rm dB}$
•	Messabstand	$U_{\rm B4} = 0.1 \; \rm dB$
•	Impedanz	$U_{B5} = 0,1 \text{ dB}$
•	Turbulenz	$U_{\rm B6} = 0.4 \; \rm dB$

MÜLLER-BBM

• Windgeschwindigkeit $U_{B7} = 0.2 \text{ dB}$ (aus WEA-Leistung berechnet)

• Richtung $U_{B8} = 0.3 \text{ dB}$

• Fremdgeräusch $U_{\rm B9}$ = 0,3 dB (vgl. Tabelle 4).

8.3 Gesamtunsicherheit

Für die kombinierte Gesamtmessunsicherheit U_c gilt nach [1]:

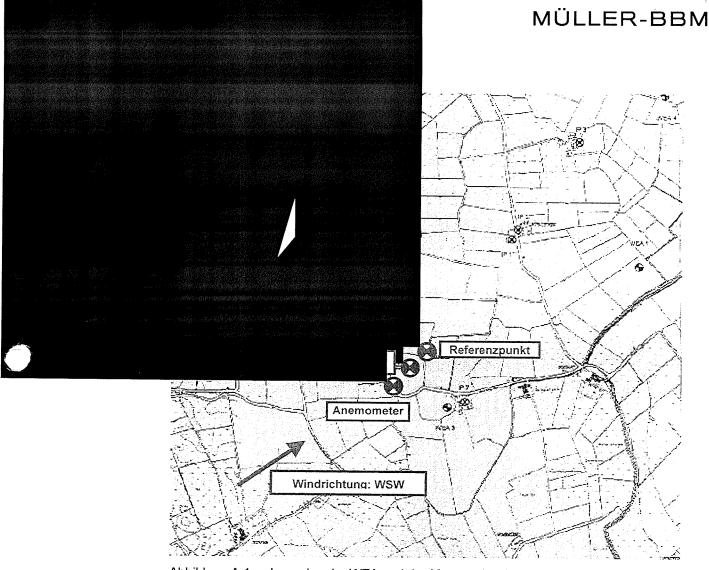
$$U_{C} = \sqrt{U_{A}^{2} + U_{B1}^{2} + U_{B2}^{2} + ... + U_{B9}^{2}}$$

Damit ergeben sich für die Schallleistungspegel $L_{\rm WA}$ eine Gesamtmessunsicherheit von $U_{\rm C}$ = 0,8 dB.

Anhang A

Lageplan und Fotodokumentation

Dokumentation der Messung und Auswertung



Lageplan der WEA und der Messpunkte (Plan nicht zur Maßentnahme ge-Abbildung A 1. eignet)



Abbildung A 2. Blick vom Grenzflächenmikrofon zur WEA

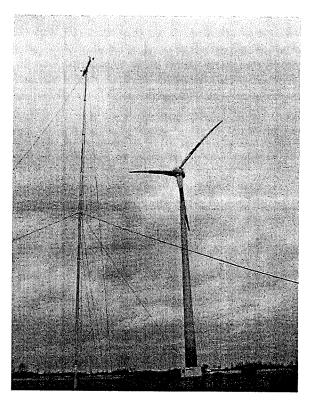
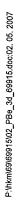


Abbildung A 3. Seitenansicht WEA



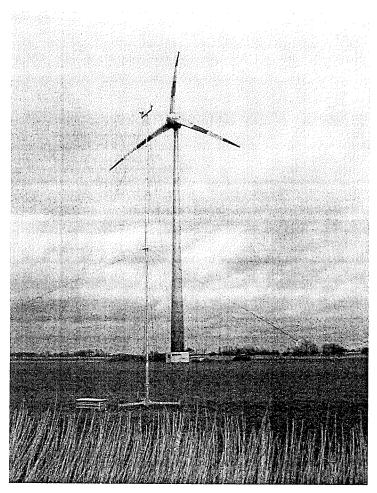


Abbildung A 4. Blick vom Windmesspunkt zur WEA

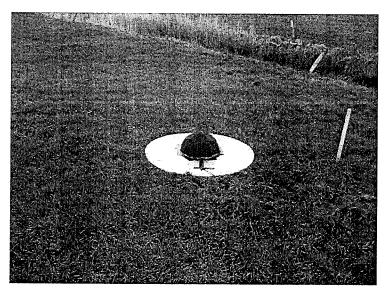


Abbildung A 5. Verwendetes Grenzflächenmikrofon mit Umgebung (Feld)

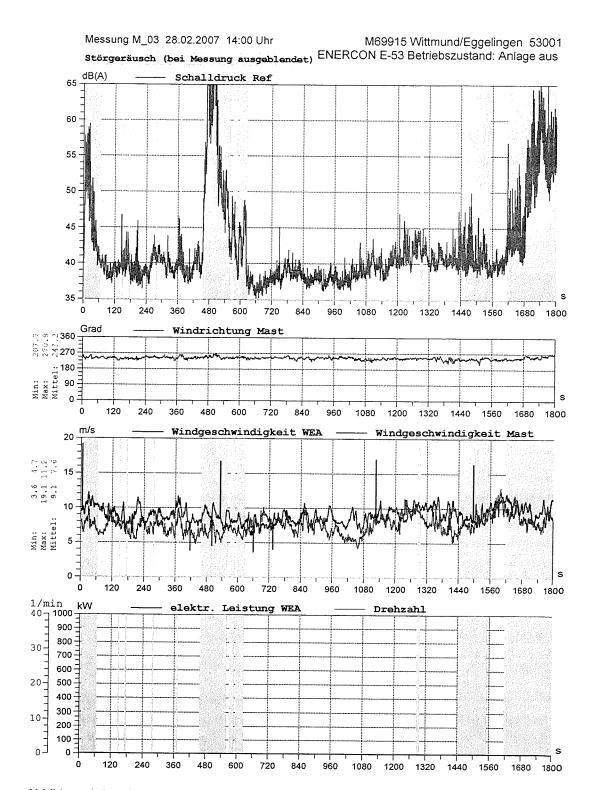


Abbildung A 6. Darstellung aller relevanten Messgrößen der Messung m_03

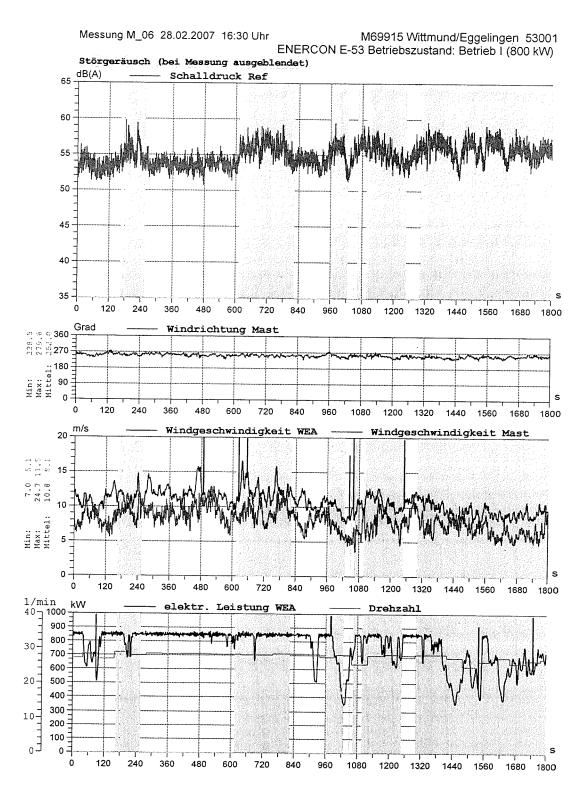


Abbildung A 7. Darstellung aller relevanten Messgrößen der Messung m_06

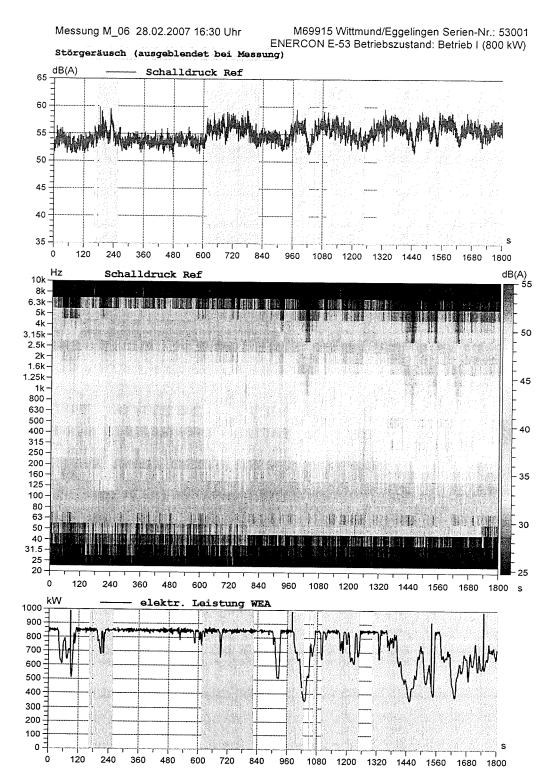


Abbildung A 8. Darstellung Campbell-Diagramm der Messung m_06

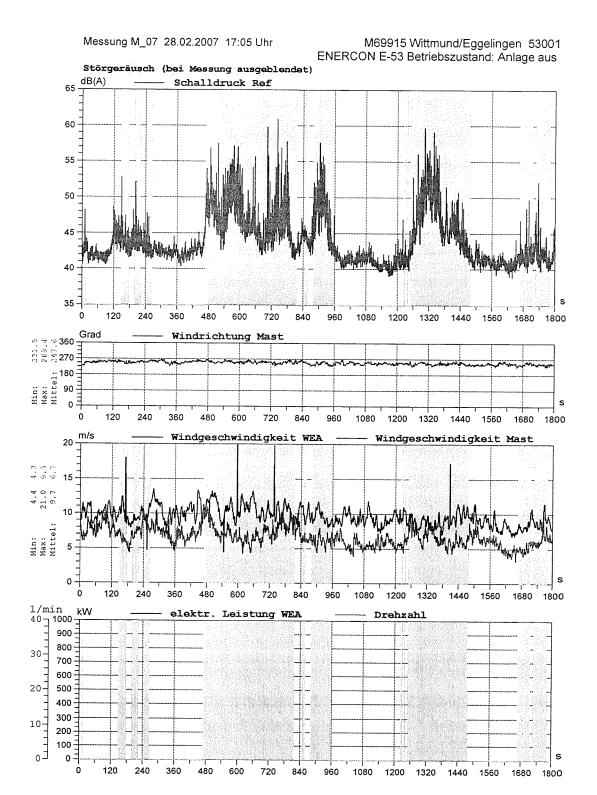


Abbildung A 9. Darstellung aller relevanten Messgrößen der Messung m_07

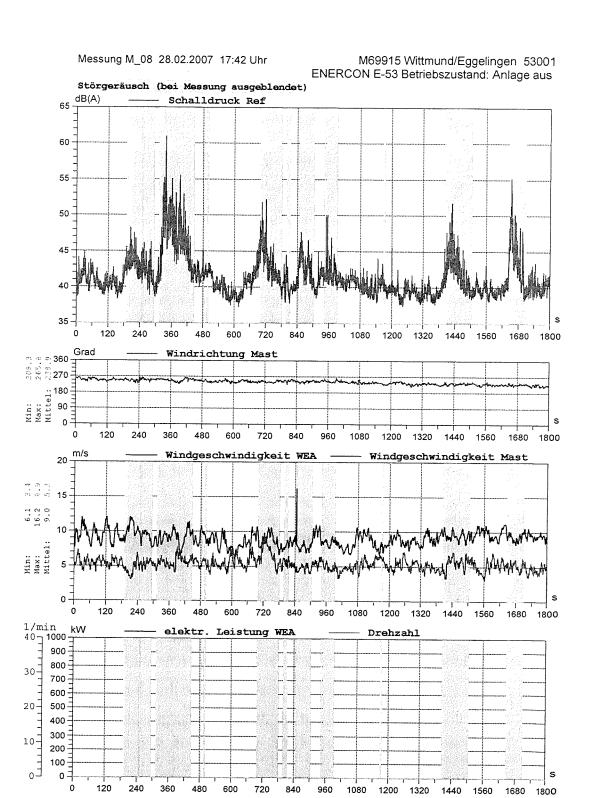


Abbildung A 10. Darstellung aller relevanten Messgrößen der Messung m_08

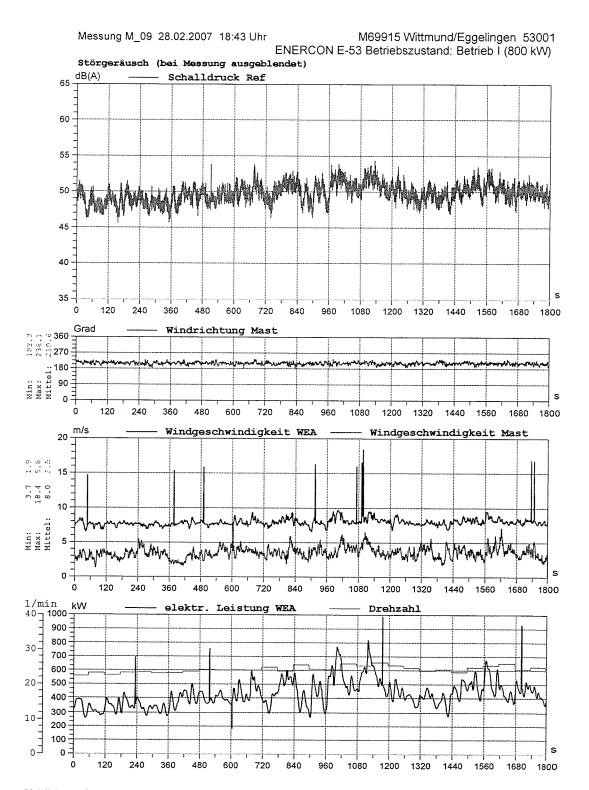


Abbildung A 11. Darstellung aller relevanten Messgrößen der Messung m 09

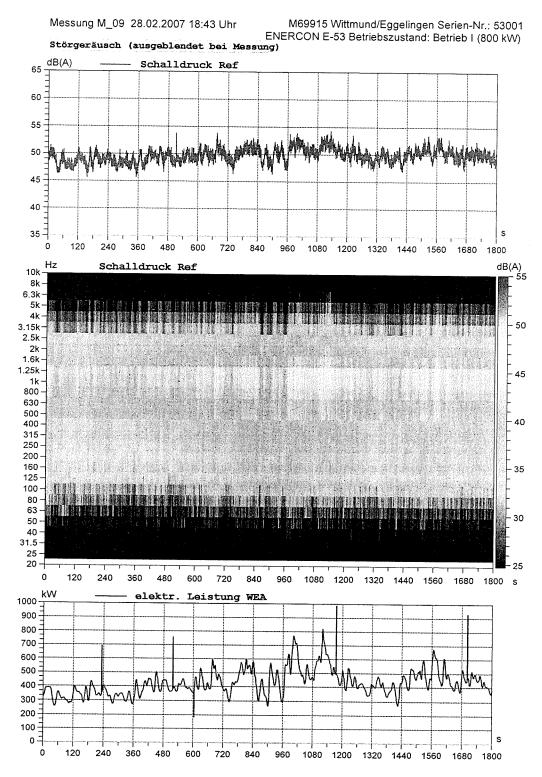


Abbildung A 12. Darstellung Campbell-Diagramm der Messung m_09

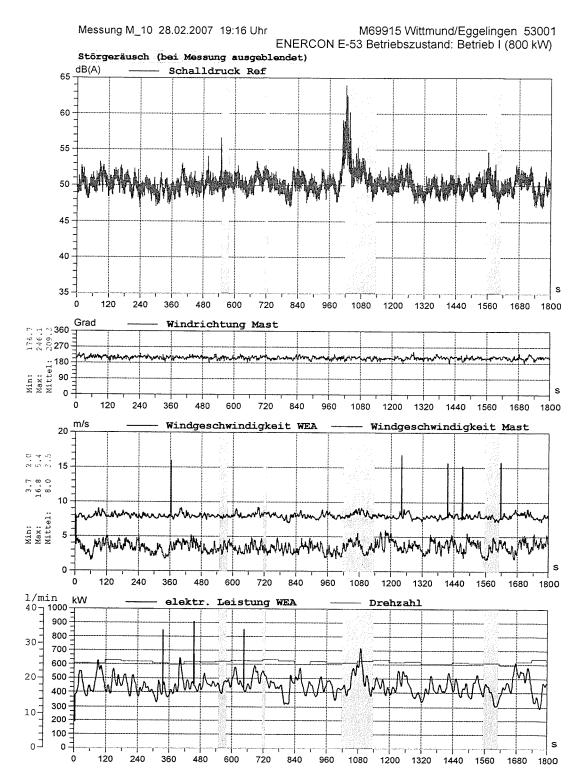


Abbildung A 13. Darstellung aller relevanten Messgrößen der Messung m_10

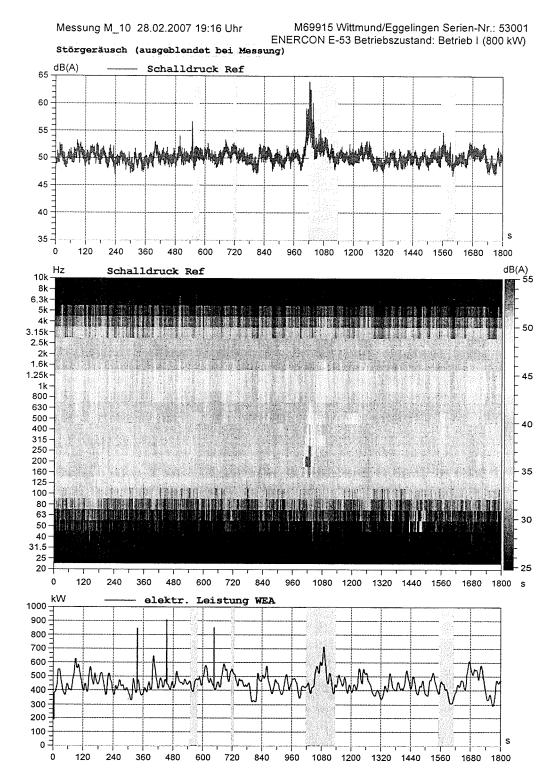


Abbildung A 14. Darstellung Campbell-Diagramm der Messung m 10

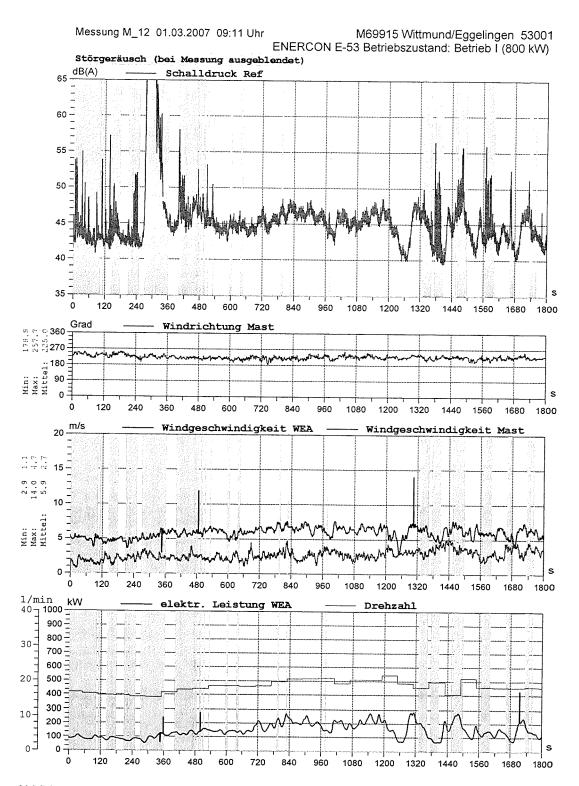


Abbildung A 15. Darstellung aller relevanten Messgrößen der Messung m_12

MÜLLER-BBM

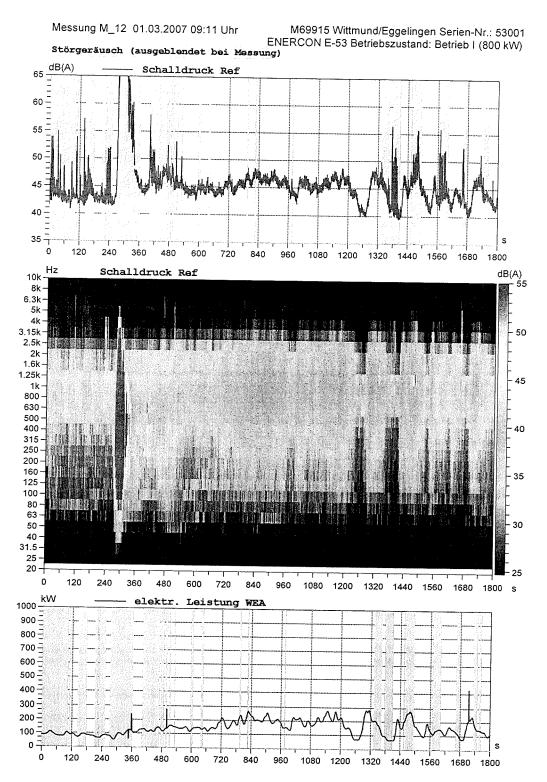


Abbildung A 16. Darstellung Campbell-Diagramm der Messung m_12

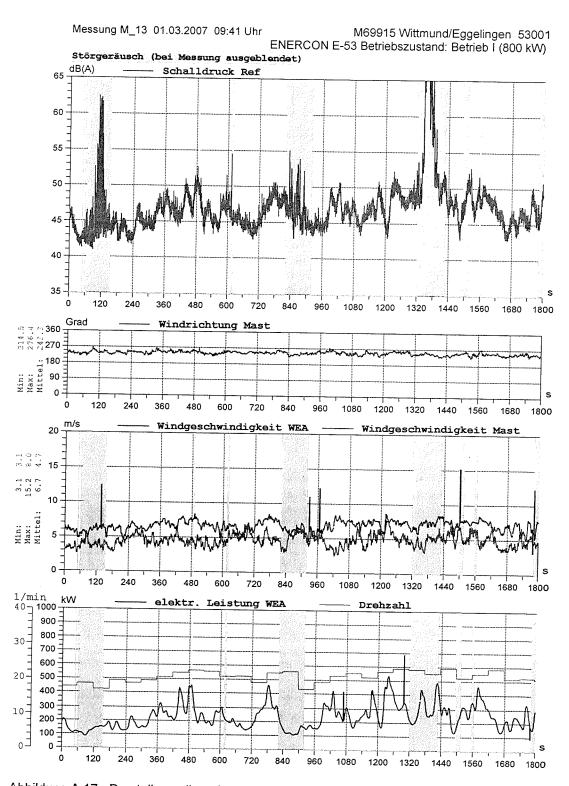


Abbildung A 17. Darstellung aller relevanten Messgrößen der Messung m_13

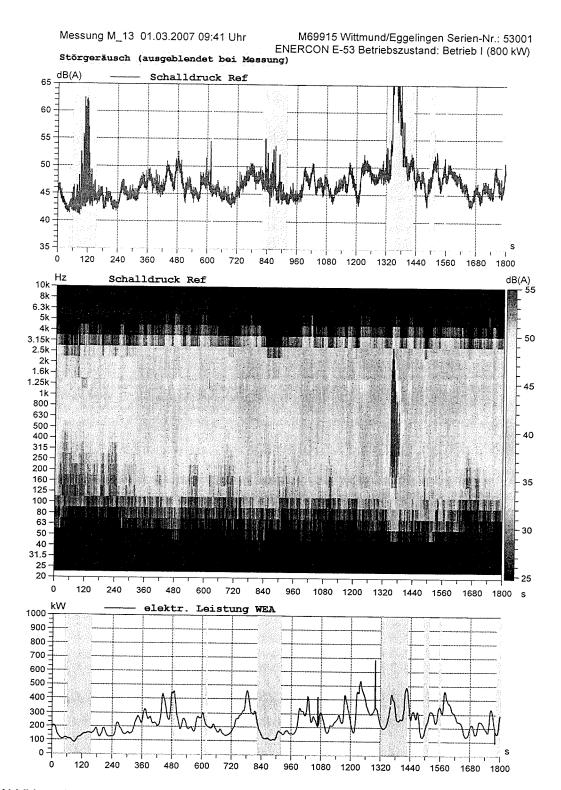


Abbildung A 18. Darstellung Campbell-Diagramm der Messung m_13

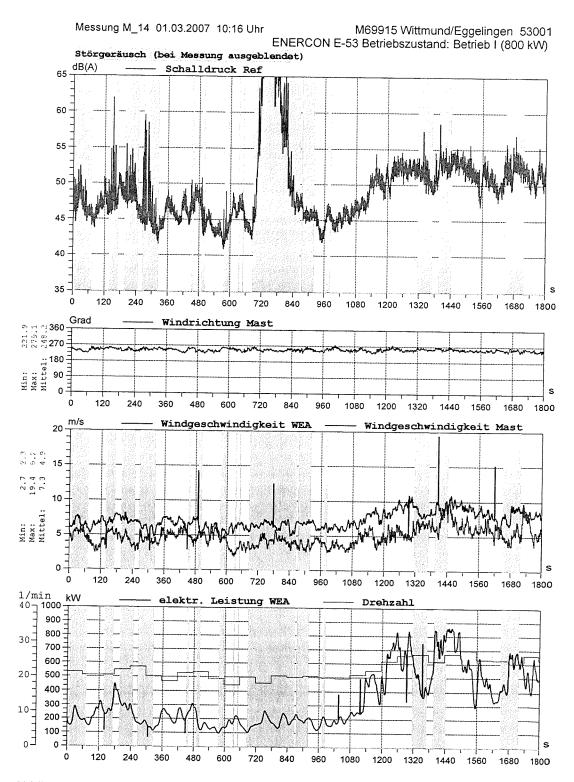


Abbildung A 19. Darstellung aller relevanten Messgrößen der Messung m_14

M69915 Wittmund/Eggelingen Serien-Nr.: 53001 ENERCON E-53 Betriebszustand: Betrieb I (800 kW)

Messung M_14 01.03.2007 10:16 Uhr

Störgeräusch (ausgeblendet bei Messung)

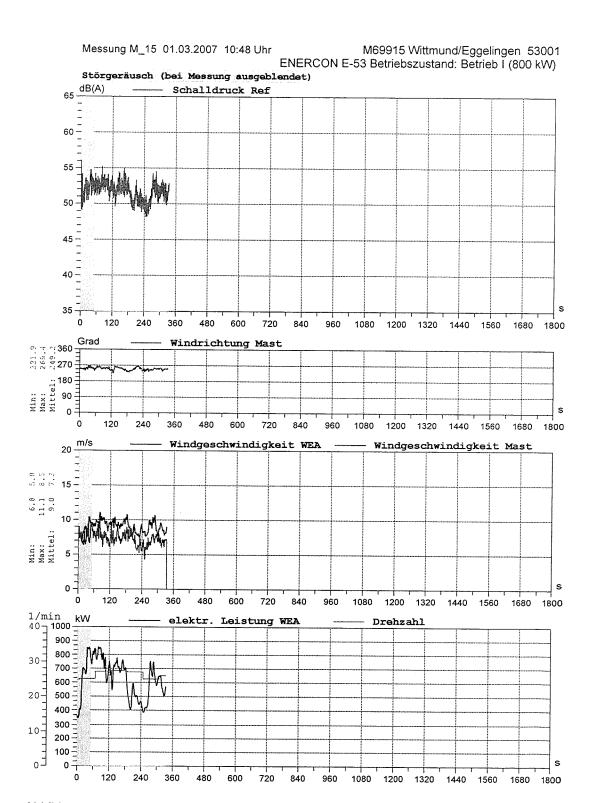


Abbildung A 21. Darstellung aller relevanten Messgrößen der Messung m_15

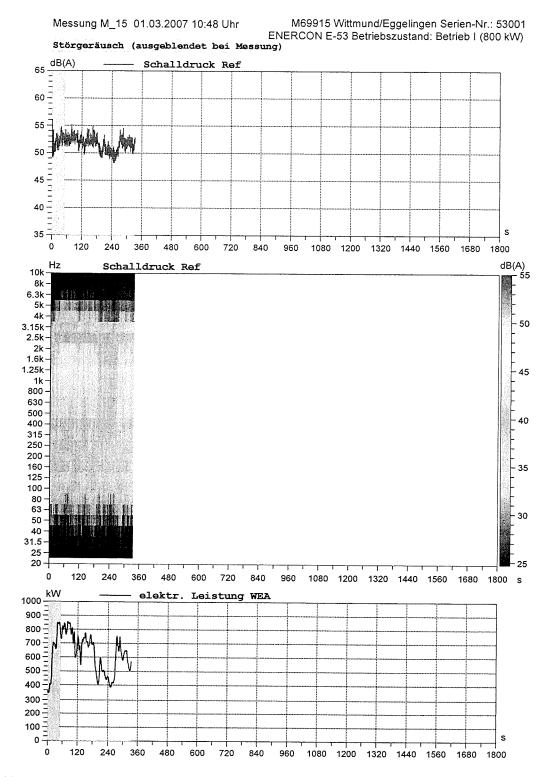


Abbildung A 22. Darstellung Campbell-Diagramm der Messung m_15

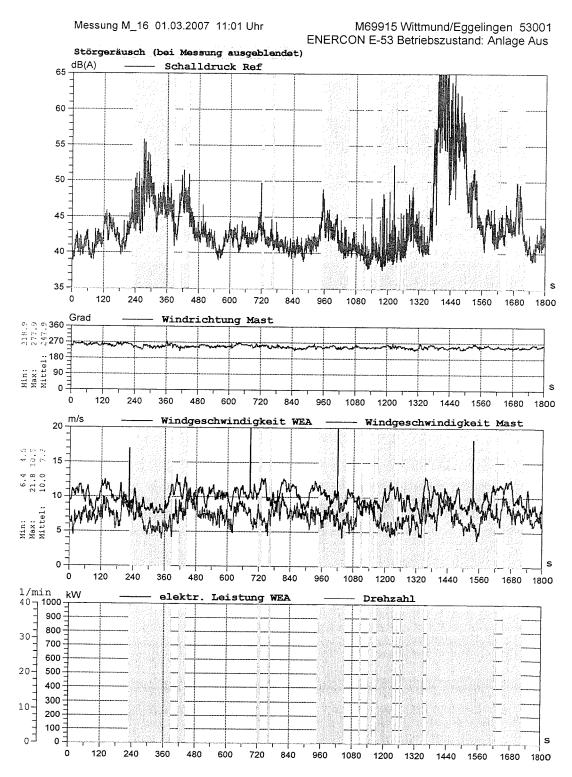


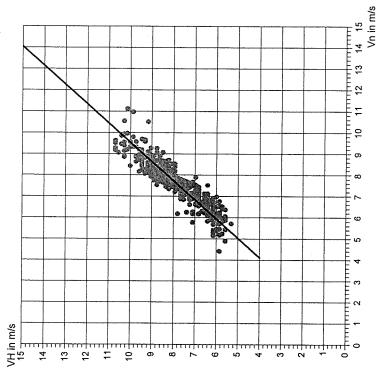
Abbildung A 23. Darstellung Campbell-Diagramm der Messung m_16

Anhang B

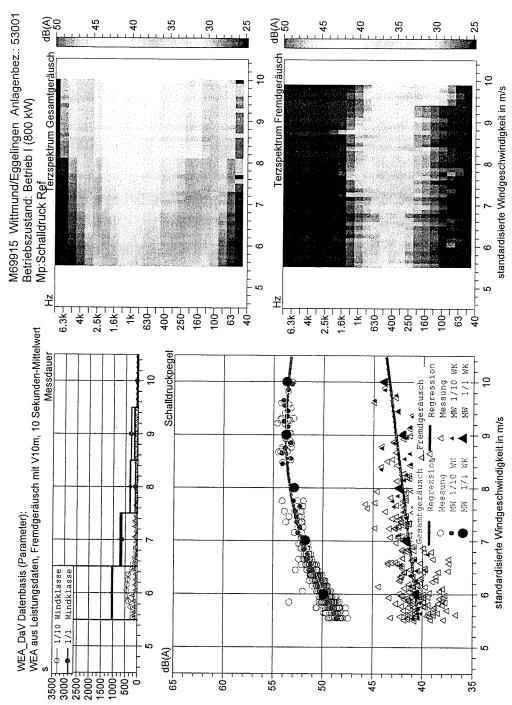
Ergebnisse der Auswertung

WEA-Typ: ENERCON E-53 53001 WEA-Standort: Wittmund/Eggelingen Messdatum: 28.02.2007 Betriebszustand: Betrieb I (800 kW)

Wertepaare zur Bestimmung der Regression zwischen VH und Vn (Gondelanemometermethode)

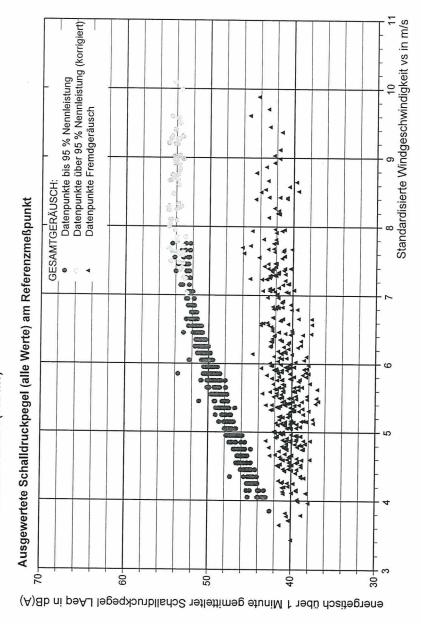


Erfasste Wertepaare zur Bestimmung der Regression zwischen VH und Vn Abbildung B 1.

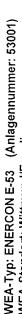


Zusammenfassung der für die Auswertung benutzten Messdaten für den WEA-Betrieb am Referenzmesspunkt, Mittelwerte und Regressionen Abbildung B 2.

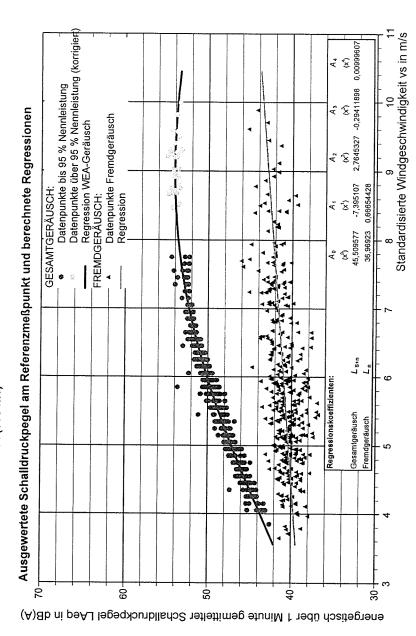




Schalldruckpegel bei Betrieb I über der standardisierten Windgeschwindigkeit für den Referenzmesspunkt (alle Datenpunkte) Abbildung B 3.



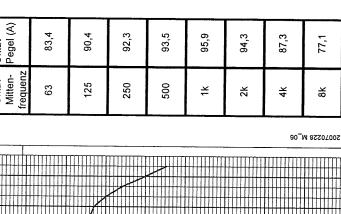
WEA-Standort: Wittmund/Eggelingen Messdatum: 28.02.2007 Betriebszustand: Betrieb I (800 kW)



Schalldruckpegel bei Betrieb I über der standardisierten Windgeschwindigkeit und berechnete Regressionen für den Referenzmesspunkt Abbildung B 4.

Anhang B Seite 6

MÜLLER-BBM



	Oktav Mitter fredue	63	125	250	200	#	2k	4K	8k	
(A)8b	də							90	M 8SS0700S	7 ~
								111111111	ППППППППППППППППППППППППППППППППППППППП	4k Frequenz, Hz
								†††††††††	 	1 2
				77					 	188
								††††††††	111111111	1 8
			ШИ						111111111	1 "
	<u> </u>		\square						1111111111	4
										1
			$\mu_{\parallel \parallel $							1.
ro.		ШИ								† *
Schallleistungspegel der Windklasse 9 m/s		///////////////////////////////////////	444444444444444444444444444444444444444							1
-6	<u> </u>	1111111111	444444444							يد [
Φ.		N								*
88	- [111111111111111111111111111111111111111]
<u> </u>	11111111									2
₹	14444444		N = 1							200
₹		 	9 1) 8
5	<u> </u>		1							0 6
<u>=</u>		4444444444	113111111	111111111111111111111111111111111111111						250
=		4114114114	1611111							, -
ge										63 125 250 (Summenpegel: 100.9 dB(A)
ad										£ 6
S			 					ШШ		je.
Ĕ	Н		111111111111111111111111111111111111111							e3
됐		- 		$N \cup U$						9 ns
.										l
=										31.5
2			!!!!!!!!!!				ШШШП			ا ق
ကို										
		ШШШ	Ш <u>ШШ</u>	ШШШШ		ШШШ				<u>φ</u>
	11 0	8	80	20	09	Ç	S 04	5	3 8	

Wq 01 an db in lege-Pegel in db re 10 pW

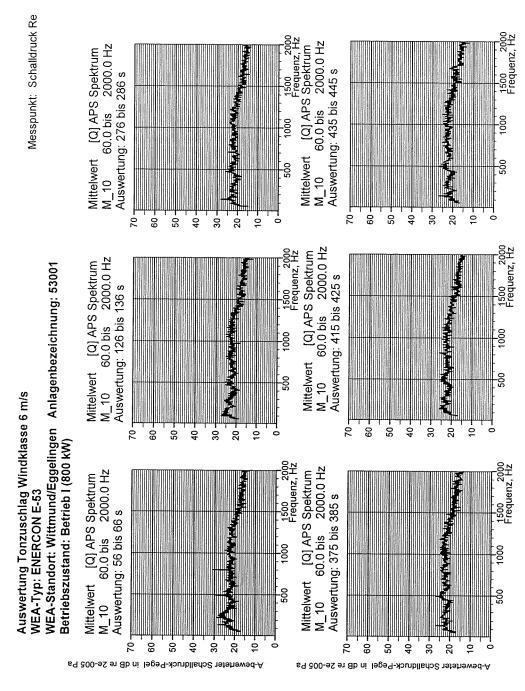


Abbildung B 6. Schmalbandspektren (∆f = 2 Hz) des Betriebsgeräusches bei der standardisierten Windgeschwindigkeit von 6 m/s

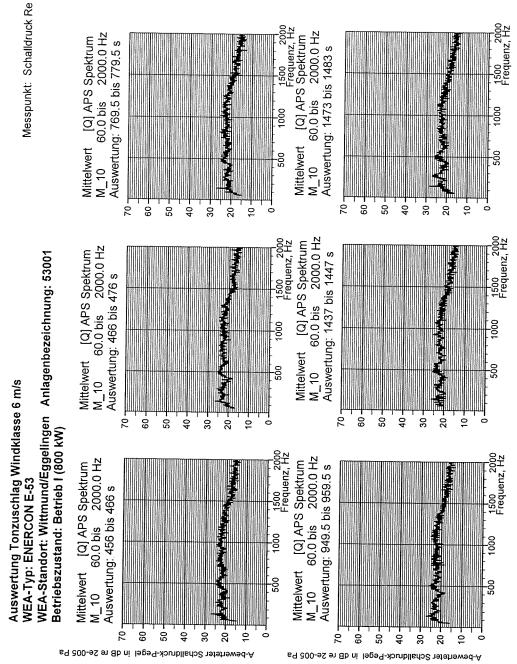


Abbildung B 7. Schmalbandspektren (∆f = 2 Hz) des Betriebsgeräusches bei der standardisierten Windgeschwindigkeit von 7 m/s

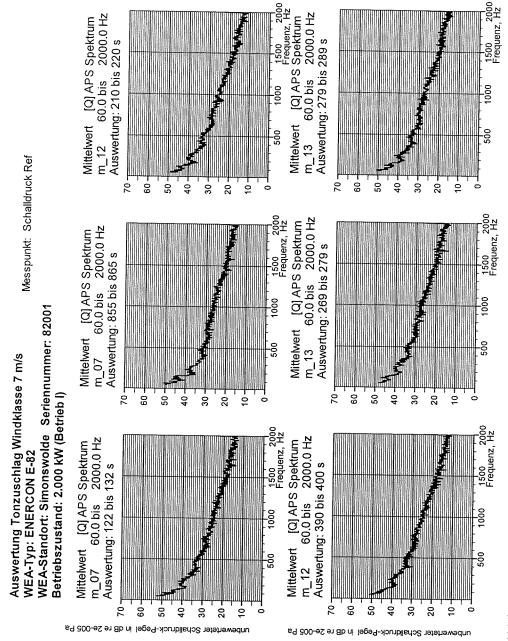


Abbildung B 8. Schmalbandspektren (∆f = 2 Hz) des Betriebsgeräusches bei der standardisierten Windgeschwindigkeit von 7 m/s

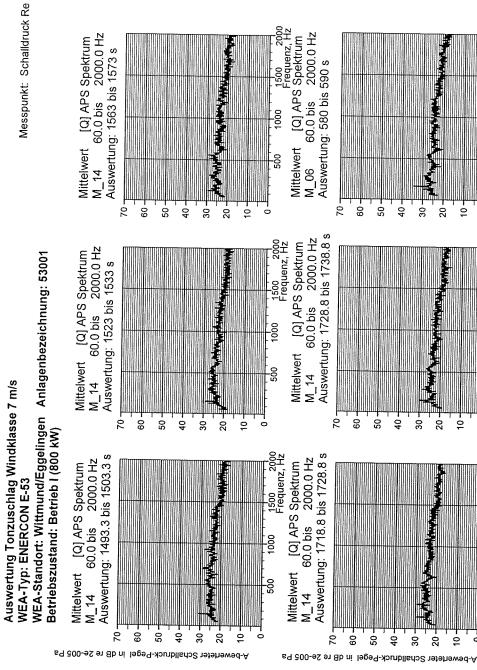


Abbildung B 9. Schmalbandspektren (∆f = 2 Hz) Betriebsgeräusches bei der standardisierten Windgeschwindigkeit von 7 m/s

1500 2000 Frequenz, Hz

1000

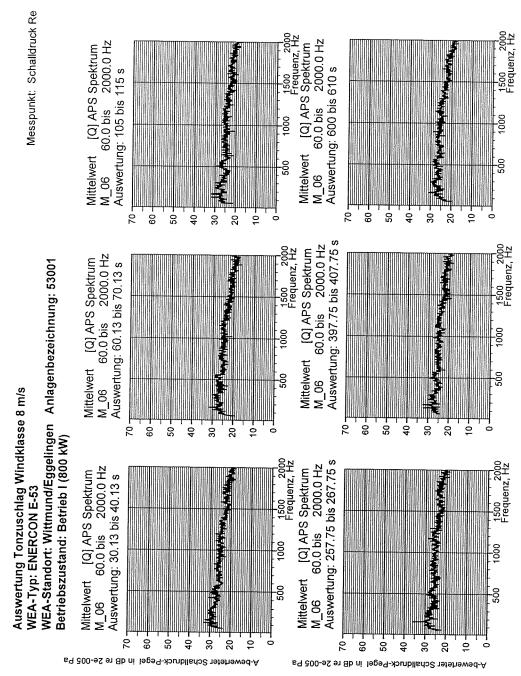
1500 2000 Frequenz, Hz

1500 2000 Frequenz, Hz

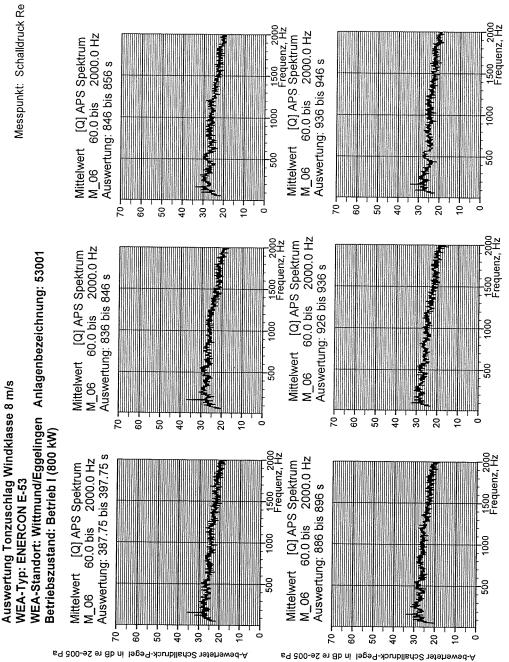
Ś ė

28

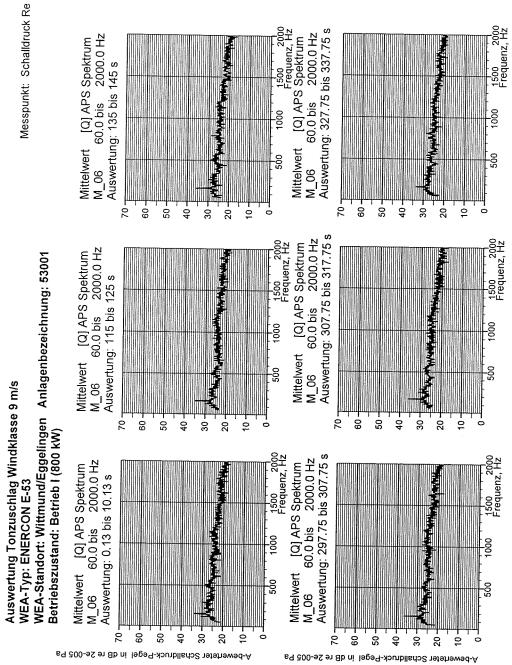
9



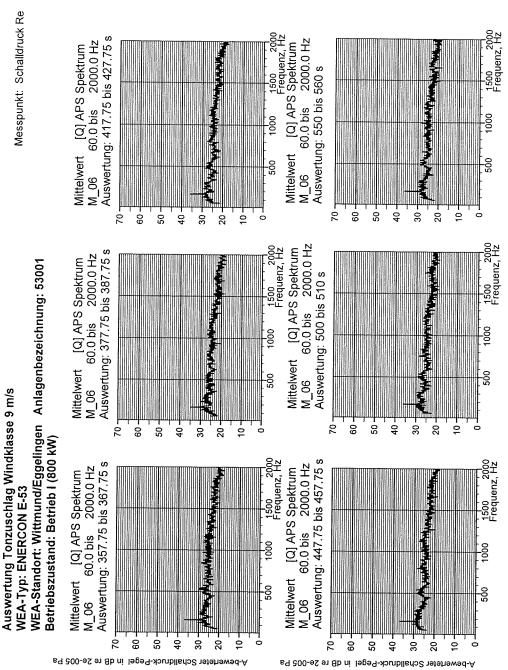
Schmalbandspektren ($\Delta f = 2$ Hz) des Betriebsgeräusches bei der standardisierten Windgeschwindigkeit von 8 m/s Abbildung B 10.

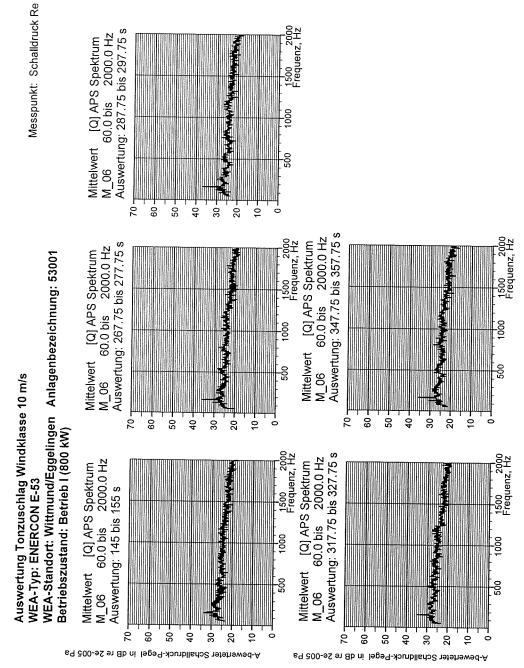


Schmalbandspektren (∆f = 2 Hz) des Betriebsgeräusches bei der standardisierten Windgeschwindigkeit von 8 m/s Abbildung B 11.



Schmalbandspektren ($\Delta f = 2$ Hz) des Betriebsgeräusches bei der standardisierten Windgeschwindigkeit von 9 m/s Abbildung B 12.





Schmalbandspektren (∆f = 2 Hz) des Betriebsgeräusches bei der standardisierten Windgeschwindigkeit von 10 m/s Abbildung B 14.

Projektnummer
Windenergieanlage: E-53
Standort: 26409 Wittmund-Eggelingen
Nennleistung: 800 kW Betrieb I
Standardisierte Windgeschwindigkeit: 6 m/s

Linienabstand:

Untersuchungsbereich:

Wittleres Delta_L:

Resultierender Tonzuschlag:

O dB

Unsicherheit:

Linierender Tonzuschlag:

O dB

Spektrim	Frequenz	delta_L	Kennung FG	FgAnfang	FgEnde	Ls	Ľ	ρη	av	Unsicherheit
	[Hz]	[dB]		[zH]		[dB(A)]	[dB(A)]	rdB(A)1	[dB]	[dB]
1:20070228 M 10 56 66 PAK	ı	ı	keine Töne gefunden	l		,		-	-	J.
2: 20070228 M 10 126 136 PAK	1	1	keine Täne gefunden	ì	1	ı	1	,	1	1
3: 20070228 M 10 276 286 PAK	ı	1	keine Töne gefunden	ı		1	ı	1		1
4: 20070228 M 10 375 385 PAK	ì	1	keine Töne gefunden	1	ı	,	1	1		-
5: 20070228 M 10 415 425 PAK	ļ	ı	keine Töne gefunden	ı		,		1	ı	1
6: 20070228 M 10 435 445 PAK	ı	1	keine Töne gefunden	I		1	1		1	1
7: 20070228 M 10 456 466 PAK	ı	I	keine Töne gefunden	1	1		ı	1	1	
8: 20070228 M 10 466 476 PAK	1	1	keine Töne gefunden	!	1	,	1		1	1
9: 20070228 M 10 769.5 779.5 PAK	1	:	keine Töne gefunden	ı	,	ı	,	,		1
10: 20070228 M 10 949.5 959.5 PAK	1	1	keine Töne gefunden	ı	1	,	ı		1	
11: 20070228 M 10 1437 1447 PAK	1	ı	keine Töne gefunden	1	1	,	,	1	ı	ı
12: 20070228_M_10_1473_1483_PAK	I	ı	keine Töne gefunden	t	1		1	,		1

Abbildung B 15. Ergebnisse der Tonanalyse für eine standardisierte Windgeschwindigkeit von 6 m/s

Projektnummer M69 915
Windenergieanlage: E-53
Standort: 26409 Wittmund-Eggelingen
Nennleistung: 800 kW Betrieb I
Standardisierte Windgeschwindigkeit: 7 m/s

90 bis 1856 Hz -10 dB 2 Hz 0 dB Resultierender Tonzuschlag: Untersuchungsbereich: Mittleres Delta_L: Linienabstand: Unsicherheit:

Spektrum	Frequenz	delta_L	Kennung FG	FgAnfang	FgEnde	Ls	LT	LG LG	av	Unsicherheit
-	[Hz]	[dB]		[Hz]	[Hz]	[dB(A)]	[dB(A)]	[dB(A)]	[dB]	[dB]
1: 20070228 M 06 580 590 PAK	ı	ı	keine Töne gefunden	1	i	1	1	,	-	
2: 20070301 M 14 1218 1228 PAK	ı	I	keine Töne gefunden	-	1	1	ı		ı	Ī
3: 20070301 M 14 1228 1238 PAK	ı	ı	keine Töne gefunden	J	ı	1	-	1	ı	1
4: 20070301 M 14 1248 1258 PAK	ı	ł	keine Töne gefunden	ı	1	1	1	,	1	1
5: 20070301 M 14 1268 1278 PAK	1	1	keine Töne gefunden	ı	1	ı			ı	1
6: 20070301 M 14 1278 1288 PAK	ĵ	ı	keine Töne gefunden	ı	ı	1	1		1	ı
7: 20070301 M 14 1473.5 1483.5 PAK	I	1	keine Töne gefunden	1	1	1	,	1	1	
8: 20070301_M_14_1493.3_1503.3_PAK	ı	ı	keine Töne gefunden	ı	I	,	,	ı	ı	ı
9: 20070301 M 14 1523 1533 PAK	I	I	keine Töne gefunden	1	1	1			1	1
10: 20070301 M 14 1563 1573 PAK	ı	1	keine Töne gefunden	I	1	1	1	,	1	ı
11: 20070301 M 14 1718.8 1728.8 PAK	1	1	keine Tõne gefunden	1	ı		ı		ı	1
12: 20070301_M_14_1728.8_1738.8_PAK	ı	ı	keine Töne gefunden	ı	ı	1	1	,	1	1

Abbildung B 16. Ergebnisse der Tonanalyse für eine standardisierte Windgeschwindigkeit von 7 m/s

Projektnummer
Windenergieanlage: E-53
Standort: 28409 Wittmund-Eggelingen
Nennleistung: 800 kW Betrieb I
Standardisierte Windgeschwindigkeit: 8 m/s

90 bis 1856 Hz -10 dB 2 Hz 0 dB Resultierender Tonzuschlag: Untersuchungsbereich: Mittleres Delta_L: Linienabstand: Unsicherheit:

Spektrum	Frequenz delta L	delta_L	Kennung FG	FgAnfang	FgEnde	Ls	LT	LG	av	Unsicherheit
	[][[dB]		[Hz]	[Hz]	[dB(A)]	[dB(A)]	[dB(A)]	[dB]	[dB]
1: 20070228 M 06 30.13 40.13 PAK	ı	1	keine Tõne gefunden	ı	ı	I	1	,	,	1
2: 20070228 M 06 60.13 70.13 PAK	1		keine Töne gefunden	ı	ı	1	,	,	,	1
3: 20070228 M 06_105_115_PAK	ı	1	keine Tõne gefunden	1	1	1		,	ı	ı
4: 20070228 M 06 257.75 267.75 PAK	1	:	keine Tõne gefunden	ı	I	1		1	,	1
5: 20070228 M 06 387.75 397.75 PAK	1	ī	keine Töne gefunden	1	ı	ı		1	,	1
6: 20070228 M 06 397.75 407.75 PAK	I	1	keine Töne gefunden	I	ı	ı	1	,	1	1
7: 20070228 M 06 600 610 PAK	ı	-	keine Töne gefunden	1	ı	1	,	,	1	1
8: 20070228 M 06 836 846 PAK	ı		keine Töne gefunden	ı	1	,	1	ı	1	
9: 20070228 M 06 846 856 PAK	ı	1	keine Töne gefunden	ı	ı		1	,	1	t
10: 20070228 M 06 886 896 PAK	ı	1	keine Töne gefunden	1	1		,		1	ı
11: 20070228 M 06 926 936 PAK	ı	;	keine Töne gefunden	1	ı	ı			-	1
12: 20070228_M_06_936_946_PAK	1	ľ	keine Täne gefunden	1	1	,	,	,	ı	1

Abbildung B 17. Ergebnisse der Tonanalyse für eine standardisierte Windgeschwindigkeit von 8 m/s

M69 915 E-53 26409 Wiftmund-Eggelingen 800 kW Betrieb I	
Projektnummer Windenergieanlage: Standort: Nennleistung: Standardisjerta Windrascopuindiakait	TOVALOR TOTAL OF THE TOTAL OF T

Linienabstand:	2 Hz
Untersuchungsbereich:	90 bis 1856 Hz
Mittleres Delta_L:	-10 dB
Resultierender Tonzuschlag:	0 db

Spektrim	Frequenz	delta_L	Kennung FG	FgAnfang	FgEnde	Ls		5	>6	Insicharhait
	[Hz]	[dB]		[Hz]	[Hz]	[dB(A)]	[dB(A)]	IdB(A))	I E E	CAD1
1: 20070228 M 06 0.13 10.13 PAK	1	-	keine Töne gefunden	1	1	1	-	100	- I	an -
2: 20070228 M 06 115 125 PAK	ļ	ı	keine Töne gefunden	ĵ	-	,	1	ı	1	1
3: 20070228 M 06 135 145 PAK	1	ı	keine Töne gefunden	I		,	J	1	1	1
4: 20070228 M 06 297.75 307.75 PAK	1	1	keine Töne gefunden	ì	1	ı	1		ı	ı
5: 20070228 M 06 307.75 317.75 PAK	1		keine Tõne gefunden	ı	1	1	,	1	-	1
6: 20070228 M 06 327.75 337.75 PAK	ı	1	keine Töne gefunden	ı	-	,	ı	ı		1
7: 20070228 M 06 357.75 367.75 PAK	1	1	keine Töne gefunden		_	1	ı	ı	'	1
8: 20070228 M 06 377.75 387.75 PAK	ı	1	keine Töne gefunden	1			J	,		
9: 20070228 M 06 417.75 427.75 PAK	1	1	keine Töne gefunden	1	ı	1	ı	1		-
10: 20070228 M 06 447.75 457.75 PAK	1	ı	keine Tõne gefunden	1	ı	ı	,	1	-	1
11:20070228 M 06 500 510 PAK	J	ı	keine Töne gefunden	1	1	ı	,	,	1	ı
12: 20070228_M_06_550_560_PAK	1	1	keine Töne gefunden	ı	ı	1	1	1	1	1

Abbildung B 18. Ergebnisse der Tonanalyse für eine standardisierte Windgeschwindigkeit von 9 m/s

Linienabstand:	2 Hz									
Untersuchungsbereich:	90 bis 1856 Hz	3 Hz								
Mittleres Delta_L:	-10 dB									
Resultierender Tonzuschlag:	0 dB									
Unsicherheit:	1									
Sumples	Frequenz	delta_L	Kennung FG	FoAnfano	FaFnde		<u> </u>	-	;	I molecular
The Day of the Control of the Contro	[Hz]	[dB]		[Hz]	[Hz]	[dB(A)]	rdB(A)1	IdB(A))	a la	rabi
1: 20070228 M 06 145 155 PAK	ı	1	keine Töne gefunden		,	-	_	-		5
2: 20070228 M 06 267.75 277.75 PAK	1	ı	keine Töne gefunden	-		-		ı		1
3: 20070228 M 06 287.75 297.75 PAK	J	ı	keine Töne gefunden	ı	ı	ı	1	1		1
4: 20070228 M 06 317.75 327.75 PAK	ı	ı	keine Tõne gefunden	ı	1	1	1	1	-	
5: 20070228 M 06 347.75 357.75 PAK	1	1	keine Töne gefunden	_	,	i		1	ı	

M69 915 E-53 26409 Wittmund-Eggelingen 800 kW Betrieb I 10 m/s

Projektnummer
Windenergieanlage:
Standort:
Nennleistung:
Standardisierte Windgeschwindigkeit:

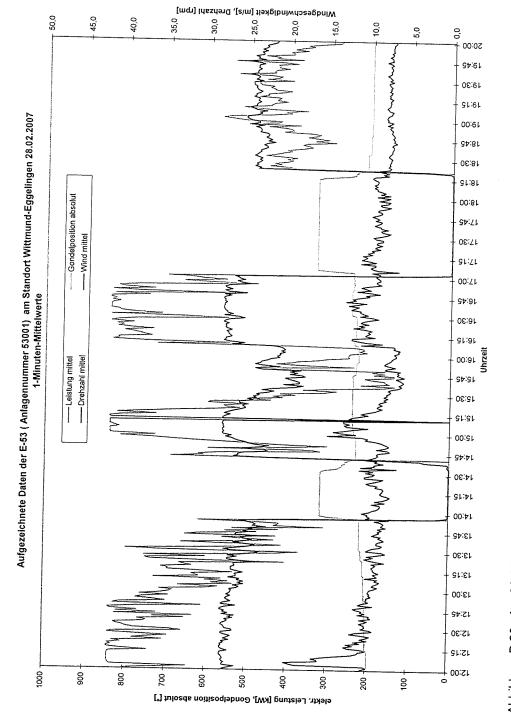


Abbildung B 20. Am 28.02.2007 aufgezeichnete Anlagendaten als 1-Minuten-Mittelwerte

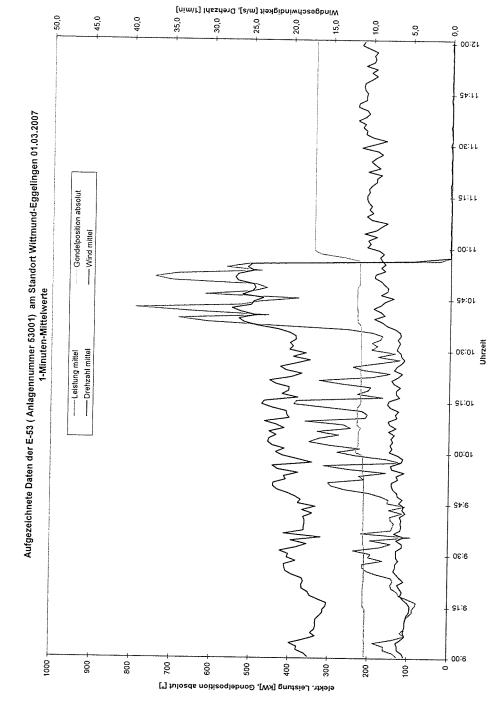
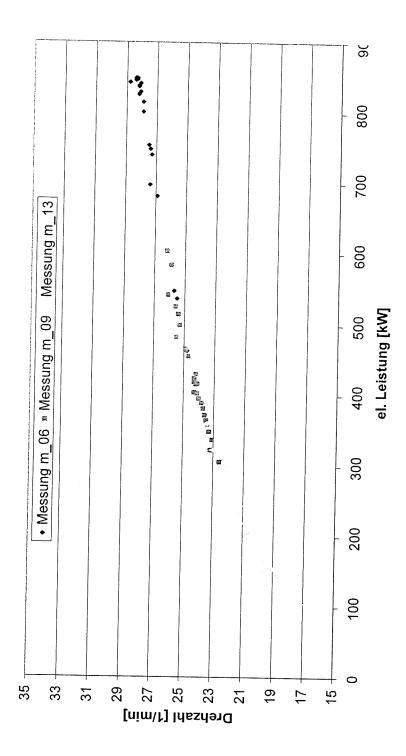


Abbildung B 21. Am 01.03.2007 aufgezeichnete Anlagendaten als 1-Minuten-Mittelwerte

Scatterplot -Drehzahl über Leistung-Messungen an der Enercon E-53 (Anlagennummer 53001) am Standort Landesbergen vom 28.02./01.03.2007 Betriebszustand: 800 kW im Betrieb l



Scatterplot -Drehzahl über Leistung- für die Messungen an der E-53 vom 28.02.2007 und 01.03.2007 Abbildung B 22.

Anhang C

Berechnete Leistungskurve, Zur Auswertung verwendete Leistungskurve (Linearisiert), Herstellerbescheinigung

P:\hkm\69\69915\02_PBe_3d_69915.doc:02, 05, 2007

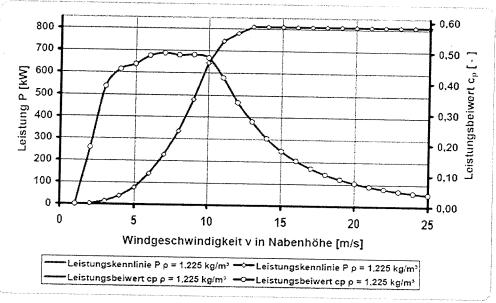
Leistungskennlinie E-53

MENERCON

(in Abhängigkeit der Luftdichte)

	Standardluftdich	$te \rho = 1.225 \text{ kg/m}^2$	Veränderte Luftdic	hte ρ = 1.225 kg/m³
Wind	Leistungskennlinie P	Leistungsbeiwert c _o	Leistungskennlinie P	
	$\rho = 1.225 \text{ kg/m}^2$	p = 1,225 kg/m²	$p = 1.225 \text{ kg/m}^3$	a = 1.225 kg·m²
[m/s]	[kW]	[-]	[kW]	1-1
1	0,0	0.00	0.0	0.00
3 4	2,0	0.19	20	0.19
3	14,0	0.39	14.0	0.19
4	38,0	0.44	38.0	0,38 0.44
5	77.0	0.46	77.0	0.46
6	1410	0.45	141.0	- •
7	228 0	0.49	228.0	0.48
8 9	336.0	0.49	336.0	0,49
9	480,0	0,49	480.0	0.49
10	645.0	0.48	645.0	0,49
11	744.0	0.42	744 0	0,48
12	780.0	0,34	744 0 780 0	0,42
13	810.0	0,27	0.097 0.018	0,34
14	8100	0.22	810.0	0,27
15	8100	0.18		0,22
16	8100	0.15	810,0	0.18
17	810.0	0.13	0.018	0,15
18	810.0	0.10	810,0	0.12
19	810.0	0.10	8 (0,0	0 10
20	810.0	0.08	810,6	0,09
21	810.0		8100	0,08
22	810,0	0.06	810.0	0,06
23	810.0	0.06	810,0	0,06
24	\$10,0 \$10.0	0.05	810.0	0,05
25		0.04	810 0	0.04
<u> </u>	8100	0.04	810 0	0.04

Kennlinien E-53 mit Standardluftdichte



Kenninie E53 800 kW berechnet Rev 1_0.xls

Rev 1.0

Gedruckt am: 22.02.2007

Abbildung C 1. Vom Hersteller berechnete Leistungskurve der E-53 für eine Leistung von 800 kW (erhalten mit [7])

WEA-Standort: Wittmund/Eggelingen

Messdatum: 28.02.2007

Betriebszustand: Betrieb I (800 kW)

Zur Auswertung verwendete Leistungskurve (linearisiert)

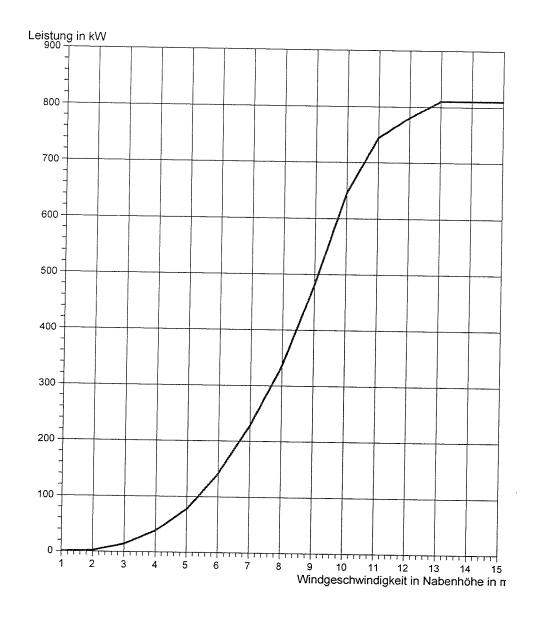


Abbildung C 2. Aus der zur Verfügung gestellten Leistungskurve berechnete Linearisierung für eine Leistung von 800 kW

Herstellerbescheinigung zu spezifischen Daten des Anlagentypes: Manufacturer's certificate on specific data of the type of installation:

E-53

Datum / date: 2006-03-14

- Allgemeines Hersteller		Gene
	Enercon GmbH	manufacturer
Anlagenbezeichnung	E-53	type name
Art (horizontal/vertikal)	horizontal	type (horizontal/vertical)
Nennleistung	800 kW	rated power
Leistungsregelung	pitch	power control
Nabenhöhe über Fundament	75.5 m	hub height above foundation
Nabenhohe über Grund	75.6 m	
Nennwindgeschwindigkeit	12.0 m/s	hub height above ground
Ein- und Abschaltwindgeschwindigkeit		rated wind speed
Uberlebenswindgeschwindigkeit	2,5 m/s / 28-34 m/s	cut-in and cut-out wind speed
Rechnerische Lebensdauer	57 m/s	survival wind speed
	20 Jahre r years	calculated sate life
Beitrag zum Kurzschlußstrom		contribution to short circuit current
Rator		
Durcranesser	52.9 m	Rote
Bestrichene Fläche	2198 m²	dlameter
Anzahl der Bläner		swept area
Nabenart (pendelne/starr)	3	number of blades
	starr	kind of hub
Anordnung zum Turm (kwilee)	tuv	relative position to tower (luv/lee)
Nenndrehzahl / -bereich	12 - 29 min (Betneb I)	rated speed
Auslegungsschnellaufzahl		design tip speed ratio
Rolorbiatteinstel winkel	variabol	
Konuswinkel	0~	rotor blade pitch setting
Achsneigung	43	cone angle
Abstand Rotorflanschmittelpunkt		tit angle
Turmmittellinie	2,65 m	distance between rotor flange centre
		- tower centre line
Rotorblatt		Rotor blad
Hersteller	ENERCON	manufacturer Rotor brau
Typenbezeichnung	E53/1	
Profile innen		type
Profile aussen	ENERCON	blade section inside
Material	ENERCON	blade section outside
	GFK (Epoxy)	material
Länge	25,25 m	length
Profittiefe maximin		
Zusatzkomponenten (z.B. stall strips,	to de la companya	chord length (maximin)
Vortex-Generatorn, Turbolatoren)	keine/none	additional components (e.g. stall strips,
Extende-lange		vortex generators, trip strips)
•		Extender length
Setriobo		
Setriobo Hersteller		Gea
Setriobo Hersteller Typenbezaichnung		Gea manufacturer
Setriabo Harsteller Typenbezaichnung Austührung		Gea manufacturer type
Setriobo Hersteller Typenbezaichnung Austührung		Gea manufacturer type design
Setriobo Harsteller Typenbezaichnung Ausführung Übersetzungsverhaltnis		Gea manufacturer type design gear ratio
Setriobe Harsteller Typenbezeichnung Austührung Übersetzungsverhaltnis Generator		Gea manufacturer type design gear ratio
Setriobo Hersteller Typen/bezeichnung Austührung Übersetzungsverhaltnis Senerator Hersteller	ENERCON	Gea manufacturer type design gear ratio Generator
Setriobo Harstellar Typenbezaichnung Austriberung Übersetzungsverhaltnis Generator Harstellar Typenbezaichnung	ENERCON E-53	Gea manufacturer type design gear ratio Generato
Setriobo Hersteller Typenbezeichnung Austührung Üdersetzungsverhaltnis Senerator Hersteller Typenbezeichnung Anzahl	E-53 1	Gea manufacturer type design gear ratio Generator
Setriobo Hersteller Typenbezeichnung Austührung Üdersetzungsverhaltnis Senerator Hersteller Typenbezeichnung Anzahl		Gea manufacturer type design gear ratio Generator manufacturer type numbers
Setriobo Harstellar Typenbezaichnung Austuhrung Ubersetzungsverhaltnis Senerator Harstellar Typenbezaichnung Anzahl Art	E-53 1 Synchron	Manufacturer type design gear ratio Generato manufacturer type
Setriobo Harstellar Typenbezaichnung Austührung Übersetzungsverhaltnis Generator Harstellar Typenbezaichnung Anzahl Art	E-53 1 synchron Ringgenerator	Gea manufacturer type design gear ratio Generato manufacturer type numbers design
Setriobo Hersteiler Tyterbezeithnung Ausführung Übersetzungsverhaltnis Senerator Hersteiler Tyterbezeithnung Anzahl Art Nennleistung(en) Nennscheinleistung	E-53 1 synctron Ringgenerater 800 kW	manufacturer type design gear ratio Generato manufacturer type numbers design rated power(s)
Setriobo Hersteiler Tyterbezeithnung Ausführung Übersetzungsverhaltnis Senerator Hersteiler Tyterbezeithnung Anzahl Art Nennleistung(en) Nennscheinleistung	E-53 1 synchron Ringgenorator 800 kW 800 kVA	Gea manufacturer type design gear ratio Generato manufacturer type numbers design rated power(s) rated apparent power
Setriobo Hersteller Typenbezeichnung Ausführung Übersetzungsverhaltnis Senerator Hersteller Typenbezeichnijng Anzahl Art Nennleistung/en; Nennscheinleistung Nanndrehzahben oder Drehzahlbereich	E-53 1 synchron Ringgenerator 800 kW 800 kVA 12 -29 min' (Betrieb I)	Gea manufacturer type design gear ratio Generator manufacturer type numbers design rated power(s) rated apparent power rated speed(s) / speed range
Setriobo Harsteller Typenbezeichnung Austührung Übersetzungsverhaltnis Senerator Hersteller Typenbezeichnung Anzahl Art Nennleistung(en) Nennscheinleistung Nanndrehzahlen oder Drehzahlbereich Spannung	E-53 1 synchron Ringgenerator 800 kW 800 kVA 12 -29 min ⁻¹ (Betneb I) 440 V	Gea manufacturer type design gear ratio Generator manufacturer type numbers design rated power(s) rated apparent power
Setrobo Harsteller Tyterbezeithnung Ausführung Übersetzungsverhaltnis Senerator Harsteller Tyterbezeithnung Anzahl Art Nennleistung(en) Nennscheinleistung Nanndrehtzahlen oder Drehzahlbereich Spannung Frequenz	E-53 1 synchron Ringgenerator 800 kW 800 kVA 12 -29 min' (Betrieb I)	Gea manufacturer type design gear ratio Generator manufacturer type numbers design rated power(s) rated apparent power rated speed(s) / speed range
Setriobo Hersteller Typenbezeichnung Ausführung Übersetzungsverhaltnis Senerator Hersteller Typenbezeichnung Anzahl Art Nennleistung/en; Nennscheinleistung Nanndrehzahlen oder Drehzahlbereich Spannung Frequenz Nannschlupf	E-53 1 synchron Ringgenerator 800 kW 800 kVA 12 -29 min ⁻¹ (Betneb I) 440 V	manufacturer type design gear ratio Generato manufacturer type numbers design rated power(s) rated apparent power rated apparent power rated speed(s) / speed range voltage
Setriobo Hersteller Typenbezeichnung Ausführung Ubersetzungsverhaltnis Generator Hersteller Typenbezeichniung Anzahl Art Nennleistung/en/ Nennscheinleistung Nanndrehzahlen oder Drehzahlbereich Spannung Frequenz Nonnschlupf	E-53 1 synchron Ringgenerator 800 kW 800 kVA 12 -29 min ⁻¹ (Betneb I) 440 V	Gea manufacturer type design gear ratio Generator manufacturer type numbers design rated power(s) rated apparent power rated speed(s) / speed range voltage trequency rated slip
Setrobo Harsteller Typenbezeichnung Ausführung Übersetzungsverhaltnis Senerator Harsteller Typenbezeichnung Anzahl Art Nennleistung(en) Nennscheinleistung Nenndrehzahlen oder Drehzahlbereich Spannung Frequenz Nomischlupf urm Horsteller	E-53 1 synchron Ringgenerator 800 kW 800 kVA 12 -29 min ⁻¹ (Betneb I) 440 V	manufacturer type design gear ratio Generator manufacturer type numbers design rated power(s) rated apparent power rated speed(s) / speed range voltage trequency rated slip Tower
Setrobe Hersteiler Typenbezeichnung Ausführung Übersetzungsverhaltnis Senerator Hersteiler Typenbezeichnung Anzahl Art Nennleistunglen; Nennscheinleistung Nennschlupf Irm Horsteiler	E-53 1 synchron Ringgenerator 800 kW 800 kVA 12 -29 min ⁻¹ (Betneb I) 440 V variabel SAM Magdeburg	manufacturer type design gear ratio Generator manufacturer type numbers design rated power(s) rated apparent power rated apparent power rated speed(s) / speed range voltage trequency rated slip Tower
Setriobo Harsteller Tycenbezeichnung Ausführung Übersetzungsverhaltnis Senerator Harsteller Typenbezeichnung Anzahl Art Nennleistungien) Nennscheinleistung Nanndrehzahlen oder Drehzahlbereich Sparnung Frequenz Nomschlupf urm Horsteller Typenbezeichnung Ausführung (Gitter/Rohr, zyl/kon.)	E-53 1 Synchron Ringgenerator 800 kW 800 kVA 12 -29 min ⁻¹ (Betneb I) 440 V variabel SAM Magdeburg E-46/S/75/3F/01	manufacturer type design gear ratio Generator manufacturer type numbers design rated power(s) rated apparent power rated speed(s) / speed range voltage trequency rated slip Tower
Setriobo Harsteller Tycenbezeichnung Ausführung Übersetzungsverhaltnis Senerator Harsteller Typenbezeichnung Anzahl Art Nennleistungien) Nennscheinleistung Nanndrehzahlen oder Drehzahlbereich Sparnung Frequenz Nomschlupf urm Horsteller Typenbezeichnung Ausführung (Gitter/Rohr, zyl/kon.)	E-53 1 Synchron Ringgenorator 800 kW 800 kVA 12 -29 min' (Betneb I) 440 V variabel SAM Magdeburg E-48/S/75/3F/01 Rohr, kon.	manufacturer type design gear ratio Generator manufacturer type numbers design rated power(s) rated apparent power rated apparent power rated speed(s) / speed range voltage frequency rated slip Tower manufacturer type design (tapered/tube, cylin./lattice)
Setrobo Harsteller Typenbezeichnung Ausführung Übersetzungsverhaltnis Senerator Harsteller Typenbezeichnung Anzahl Art Nennleistung(en) Nennscheinleistung Nenndrehzahlen oder Drehzahlbereich Spannung Frequenz Nomischlupf urm Horsteller Typenbezeichnung Ausführung (Gitter/Rohr, zyl./kon.) Material	E-53 1 synchron Ringgenerator 800 kW 800 kVA 12 -29 min ⁻¹ (Betneb I) 440 V variabel SAM Magdeburg E-46/S/75/3F/01 Rohr, kon, Stahl	manufacturer type design gear ratio Generato manufacturer type numbers design rated power(s) rated apparent power rated apparent power rated speed(s) / speed range voltage trequency rated slip Tower manufacturer type design (tapered/tube, cylin./lattoe) material
Setriobo Harsteller Typenbezeichnung Austührung Ubersetzungsverhaltnis Senerator Harsteller Typenbezeichnung Anzahl Art Nennleistung/en) Nennscheinleistung Nanndrehtzahlen oder Drehzahlbereich Spannung Frequenz Nonnschlupf urm Horsteller Typenbezeichnung Ausführung (Gitter/Rohr, zyl./kon.) Material Länge	E-53 1 Synchron Ringgenorator 800 kW 800 kVA 12 -29 min' (Betneb I) 440 V variabel SAM Magdeburg E-48/S/75/3F/01 Rohr, kon.	manufacturer type design gear ratio Generator manufacturer type numbers design rated power(s) rated apparent power rated apparent power rated speed(s) / speed range voltage frequency rated slip Tower manufacturer type design (tapered/tube, cylin./lattice)
Setrobo Harsteller Typenbezeichnung Ausführung Übersetzungsverhaltnis Senerator Harsteller Typenbezeichnung Anzahl Art Nennleistung(en) Nennscheinleistung Nanndrehtzahlen oder Drehzahlbereich Spannung Frequenz Nomschlupf urm Horsteller Typenbezeichnung Ausführung (Gitter/Rohr, zyl./kon.) Material Länge Indrichtungsnachführung	E-53 1 synchron Ringgenerator 800 kW 800 kVA 12 -29 min ⁻¹ (Betneb I) 440 V variabel SAM Magdeburg E-46/S/75/3F/01 Rohr, kon, Stahl	manufacturer type design gear ratio Generator manufacturer type numbers design rated power(s) rated apparent power rated apparent power rated speed(s) / speed range voltage frequency rated slip Tower manufacturer type design (tapered/tube, cylin./lattice) material length
Setriobe Harsteller Tycenbezeichnung Ausführung Ubersetzungsverhaltnis Senerator Harsteller Tycenbezeichnung Anzahl Art Nannleistung/en/ Nennscheinleistung Nanndrehzahlen oder Drehzahlbereich Spannung Frequenz Nonnschlupf urm Horsteller Typenbezeichnung Ausführung (Gitter/Rohr, zyl./kon.) Material Länge Indrichtungsnachführung Ausführung (Abti/passiv)	E-53 1 synchron Ringgenerator 800 kW 800 kVA 12 -29 min ⁻¹ (Betneb I) 440 V variabel SAM Magdeburg E-46/S/75/3F/01 Rohr, kon, Stahl	manufacturer type design gear ratio Generator manufacturer type numbers design rated power(s) rated apparent power rated apparent power rated speed(s) / speed range voltage frequency rated slip Tower manufacturer type design (tapered/tube, cylinullatice) material length Yaw orientation drive
Setrobo Harsteller Typenbezeichnung Ausführung Übersetzungsverhaltnis Senerator Harsteller Typenbezeichnung Anzahl Art Nennleistung(en) Nennscheinleistung Nanndrehtzahlen oder Drehzahlbereich Spannung Frequenz Nomschlupf urm Horsteller Typenbezeichnung Ausführung (Gitter/Rohr, zyl./kon.) Material Länge Indrichtungsnachführung	E-53 1 synchron Ringgenerator 800 kW 800 kVA 12 -29 min ⁻¹ (Betneb I) 440 V variabel SAM Magdeburg E-46/3/37/37/01 Robr, kon. Stahl 74 6 m	manufacturer type design gear ratio Generator manufacturer type numbers design rated power(s) rated apparent power rated apparent power rated speed(s) / speed range voltage troquoncy rated slip Tower manufacturer type design (tapered/tube, cylin./lattice) material

Seite 1 von 2 page 1 of 2

Abbildung C 3 Herstellerbescheinigung Seite 1

Betriebsführung / Regelung Art der Lestungsregelung		Supervisory system/contr
Antribo der Leistungsregelung	ยายา	kind of pawer control
Automatischer Wiederan auf	elektrisish	driver of power control
nach feiraustall		automatic restart
	j a	- following grid-failure
- nach Abschaltwing	<i>;</i> ≥	- following cut-nut wind speed
Hersteller der Betriebsführung : Regelung	ENERCON	manufacturer of control system
- Typenbezeichnung	C\$53	- Mpe
- Verwendete Steverungskurve		veed control rawe
. Sonstige elektrische Komponenten		
Anzah, der Kompensationsstufen	*eineinone	Other electric installation
Blindleistung Stute 1	* Or as none	number of compensation stages
Blindleistung Stute 2		reactive power stage 1
Blindleistung Stufe 3		reactive power stage 2
Blinderstang Stute 4		reactive power stage 3
Articer Netrikopplung		reactive power stage 4
- Hersteller	White White Histories	kerd of interconnection
- Typenbezeichnung	ENERCON	- manufacturer
Netrschutznerstelle:	E-53	- Noe
Typenbezeichnung	ENERCON	mains protective manufacturer
- Einstelbereiche	≣-53	- Nibe
		- adjustment range.
Spannungsstelgerungsschutz	106.5%, 0.1 s	avervoltage protection
Spannungsrückgungsschutz	90%, 0.1s	undervoltage protestion
Frequencsteigerungsschutz	50.4 Hz, 100 ms	overfrequency protection
Frequentruckgangsschutz	49.5 Hz. 100 ms	overrequency protection
Typenbezeichnung der Abschalteirmeit	E-63	underfrequency protection
Operschwingungstilter (19/Nein)	ja	type of contact breaking device harmonic filter (yes,no)
Bremssystem		
Bremssystem (primar sekundar)	1	Brake syster
- Aktiviorum	1.1.	brakes (primary/secondary/service)
- Annedrung	elektrisch	- Activation
- Bremsenari	Einzelblatt	- Location
- Betatigung	ลิยางปรุกษัตรแระห	- Kind
A CONTRACT OF THE PARTY OF THE	automatisch	- Operation
Typenprufung		7
Prutbehörde	Einzelprofung	Type tes testing authority
Aktenze.cnen		reserring authority reference
Informativer Teil	property of the second	AND A PARTY OF THE
Standort der vermessehen WEA	26459 Wittmund-Eggelinger	Site Information
Koordinateri eta Standortes	RW: 34.22.786	ocation of measured WTGs
	HW: 59.40.691	coordinate of the location
Seriennummer der WEA		
der Biother	53001	senal number of WTGs
		Diades
des Compass		
des Gemenas des Gemenators		goarbox

Enercon GmbH Dregkame 5 ivid 26605 Aurich

Stempel und Unterschrift des Herstellers stamp and signature of the manufacturer

Der Hersteller der Windenergieanlage bestätigt, dass die WEA, deren Schallemission, Leistungskurve und elektrischen Eigenschaften in den Prüfberichten abgebildet sind, hinsichtlich Ihrer technischen Daten mit den o.g. Positionen identisch ist.

The manufacturer of the wind turbine generator system (WTGs) confirms that the WTGS whose noise level, performance curve and power quality is measured and depicted in the test reports is identical with the above entries with regard to its technical

Seite 2 von 2 page 2 of 2

Abbildung C 4 Herstellerbescheinigung Seite 2

Anhang D

Stammblatt Geräusche

2007
8.
.doc:02.
915
_6991
δ.
و ا
15
š69)
69
Ě
<u>.</u>

eb I) H (Betrieb I)
H (Betneb I)
(Betneb I)
(Betneb I)
1
1
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
630
B9,1
10000
64,8

Accredited Test Laboratory according to ISO/IEC 17025

Dipl.-Ing. (FH) M. Köhl

Dipl.-Ing. (FH) D. Hinkelmann



Büro für Freiraumplanung und Landschaftsarchitektur

Dipt. big. BEINHOLD LANGEN. Breier Gerten- und Landschafts schliebt. BOLAGE, a



Telefax: 06 51/96 63 79 71

Guido Bost Engineering GmbH & Co. KG z.H. Herrn Guido Bost Alkuinstraße 37 54292 Trier In operation 25 SS424 Rossages Hausenhood Telefon 1128 4270 VS Sound 20 and 10 m

intelle tillständseltentrelle entellete ne svervelstislandsenade notstektende Stepensenmen (22. 147,308,500)

Bankt Brenspersias carp reservibility (400-540-540)

WEA-STANDORTE IN EULGEM UND HAMBUCH (LANDKREIS COCHEM-ZELL)
BIM-K 0697/2003 UND BIM-K 0961/2003

Sehr geehrter Herr Bost,

per Mail haben Sie uns die aktuelle Planung der beiden von Ihrem Unternehmen projektierten Windkraftanlagen in den Gemarkungen Hambuch und Eulgem übermittelt. Hierzu hatten wir die erforderlichem Planunterlagen nach Naturschutz- und Umweltrecht erarbeitet.

Unter Hinweis auf die zwischenzeitlich herstellerseitig geänderte WEA-Anlagenpalette haben Sie bei uns nachgefragt, ob sich durch die geringfügige Reduzierung der Masthöhen bei gleichzeitiger Vergrößerung des Rotordurchmessers und gleich bleibender Gesamthöhe aus Sicht des Natur- und Landschaftsschutzes – einschließlich des Landschaftsbildschutzes – planungsrelevante Änderungen bzw. Auswirkungen ergeben.

Im Vergleich der im Oktober 2003 bzw. März 2005 berücksichtigten Anlagentypen mit den aktuell uns per Mail übersandten Planunterlagen haben wir festgestellt, dass sich infolge der o.a. Modifikationen keine entscheidungsrelevanten Änderungen ergeben.

Die Ihnen vorliegenden Unterlagen und die hierin formulierten Planaussagen bestehen somit unverändert fort. Wir gehen daher davon aus, dass die Projekte auch unter Berücksichtigung der alternativen WEA-Baureihen hinsichtlich der begutachteten Umweltbelange umweltverträglich errichtet und betrieben werden können.

Mit freundlichen Grüßen

DIPL.-ING. REINHOLD LANGEN
FREIER LANDSCHAFTSARCHITEKT BDLA-IFLA
ÖFF. BEST. UND VEREID. SACHVERSTANDIGER



BlmSchG – Verminderung von Emissionen ENERCON E-53

Seite 1 von 3

Alle ENERCON-Windenergieanlagen der Baureihe E-53 bieten aufgrund ihrer flexiblen Steuerung und der Möglichkeit zur uhrzeitabhängigen Programmierung den entscheidenden Vorteil, mit verschiedenen Betriebskennlinien betrieben werden zu können.

1. Maßnahmen zur Verminderung der Schallemissionen

1.1 Allgemeines

ENERCON Anlagen mit variabler Drehzahl passen ihre Rotordrehzahlen den vorherrschenden Windverhältnissen an und erzeugen standardmäßig, gemäß einer vorgegebenen optimierten Drehzahl-Leistungs-Kennlinie, ihren Energieertrag, wobei sich die Schallemission entsprechend der jeweiligen Drehzahl verhält.

Somit kann gesagt werden, dass alle ENERCON Windenergieanlagen mit einem reduzierten Schallleistungspegel, unter einer einhergehenden Reduzierung der Nennleistung, gefahren werden können.

1.2 Umsetzung

Die Umsetzung einer Reduzierung der Nennleistung wird anlagentechnisch folgendermaßen realisiert:

Zu den gewünschten Zeiten (z. B. nachts von 22 bis 6 Uhr) gibt die Mikroprozessorsteuerung den Befehl zum Wechsel der Betriebsart und fährt die Anlage automatisch herunter, greift dann auf die gespeicherte zweite Kennlinie zurück und steuert somit die Drehzahlen (und Leistung) entsprechend der neu vorgegebenen Werte. Dies bedeutet, dass die Anlage bis zu dem vorgegebenen Wert der Abregelung hochfährt, sofern ausreichend Wind vorhanden ist, und ab dem vorgegebenen Punkt die Drehzahlen über die Pitchregelung (Verstellen der Rotorblätter) konstant hält.

1.3 Überwachung

Sollte es in Zweifelsfällen nötig sein, einen Nachweis über die jeweils eingestellte das integrierte Betriebsart erbringen, ist es iederzeit über zu Fernüberwachungssystem möglich - auch im Nachhinein - festzustellen, mit welcher Windgeschwindigkeit und damit mit welchem Drehzahl. bei welcher Schallleistungspegel die Anlage zu welcher Zeit betrieben wurde. Fernüberwachungssystem führt automatisch eine ständige Aufzeichnung der wichtigsten Wind- und Anlagendaten durch, wertet diese aus und speichert sie langfristig.

Docun	nent information:		
Author Depart Approv		St/03.03.2006 Site Assessment Mei/03.03.2006	 SA-IC-BImSchG Verminderung von Emissionen-E-53-Rev1.0-ger-ger

BlmSchG – Verminderung von Emissionen **ENERCON E-53**

Seite 2 von 3

2. Maßnahmen zur Verminderung der Schattenemissionen

2.1 Allgemeines

Periodischer Schattenwurf ist die wiederkehrende Verschattung des direkten Sonnenlichts durch die Rotorblätter einer Windenergieanlage. Der Schattenwurf ist dabei abhängig von den Witterungsverhältnissen, der Windrichtung, dem Sonnenstand und den Betriebszeiten der Anlage.

Ziel einer Schattenabschaltung ist es, Immissionen durch periodischen Schattenwurf an Immissionsorten, wie Wohnräume, Schlafräume, Schulen, Terrassen usw. sicher zu vermeiden. Um dies zu gewährleisten, wurde für ENERCON Windenergieanlagen eine Schattenabschaltung entwickelt, die in den Zeiträumen, in denen es zu Schattenwurf an einem Immissionsort kommen kann, unter Berücksichtigung der Witterungsverhältnisse, die Möglichkeit von periodischem Schattenwurf erkennt und die Windenergieanlage abschaltet.

2.2 Umsetzung

Die Schattenabschaltung wird bei Bedarf in Form eines Programms in die Steuerung der Windenergieanlage integriert. Da die Steuerung der Windenergieanlagen über eine begrenzte Rechenkapazität verfügt, werden die Zeiten des astronomisch möglichen Schattenwurfs für die betreffenden Immissionsorte vorab mit einer kommerziellen Software berechnet. Die berechneten Zeiten werden anschließend in Form eines Kalenders in das Display der Windenergieanlage programmiert.

Zur Messung der Beleuchtungsstärke werden drei Sensoren im Winkel von 120° in einer Höhe von drei bis vier Meter am Turm der Windenergieanlage montiert, so dass sich stets mindestens ein Sensor an der Sonnenseite und ein Sensor an der Schattenseite des Turmes befindet. Die Steuerung ermittelt aus den drei gemessenen Beleuchtungsstärken die höchste Beleuchtungsstärke, die als Lichtintensität bezeichnet wird, und die niedrigste Beleuchtungsstärke, die als Schattenintensität bezeichnet wird.

Die Abschaltautomatik der Anlagensteuerung sorgt dafür, dass bei Unterschreitung eines Referenzwertes für das Verhältnis von Schatten- zu Lichtintensität in den programmierten Zeiträumen, die Anlage gestoppt wird. Die Abschaltautomatik reagiert auch bei einer kurzzeitigen Unterschreitung des Referenzwertes.

Nach Ablauf des programmierten Zeitfensters oder bei Veränderung der Lichtverhältnisse, so dass Schattenwurf nicht mehr möglich ist, nimmt die Anlage den Betrieb wieder auf.

ı	Document	infor	mation



BlmSchG – Verminderung von Emissionen **ENERCON E-53**

Seite 3 von 3

2.3 Überwachung

Sobald die Windenergieanlage durch die Schattenabschaltung gestoppt wird, generiert sie eine Statusmeldung, die von der Datenfernübertragung mit Datum und Uhrzeit protokolliert und über mehrere Jahre gespeichert wird.

Die Zeiten für die Schattenabschaltung sind jederzeit - auch im Nachhinein - über die integrierte Fernüberwachung abrufbar, so dass ein Nachweis zur Einhaltung der Abschaltzeiten geführt werden kann. Das Fernüberwachungssystem führt automatisch eine ständige Aufzeichnung der wichtigsten Wind- und Anlagendaten durch (Drehzahl, Leistung, Windgeschwindigkeit etc.), wertet diese aus und speichert sie langfristig. Die Datenarchivierung findet hausintern bei ENERCON statt.



Schallleistungspegel E-53

Seite 1 von 1

Garantierte Werte des Schallleistungspegels für die E-53 mit 800 kW Nennleistung			
Naben- höhe V _{Wind} in 10m Höhe	73 m		
4 m/s	92,5 dB(A)		
5 m/s	94,2 dB(A)		
6 m/s	97,7 dB(A)		
7 m/s	100,1 dB(A)		
8 m/s	102,5 dB(A)		
95% Nennleistung	102,5 dB(A)		
Vermessener Wert bei 95% Nennleistung	100,9 dB(A) МВВМ 69915/2		

- 1. Über den gesamten Leistungsbereich wird eine Tonhaltigkeit K_{TN} von 0-1 dB garantiert (gilt für den Nahbereich gemäß aktueller FGW Richtlinie und DIN 45 681).
- 2. Über den gesamten Leistungsbereich wird eine Impulshaltigkeit KIN von 0 dB garantiert (gilt für den Nahbereich gemäß aktueller FGW Richtlinie und DIN 45 645-1).
- 3. Die oben angegebenen Schallleistungspegelwerte gelten für den Betriebsmodus I, (definiert durch eine Betriebskennlinie mit dem Drehzahlbereich 12 - 29 U/min). Die zugehörige Leistungskennlinie ist die berechnete Kennlinie E-53 vom Juni 2005 (Rev. 1.x).
- 4. Die garantierten Werte werden auf Basis offizieller und interner Vermessungen des Schallleistungspegels ermittelt. Die offiziell vermessenen Werte sind auf diesem Dokument als Referenz angegeben. Die Schalldatenblätter und Messberichte der offiziellen Vermessungen stehen zur Verfügung und gelten in Verbindung mit diesem Dokument. Die Vermessungen werden gemäß den national und international empfohlenen Richtlinien und Normen durchgeführt (jeweils auf dem Schalldatenblatt und im Messbericht vermerkt).
- 5. Um den Mess- und Prognoseunsicherheiten Rechnung zu tragen, die Planungssicherheit und Akzeptanz bei Genehmigungsbehörden zu erhöhen und ggf. geforderte Nachvermessungen zu vermeiden, empfiehlt ENERCON für Schallausbreitungsrechnungen einen Sicherheitszuschlag von 1 dB(A) auf die garantierten Werte. Für Bundesländer, in denen ohnehin Sicherheitszuschläge vorgeschrieben sind, entfällt diese Empfehlung.
 - Sollte aus planungstechnischen oder anderen Gründen diese Empfehlung vernachlässigt werden, wird ausdrücklich auf Punkt 6 verwiesen.
- 6. Aufgrund der Messunsicherheiten bei Schallvermessungen gilt der Nachweis der Einhaltung der garantierten Werte als erbracht, wenn bei einer nach gängigen Richtlinien durchgeführten Vermessung das Messergebnis dem jeweiligen garantierten Wert +/-1 dB(A) entspricht. [Garantie erfüllt, wenn Messwert = Garantiewert +/- 1dB(A)].
- 7. Für schallkritische Standorte besteht die Möglichkeit, die E-53 nachts mit reduzierter Drehzahl und Leistung zu betreiben (Nachtbetrieb). Die reduzierten Schallleistungspegel können bei Bedarf angefordert werden.

Document information:		Technische Änderur	ngen vorbehalten
Author/ date:	MK / 28.09.05		
Department:	SA	Translator / date:	-
Approved / date:	RW / 20.03.07	Revisor / date:	
Revision / date:	2.0 / 19.03.07	Reference:	SA-04-SPL Guarantee E-53-Rev2_0-ger-ger