

Schallschutzprüfstelle

Gutenbergring 60 65549 Limburg an der Lahn Telefon: (0 64 31) 55 41 Telefax: (0 64 31) 47 85 15 E-Mail: kontakt@gsa-ziegelmeyer.de

Reinhard Ziegelmeyer St. gepr. Techniker

Schallschutz im Städtebau Gewerblicher Schallimmissionsschutz Sport- und Freizeitanlagen Schallschutz am Arbeitsplatz Bau- und Raumakustik

P 17062-2

Sachbearbeiter: Reinhard Ziegelmeyer

Datum:

07. September 2018

SCHALLTECHNISCHE STELLUNGNAHME

SCHALLTECHNISCHE UNTERSUCHUNGEN ZUR 9. ÄNDERUNG DES BEBAUUNGSPLANES "KREBSSCHERE" STADT BAD VILBEL

GERÄUSCHBELASTUNG DES PLANGEBIETES DURCH STRASSEN- UND SCHIENENVERKEHR

AUFTRAGGEBER:

Planergruppe ROB Schulstraße 6 65824 Schwalbach/Ts.

<u>INHALTSVERZEICHNIS</u>

		SEITE
1.	AUFGABENSTELLUNG	3
2.	BEARBEITUNGSGRUNDLAGEN	5
3.	STRASSEN- UND SCHIENENVERKEHR	7
3.1	SCHALLTECHNISCHE ORIENTIERUNGSWERTE DER DIN 18005	7
3.2	VERKEHRSLÄRMSCHUTZVERORDNUNG	8
4.	SCHALLTECHNISCHE BERECHNUNGEN	9
4.1	STRASSENVERKEHR	9
4.2	SCHIENENVERKEHR	19
5.	PROGNOSESICHERHEIT	27

1. AUFGABENSTELLUNG

Die Stadt Bad Vilbel plant die Änderung des bislang überwiegend unbebauten östlichen Teilbereiches der Gewerbegebietsflächen des Bebauungsplanes "Krebsschere".

Zur Umsetzung der Planungskonzeptionen "Smart City Springpark Valley" werden Änderungen am bestehenden Bebauungsplan unter anderem der

- Verkehrsführung
- Zuschnitt der einzelnen Bauflächen
- zulässigen Art der baulichen Nutzung in Teilbereichen
- zulässigen Maß der baulichen Nutzung
- Anpassung von Baufenstern
- u. a.

erforderlich /1/.

Teilbereiche der Gewerbegebietsflächen sollen dabei in "urbane Gebiete" [MU gemäß BauNVO] umgewidmet werden.

Im Geltungsbereich des Bebauungsplans sind aufgrund der Lärmimmissionen Anforderungen an den passiven Schallschutz nach den Kriterien der DIN 4109 [Januar 2018] – mindestens – zu berücksichtigen. Die Anforderungen beziehen sich auf die Schalldämmung der Außenbauteile unter Berücksichtigung der unterschiedlichen Raumarten und Nutzungen.

Die Anforderungen an den passiven Schallschutz sind dabei aus der prognostizierten Geräuschbelastung in den Plangebietsflächen/an den Fassaden abzuleiten.

Zur Berechnung des "maßgeblichen Außenlärmpegels" sind die nach dem Berechnungsverfahren der RLS-90 (Straßenverkehr) und Schall-03 (Schienenverkehr) für das Plangebiet zu prognostizierenden Schalleinträge als Beurteilungspegel L_{r,T} und L_{r,N} für die Tages- und Nachtzeit zu berechnen. Anhand dieser Berechnungsergebnisse werden unter Berücksichtigung zusätzlicher Geräuschimmissionen aus gewerblichen Anlagen die "resultierenden maßgeblichen Außenlärmpegel" für das Plangebiet in einem weiteren Bearbeitungsschritt [P 17062-3] ermittelt.

^{/1/} Begründung zur 9. Änderung Bebauungsplan "Krebsschere", Vorentwurf, ROB, April 2018



2. <u>BEARBEITUNGSGRUNDLAGEN</u>

Für die schalltechnischen Untersuchungen standen uns folgende Unterlagen zur Verfügung:

- Bebauungsplan "Krebsschere", 9. Änderung, Stadt Bad Vilbel, Planstand 21.08.2018 [Entwurf] gefertigt: ROB Planergruppe, 65824 Schwalbach/Ts.
- Lageplan der Lärmschutzwälle Bestand und Planung gefertigt: Werner Hartwig GmbH, 65205 Wiesbaden-Erbenheim, Stand 02.09.2014
- Auszug aus den Planfeststellungsunterlagen mit Darstellung der Schallschutzeinrichtungen, Lageplan 1 und Lageplan 2, DB Netz AG Planstand 1998
- Verkehrsuntersuchung zum Bebauungsplan "Krebsschere", 9. Änderung Planstand 8/2018
 Prognose-Planfall 2 (2035); Prognose-Planfall 1 + Verkehrsentwicklung Imb PLAN, Ing. Gesellschaft für Verkehr und Stadtplanung mbH, 60388 Frankfurt/Main
- Streckenbelegungsdaten der DB AG, Stand 2015 und Prognose 2025, mitgeteilt Deutsche Bahn AG, Betrieblicher Umweltschutz (TUM1), 10115 Berlin

Folgende Normen und Richtlinien wurden für die Bearbeitung herangezogen:

DIN 18005, Teil 1 Schallschutz im Städtebau - Grundlagen und Hin-

weise für die Planung, Ausgabe Juli 2002

Beiblatt 1 zu DIN 18005, Teil 1

Schallschutz im Städtebau, Berechnungsverfahren, Schalltechnische Orientierungswerte für die städte-

bauliche Planung, Ausgabe 1987

RLS-90 Richtlinie für den Lärmschutz an Straßen,

Ausgabe 1990

16. Verordnung zur Durchführung des Bundes-16. BlmSchV

Immissionsschutzgesetzes

(Verkehrslärmschutzverordnung)

Berechnung des Beurteilungspegels für Schienen-Schall 03

wege, 2014

TA Lärm 6. Allgemeine Verwaltungsvorschrift zum Bundes-

Immissionsschutzgesetz

Technische Anleitung zum Schutz gegen Lärm -

TA Lärm

Soweit darüber hinaus Normen, Richtlinien und Rechtsvorschriften zur Anwendung kommen, sind diese im Text genannt und ggf. erläutert.

3. <u>STRASSEN- UND SCHIENENVERKEHR</u>

3.1 SCHALLTECHNISCHE ORIENTIERUNGSWERTE DER DIN 18005

Die schalltechnischen Orientierungswerte aus dem Beiblatt 1 zur DIN 18005, gemäß nachfolgender Tabelle 1, sind aus der Sicht des Schallschutzes im Städtebau anzustrebende Zielwerte, jedoch keine Grenzwerte. Aus diesem Grunde sind die schalltechnischen Orientierungswerte in einem Beiblatt aufgenommen worden und nicht Bestandteil der Norm.

Tabelle 1: Schalltechnische Orientierungswerte gemäß Beiblatt 1 DIN 18005

Einwirkungsort	Schalltechnischer	Orientierungswert
	tags	nachts
	dB(A)	dB(A)
Reine Wohngebiete (WR), Wochenendhausgebiete, Ferienhausgebiete	50	40/35
Allgemeine Wohngebiete (WA) Kleinsiedlungsgebiete (WS) und Campingplatzgebiete	55	45/40
Besondere Wohngebiete (WB)	60	45/40
Dorfgebiete (MD und Mischgebiete (MI)	60	50/45
Kerngebiete (MK) und Gewerbegebiete (GE)	65	55/50

Der niedrigere Nachtwert gilt jeweils für Geräuschimmissionen von Industrie-, Gewerbe- und Freizeitlärm sowie für Geräusche von vergleichbaren öffentlichen Betrieben.

Im Beiblatt 1 zu DIN 18005, Teil 1, wird vermerkt, dass die Orientierungswerte bereits auf den Rand der Bauflächen oder der überbauten Grundstücksflächen in den jeweiligen Baugebieten oder der Flächen sonstiger Nutzung bezogen werden sollen.

3.2 VERKEHRSLÄRMSCHUTZVERORDNUNG

Stellt die Gemeinde einen Bauleitplan auf, so hat sie nach § 1, Abs. 6 BauGB alle Belange abzuwägen. Dazu gehört nach § 1, Abs. 5 BauGB u.a. gesunde Wohn- und Arbeitsverhältnisse und nach § 1a die Belange des Immissionsschutzrechtes.

Zur Beurteilung der Geräuschimmissionen durch Straßenverkehr können zur Kennzeichnung von "schädlichen Umwelteinwirkungen" im Sinne des Blm-SchG die der Verkehrslärmschutzverordnung für den Neubau oder die wesentliche Änderung eines Verkehrsweges genannten Immissionsgrenzwerte herangezogen werden. Diese betragen in Gewerbegebieten

tags 69 dB(A), nachts 59 dB(A).

Überschreiten die Verkehrsgeräuschbelastungen die gebietsabhängig anzuwendenden Immissionsgrenzwerte, sind bei der Aufstellung des Bebauungsplanes Schallschutzmaßnahmen für die betroffenen Gebäude vorzusehen.

Immissionsgrenzwerte wie auch schalltechnische Orientierungswerte für "Urbane Gebiete" [MU] sind in der 16. BImSchV bzw. DIN 18005 nicht aufgenommen.

Für die Beurteilung gewerblicher Geräuschimmissionen kommt der Tagesrichtwert mit 63 dB(A) zwischen der Gebietskategorie Gewerbegebiet [GE] – 65 dB(A) – und Mischgebiet [MI] – 60 dB(A) – zum Liegen.

Für die Nachtzeit ist der Richtwert dem eines Mischgebietes/Dorfgebietes – 45 dB(A) – gleichgestellt.

4. <u>SCHALLTECHNISCHE BERECHNUNGEN</u>

4.1 STRASSENVERKEHR

4.1.1 Eingangsdaten

Für die schalltechnischen Berechnungen werden die Ergebnisse der Verkehrsuntersuchungen zum Bebauungsplan "Krebsschere", (9. Änderung), Prognose-Planfall 2, herangezogen /2/:

Nordumgehung, West	DTV	24.700 Kfz	p _{T/N}	4,6 %
Nordumgehung, Ost	DTV	18.500 Kfz	p _{T/N}	5,0 %
Erschließung, Gottlieb-Daimler-Straße B 3	DTV	8.500 Kfz 44.800 Kfz	P _{T/N} P _{T/N}	4,6 % 4,0 %

Für die Straßenoberfläche wird eine Asphaltdeckschicht mit $D_{Stro}=0$ dB berücksichtigt. Die Fahrtgeschwindigkeit auf der L 3008 in Höhe des Plangebietes wird mit v=60 km/h für Pkw und Lkw eingestellt. Für die Erschließungsstraße wird v=50 km/h berücksichtigt.

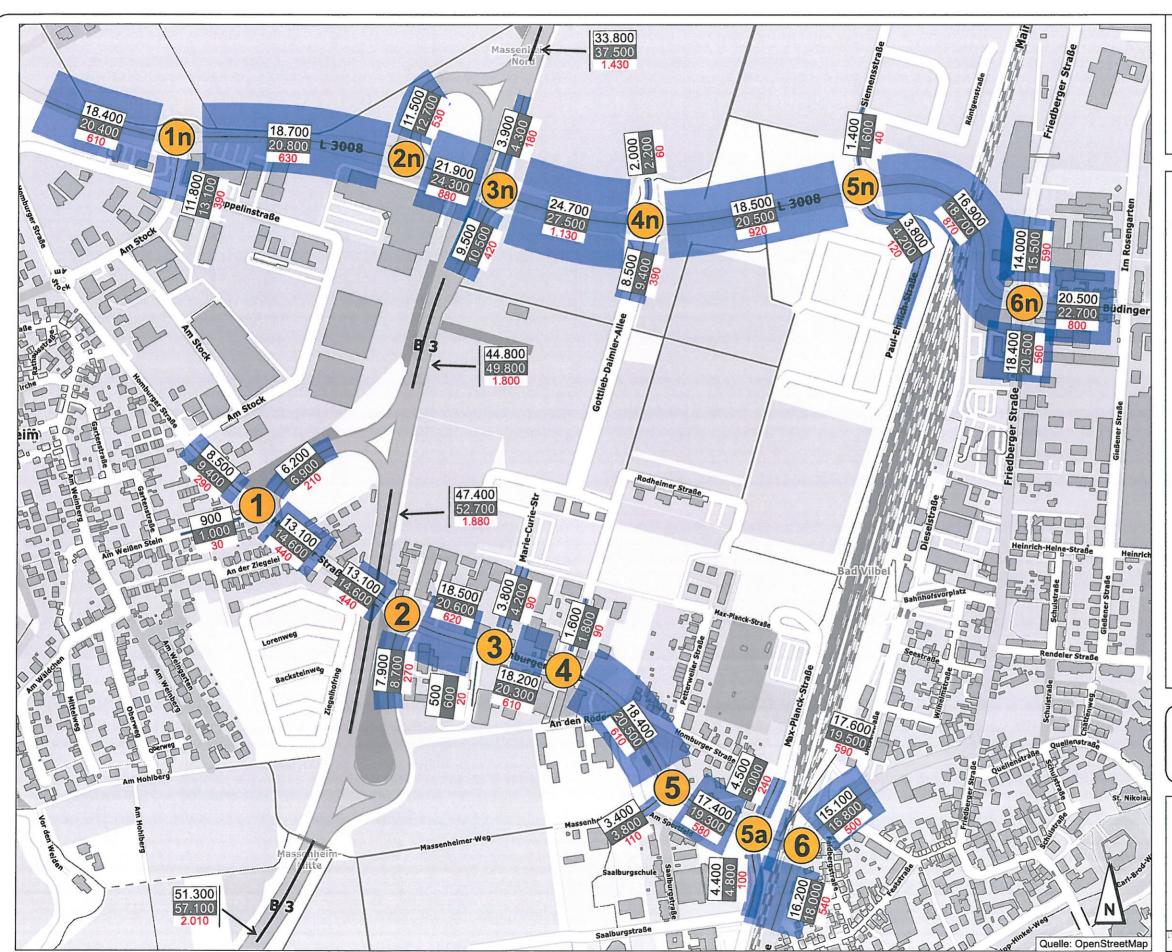
Zuschläge zur Berücksichtigung erhöhter Störwirkungen durch signalgesteuerte Kreuzungen und Einmündungen werden nach /3/ berücksichtigt.

bis 100 m zur Kreuzung +2 dB

-

^{/2/} Prognose-Planfall 2 (2030/2035) + Verkehrsentwicklung aus VU "Krebsschere" (9. Änderung), ImbPlan, 08/2018, 60388 Frankfurt/Main

^{/3/} RLS-90, Tabelle 2, bis 40 m zur Kreuzung +3 dB bis 70 m zur Kreuzung +2 dB



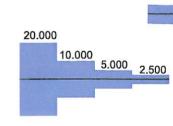


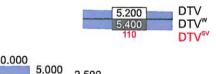
Prognose-Planfall 2 (2030/35) Verkehrsmodell Bad Vilbel

Prognose-Planfall 1 (2030/35) (Anlage 3)

Verkehrsentwicklung aus VU "Krebsschere" (9. Änd.)

Durchschnittliche tägliche / werktägliche Verkehrsmengen (Jahresmittelwerte DTV / DTV^w / DTV^{sv})





[Kfz/24h] (gerundete Werte)



Stadt Bad Vilbel



Bebauungsplan "Krebsschere" (9. Änd.)

Prognose-Planfall 2 (2030/35) Verkehrsmodell Bad Vilbel

08/2018 10-260 C Anlage 4

4.1.2 Berechnungsverfahren

Ausgehend von der, in Abhängigkeit der Verkehrsstärke, dem Lkw-Anteil, der zulässigen Höchstgeschwindigkeit, der Art der Straßenoberfläche und der Gradienten und der Steigung des zu betrachtenden Straßenabschnittes, berechneten Schallemission eines Verkehrsweges wird der vom Straßenverkehr an einem Immissionsort erzeugte Mittelungspegel unter Berücksichtigung der topographischen Verhältnisse sowie der Pegelminderung durch Abschirmung und Pegelerhöhung durch Reflektionen errechnet.

Der Beurteilungspegel von Verkehrsgeräuschen wird getrennt für Tag und Nacht berechnet:

 $L_{r,T}$ für die Zeit von 06:00 – 22:00 Uhr und $L_{r,N}$ für die Zeit von 22:00 – 06:00 Uhr.

Der Emissionspegel der Straße bestimmt sich nach

$$L_{m,E} = L_m(25) + D_V + D_{Str}0 + D_{Stq} + D_E$$

Hierin bedeuten:

 $L_m(25)$ = Mittelungspegel in 25 m Entfernung zur Straßenmitte

 D_v = Korrektur für unterschiedliche zulässige

Höchstgeschwindigkeiten

D_{Str} = Korrektor für unterschiedliche Straßenoberflächen

D_{Sta} = Zuschlag für Steigungen und Gefälle

D_F = Korrektur zur Berücksichtigung der Absorptionseigenschaften

von reflektierenden Flächen

Zur Berechnung des Mittelungspegels von einer mehrstreifigen Straße wird je eine Schallquelle über den Mitten der beiden äußeren Fahrstreifen angenommen. Für diese werden die Mittelungspegel getrennt berechnet und energetisch zum Mittelungspegel L_m an der Straße zusammengefasst.

$$L_m = L_{mF} + D_s + D_{BM} + D_B$$

mit

 L_m = Emissionspegel

D_S = Pegeländerung zur Berücksichtigung des Abstandes und der Luftabsorption

D_{BM} = Pegeländerung zur Berücksichtigung der Boden- und Meteorologie dämpfung

D_B = Pegeländerung durch topografische Gegebenheiten und bauliche Maßnahmen

Für die Berechnungen wurde das EDV-Programm Cadna A, Vers. 2018, verwendet.

	Eingangsdaten für schallte	chnische Berechnungen Str	aßenverkehr nach RLS 90 -	Prog	nose	-Planfal	12 (20	30/35)												RL890
Lfd	Straße			V (2	zul.)	DTV		р	M	Str	M	Lm,	, 25		Ov	DStrO	g*	DStg*	Ln	n,E	Anmerkungen
Nr.		Abso	hnitt	Pkw	Lkw		Tag	Nacht	Tag	typ	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Īl			Tag	Nacht	
		von	bis	km/h	km/h	Kfz	%	%	Kfz		Kfz	dB(A)	dB(A)	dB	dB	dB	%	dB	dB(A)	dB(A)	
1	B3	AS Dortelweil	Rampe L3008 NW	100	80	33800	4,2	4,2	2028,0	В	371,8	71,7	64,3	-0,1	-0,1	0	< 5	0,0	71,6	64,2	
2	B3	Rampe L3008 NW	Rampe Homburger Straße NW	100	80	44800	4,0	4,0	2688,0	В	492,8	72,8	65,5	-0,1	-0,1	0	< 5	0,0	72,8	65,4	
3	B3	Rampe Homburger Straße NW	Rampe Homburger Straße SO	100	80	47400	4,0	4,0	2844,0	В	521,4	73,1	65,7	-0,1	-0,1	0	< 5	0,0	73,0	65,6	
4	B3	Rampe Homburger Straße SO	Preungesheimer Dreieck	100	80	51300	3,9	3,9	3078,0	В	564,3	73,4	66,0	-0,1	-0,1	0	< 5	0,0	73,3	66,0	
5	Rampe L3008 NW	B3	L 3008	70	70	11500	4,6	4,6	690,0	В	126,5	67,1	59,7	-2,7	-2,7	0	< 5	0,0	64,4	57,0	
6	Rampe L3008 NO	B3	L 3008	70	70	3900	4,6	4,6	234,0	В	42,9	62,4	55,0	-2,7	-2,7	0	< 5	0,0	59,7	52,4	
7	Rampe L3008 SO	B3	L 3008	70	70	9500	4,4	4,4	570,0	В	104,5	66,2	58,8	-2,7	-2,7	0	< 5	0,0	63,5	56,1	
8	Rampe Homburger Straße NW	B3	Homburger Straße	70	70	6200	3,4	3,4	372,0	В	68,2	64,1	56,7	-2,9	-2,9	0	< 5	0,0	61,2	53,8	
9	Rampe Homburger Straße SO	B3	Homburger Straße	70	70	7900	3,4	3,4	474,0	В	86,9	65,1	57,8	-2,9	-2,9	0	< 5	0,0	62,2	54,9	
10	L 3008	Am Stock	Rampe B3 NW	60	60	18700	3,4	3,4	1122,0	L	149,6	68,9	60,1	-4,0	-4,0	0	< 5	0,0	64,8	56,1	
11	L 3008	Rampe B3 NW	Rampe B3 SO	60	60	21900	4,0	4,0	1314,0	L	175,2	69,7	61,0	-3,9	-3,9	0	< 5	0,0	65,8	57,1	
12	L 3008	Rampe B3 SO	GDaimler-Allee	60	60	24700	4,6	4,6	1482,0	L	197,6	70,4	61,6	-3,8	-3,8	0	< 5	0,0	66,6	57,9	
13	L 3008	GDaimler-Allee	Siemensstraße	60	60	18500	5,0	5,0	1110,0	L	148,0	69,2	60,5	-3,7	-3,7	0	< 5	0,0	65,5	56,8	
14	L 3008	Siemensstraße	Friedberger Straße	60	60	16900	5,1	5,1	1014,0	L	135,2	68,9	60,1	-3,7	-3,7	0	< 5	0,0	65,2	56,5	
15	G,-Daimler-Allee	L 3008	Gewerbegebiet	50	50	8500	4,6	4,6	510,0	G	93,5	65,8	58,4	-4,9	-4,9	0	< 5	0,0	60,8	53,4	
16	Siemensstraße	L 3008	Gewerbegebiet	50	50	1400	2,9	2,9	84,0	G	15,4	57,5	50,1	-5,4	-5,4	0	< 5	0,0	52,1	44,7	
17	PEhrlich-Straße	L 3008	Gewerbegebiet	50	50	3800	3,2	3,2	228,0	G	41,8	61,9	54,5	-5,3	-5,3	0	< 5	0,0	56,6	49,2	
18	Homburger Straße	Am Stock	Rampe B3 NW	50	50	8500	3,4	3,4	510,0	G	93,5	65,4	58,1	-5,2	-5,2	0	< 5	0,0	60,2	52,9	
19	Homburger Straße	Rampe B3 NW	Rampe B3 SO	50	50	13100	3,4	3,4	786,0	G	144,1	67,3	59,9	-5,2	-5,2	0	< 5	0,0	62,1	54,7	
20	Homburger Straße	Rampe B3 SO	MCurie-Straße	50	50	18500	3,4	3,4	1110,0	G	203,5	68,8	61,4	-5,2	-5,2	0	< 5	0,0	63,6	56,2	
21	Homburger Straße	MCurie-Straße	Rodheimer Straße	50	50	18200	3,4	3,4	1092,0	G	200,2	68,7	61,4	-5,2	-5,2	0	< 5	0,0	63,5	56,1	
22	Homburger Straße	Rodheimer Straße	Kreisel Massenheimer Weg	50	50	18400	3,3	3,3	1104,0	G	202,4	68,8	61,4	-5,3	-5,3	0	< 5	0,0	63,5	56,2	
23	Homburger Straße	Kreisel Massenheimer Weg	Kreisel Am Sportfeld	50	50	17400	3,3	3,3	1044,0	G	191,4	68,5	61,2	-5,2	-5,2	0	< 5	0,0	63,3	55,9	
24	Homburger Straße	Kreisel Am Sportfeld	Kreisel Kasseler Straße	50	50	17600	3,4	3,4	1056,0	G	193,6	68,6	61,2	-5,2	-5,2	0	< 5	0,0	63,3	56,0	
25	Kreisel Massenheimer Weg	Homburger Straße	Homburger Straße	50	50	13800	3,3	3,3	828,0	G	151,8	67,5	60,2	-5,3	-5,3	0	< 5	0,0	62,3	54,9	75% von Nr. 20
26	Kreisel Am Sportfeld	Homburger Straße	Homburger Straße	50	50	13200	3,4	3,4	792,0	G	145,2	67,3	60,0	-5,2	-5,2	0	< 5	0,0	62,1	54,7	75% von Nr. 22
27	MCurie-Straße	Homburger Straße	Gewerbegebiet	50	50	3800	2,4	2,4	228,0	G	41,8	61,7	54,3	-5,5	-5,5	0	< 5	0,0	56,1	48,7	
28	Rodheimer Straße	Homburger Straße	Gewerbegebiet	50	50	1600	5,6	5,6	96,0	G	17,6	58,8	51,4	-4,7	-4,7	0	< 5	0,0	54,0	46,7	

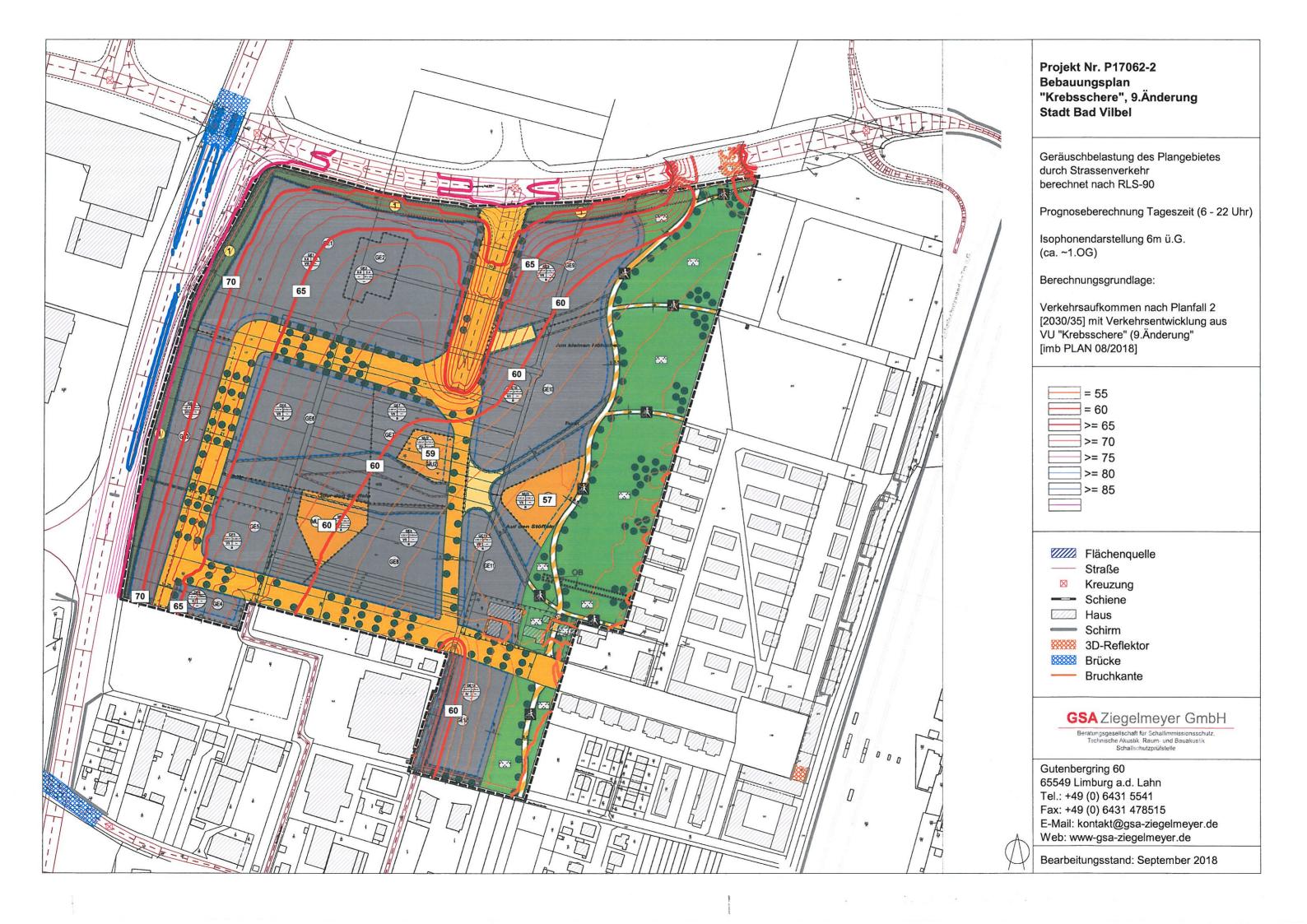
4.1.3 Berechnungsergebnisse

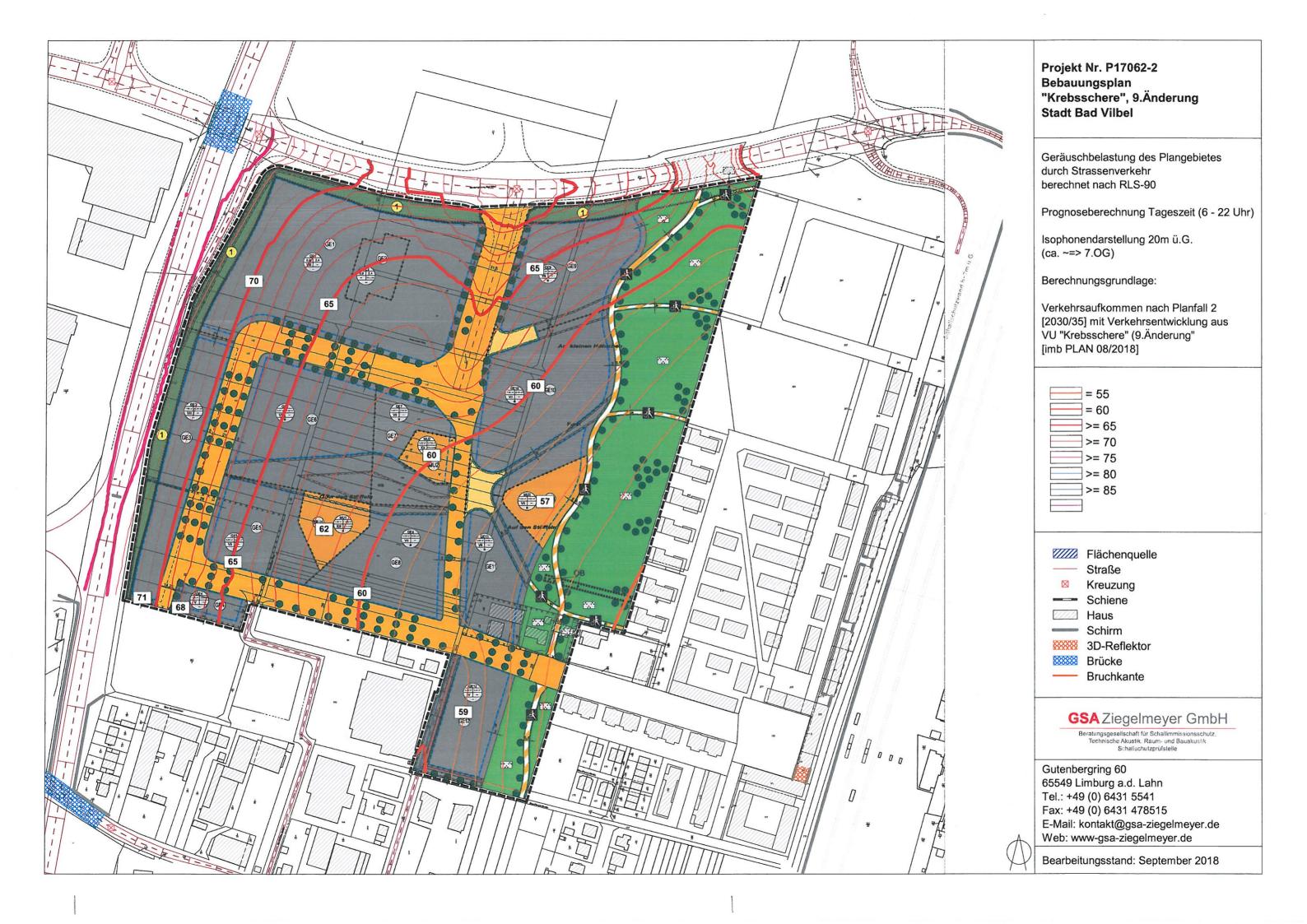
4.1.3.1 Tageszeit

Die schalltechnischen Berechnungen auf der Grundlage der Verkehrsuntersuchung Prognose-Planfall 2 (2030/35) + Verkehrsentwicklung aus VU "Krebsschere" (9. Änderung) sind nachfolgend für den Beurteilungszeitraum der Tageszeit für zwei Bezugshöhen [~ 1. OG und ~ \geq 7. OG] dargestellt. Die Berechnungsergebnisse zeigen den Beurteilungspegel $L_{\rm r,T}$ für den Tageszeitrau. Der zentrale Bereich des Plangebietes ist dabei \leq 65 dB(A) belastet. Der schalltechnische Orientierungswert für Gewerbegebiete – 65 dB(A) – wird hier eingehalten und unterschritten. Im Nahbereich zu den Verkehrswegen "Nordumgehung" sowie B 3 wird der schalltechnische Orientierungswert um bis zu ca. 5 dB(A) überschritten. In Höhe der Erschließungsstraße "Gottlieb-Daimler-Allee" wird der schalltechnische Orientierungswert grenzwertig erreicht.

Für größere Bezugshöhen (der Bebauungsplan sieht bauliche Entwicklungen in der GE-Fläche bis Z = VII, in den MU-Flächen $Z \ge VII$ bis XIII bzw. XV vor) verschieben sich die Geräuschimmissionen um ca. +2 dB in den zentralen Bereich des Plangebietes. Die für Wohnnutzungen vorgesehenen MU-Flächen sind dabei in allen Fällen jedoch < 65 dB(A) belastet.

Gegenüber den Geräuschbelastungen werden passive Schallschutzmaßnahmen für die geplante Bebauung vorgesehen. Der für Gewerbegebiete geltende Immissionsgrenzwert der Verkehrslärmschutzverordnung (16. BImSchV), hier herangezogen zur Kennzeichnung der Grenze schädlicher Umwelteinwirkungen im Sinne des BimSchG, von tags 69 dB(A) wird in weiten Teilen des Plangebietes nicht erreicht. Lediglich randlagig zum Verkehrsweg der B 3 kommen die Belastungen > 69 dB(A) zum Liegen. Für MU-Gebiete sind keine eigenständigen Immissionsgrenzwerte oder "schalltechnischen Orientierungswerte" in den Regelwerken ausgewiesen. Orientiert man sich bei der Beurteilung anhand der schalltechnischen Orientierungswerte für Kerngebiete – 65 dB(A) -, sind diese Werte in den MU-Flächen des Plangebietes nicht erreicht.

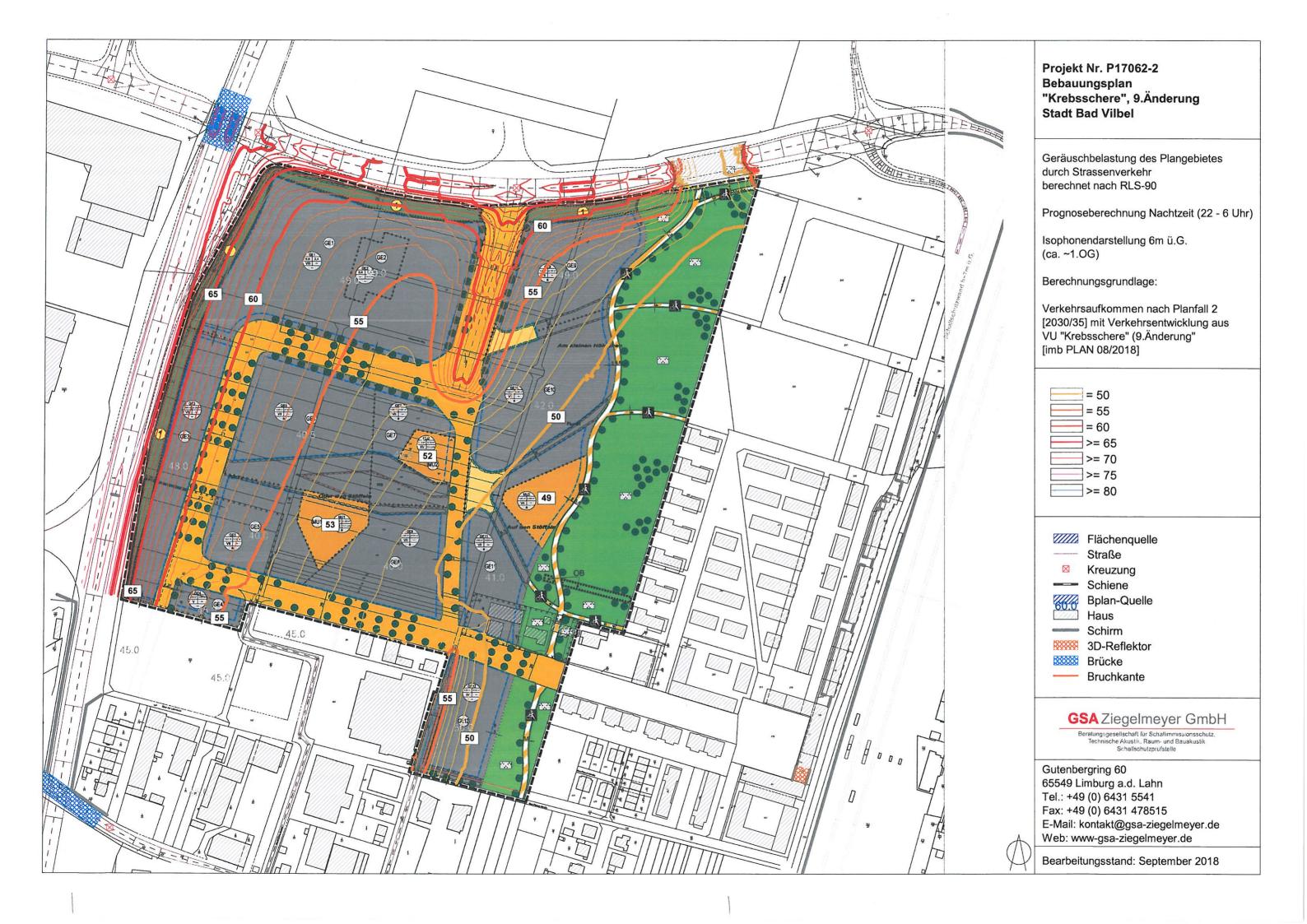


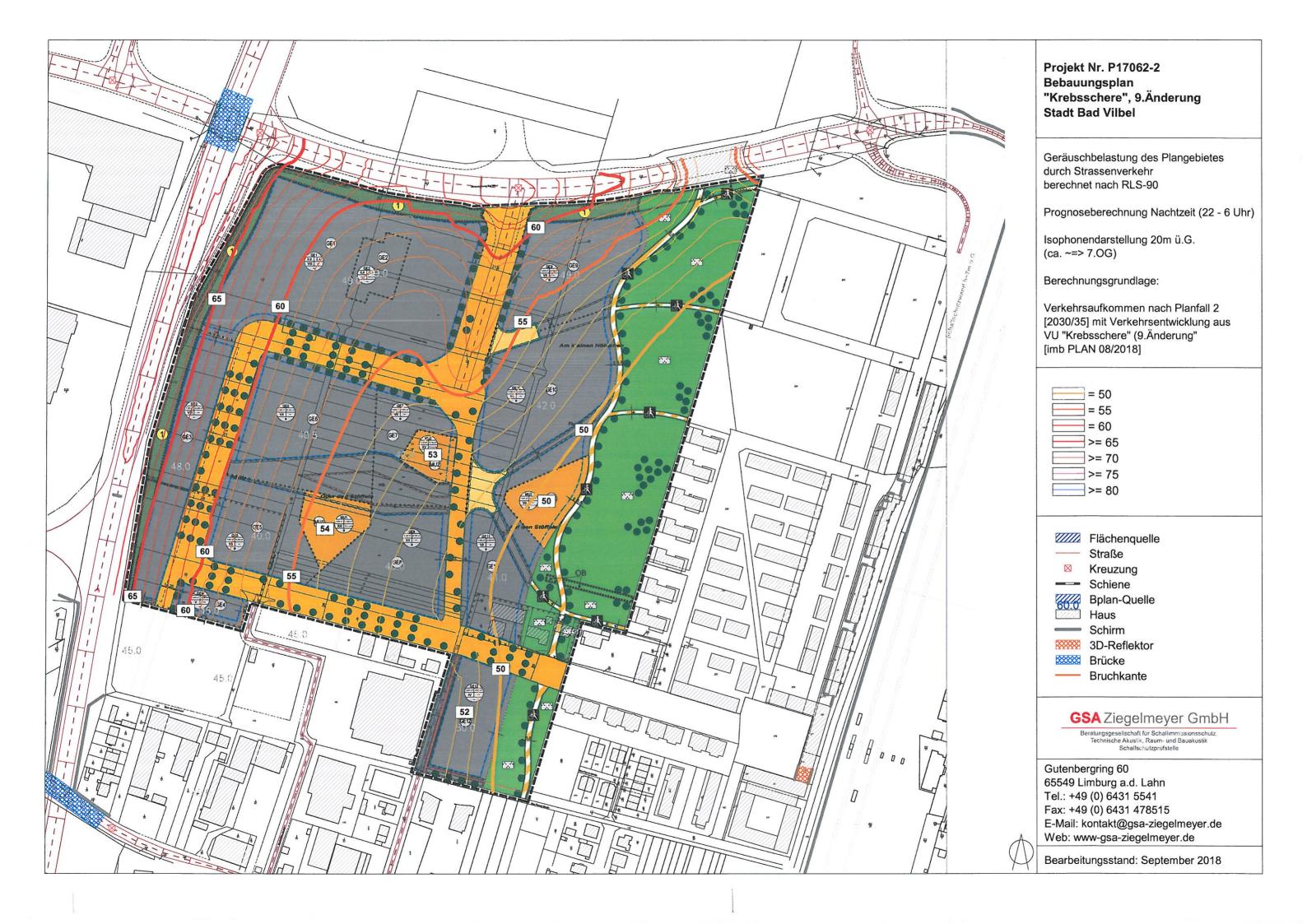


4.1.3.2 Nachtzeit

Für die Nachtzeit zeichnet sich eine analoge Bewertungssituation ab. Für die Nachtzeit ist der um 10 dB reduzierte schalltechnische Orientierungswert von 55 dB(A) bzw. der Immissionsgrenzwert von 59 dB(A) für die Bewertung heranzuziehen. In den Gewerbegebietsflächen wird dieser Wert im westlichen/nördlichen Bereich überschritten, in den MU-Flächen hingegen unterschritten.

Die Überschreitung des Immissionsgrenzwertes der Verkehrslärmschutzverordnung von 59 dB(A) tritt in der Randlage zu den Verkehrswegen B 3 /
Nordumgehung auf. Für die Nachtzeit bestehen für die MU-Flächen keine eigenständigen Grenzwerte/schalltechnischen Orientierungswerte. Die Prognosepegel für die MU-Flächen kommen in der Größenordnung zwischen 50 und
54 dB(A) zum Liegen und erreichen/überschreiten dabei den schalltechnischen Orientierungswert für Mischgebiete – 50 dB(A). Der Immissionsgrenzwert für Mischgebiete – nachts 54 dB(A) – wird hingegen noch eingehalten
und unterschritten. Die verbleibenden Geräuschbelastungen sind bei der Dimensionierung der passiven Schallschutzmaßnahmen entsprechend zu berücksichtigen.





4.2 SCHIENENVERKEHR

4.2.1 Eingangsdaten / Berechnungsverfahren

Die schalltechnischen Berechnungen werden nach Schall 03 [2015] / 16. BImSchV durchgeführt. Hierzu wurden bei der DB AG die Streckenbelegungsdaten für die Streckenabschnitte 3900, 3745 und 3684 eingeholt. Für den Tageszeitraum (06:00 Uhr – 22:00 Uhr) sind danach 282 Zugvorbeifahrten (Stand 2014/2015) bzw. 311 Zugvorbeifahrten (Stand 2025) zu berücksichtigen. Für die Nachtzeit (22:00 Uhr – 06:00 Uhr) werden 53 Zugvorbeifahrten (Stand 2014/2015) bzw. 114 Zugvorbeifahrten (Prognose 2025) angegeben.

Auf Grundlage dieser Streckenbelegungsdaten der DB AG wurde nach dem Verfahren der Schall 03 [2015] der längenbezogene Schallleistungspegel L_{W} '/m der Schienenverkehrswege für die Tages- und Nachtzeit berechnet:

$$L_{W,A,f,h,m,Fz} = a_{A,h,m,Fz} + \Delta a_{f,h,m,Fz} + 10 \, \lg \frac{n_e}{n_{e,0}} \, dB + b_{f,h,m} \, \lg \binom{v_{Fz}}{v_0} \, dB + \frac{\Sigma}{c} \, \left(cl_{f,h,m,c} + c2_{f,h,m,c} \right) + \frac{\Sigma}{k} \, K_k$$

darin sind:

a_{A,h,m,Fz} = A-Bewerteter Gesamtpegel der längenbezogenen

Schallleistung bei der Bezugsgeschwindigkeit

v₀ = 100 km/h auf Schwellengleis mit durchschnittlichem

Fahrflächenzustand

 $\Delta a_{f,h,m,Fz}$ = Pegeldifferenz im Oktavband f

n_Q = Anzahl der Schallquellen der Fahrzeugeinheit

n_{0.0} = Bezugsanzahl der Schallquellen der Fahrzeugeinheit

 $b_{f,h,m}$ = Geschwindigkeitsfaktor

 v_{Fz} = Geschwindigkeit

 v_0 = Bezugsgeschwindigkeit, v_0 = 100 km/h

$$\sum_{c} c_{f,h,m,c}^{1} + c_{f,h,m,c}^{2}) = \begin{cases} \text{Summe der c Pegelkorrekturen für} \\ \text{Fahrbahnart (c1) und Fahrfläche (c2)} \end{cases}$$

$$\sum_{k} K_{k}$$
 = Summe der k Pegelkorrekturen für Brücken und die Auffälligkeit von Geräuschen

Die Emissionsleistung (beide Fahrtrichtungen) des Schienenverkehrsweges errechnet sich zu:

-	Stand 2015	Strecke 3900	Strecke 3684/3745
			$L_{W,eq 'T} = 76,4 \text{ dB(A)/m}, \ L_{W,eq 'N} = 70,4 \text{ dB(A)/m}.$

und für den Prognosezeitraum 2025

$$\begin{array}{ll} L_{W,eq\,{}^{'}T} = 90,3 \; dB(A)/m, & L_{W,eq\,{}^{'}T} = 85,2 \; dB(A)/m, \\ L_{W,eq\,{}^{'}N} = 93,2 \; dB(A)/m, & L_{W,eq\,{}^{'}N} = 82,0dB(A)/m. \end{array}$$

Die Geräuschentwicklung der Bahnlinie 3900 [Hauptstrecke] tritt somit im Tages- und Nachtzeitraum in etwa gleicher Größenordnung [Bezugszeitraum 2015, IST-Belastung] bzw. um ~ +3 dB(A) über dem Tageswert [Prognose 2025] auf!

Strecke 3900 Abschnitt Bad Vilbel nördl. des Bahnhofs

ca. km 182,0 bis km 183,5

Zustand 2015

Daten nach Schall03-2012

Anzah	ıl Züge	Zugart-	v_max	Fahrze	eugkategoi	rien gem So	:hall03-201	2 im Zugve	rband
Tag	Nacht	Traktion	km/h	Fahrzeug kategorie	Anzahl	Fahrzeug kategorie	Anzahl	Fahrzeug kategorie	Anzahl
1	1	GZ-E	100	7-Z5_A4	1	10-Z2	20	10-Z15	6
6	3	GZ-E	100	7-Z2_A6	1	10-Z2	25	10-Z15	6
5	4	GZ-E	100	7-Z2_A6	1	10-Z2	29	10-Z15	8
2	0	GZ-E	120	7-Z2_A4	1	10-Z2	17	10-Z15	4
0	5	GZ-E	120	7-Z5_A4	1	10-Z2	25	10-Z15	6
1	3	GZ-E	120	7-Z5_A4	1	10-Z2	29	10-Z15	8
28	4	RV-E	140	7-Z2_A4	1	9-Z5	6		
4	2	RV-E	140	7-Z5_A4	1	9-Z5	7		·
9	3	RV-ET	140	5-Z5_A12	1				·
25	3	RV-ET	140	5-Z5_A12	1	5-Z5_A8	1		·
13	1	RV-ET	140	5-Z5_A12	2				·
7	1	RV-ET	140	5-Z5_A12	2	5-Z5_A8	1		
122	14	S	140	5-Z5_A10	2	9-Z5	10		·
15	3	IC-E	140	7-Z5_A4	1	9-Z5	8		·
238	47	Summe b	eider Rich	tungen					

Strecke 3745 Abschnitt Bad Vilbel Nord

ca. km 0,5 bis km 1,0

Zustand 2014

Daten nach Schall03-2012

Anzah	ıl Züge	Zugart-	v_max	Fahrzeugkategorien gem Schall03-2012 im Zugverband								
				Fahrzeug		Fahrzeug		Fahrzeug				
Tag	Nacht	Traktion	km/h	kategorie	Anzahl	kategorie	Anzahl	kategorie	Anzahl			
42	6	RV-VT	80	6_A6	2							
2	0	RV-V	80	8_A4	1	9-Z5	8					
44	6	Summe b	eider Rich	tungen								

Prognose 2025

Daten nach Schall03-2012

Anzah	nl Züge	Zugart-	v_max		Fahrzeugkategorien gem Schall03-2012 im Zugverband									
Tag	Nacht	Traktion	km/h	Fahrzeug kategorie	Anzahl	Fahrzeug kategorie	Anzahl	Fahrzeug kategorie	Anzahl	Fahrzeug kategorie	Anzahl	Fahrzeug kategorie	Anzahl	
31	42	GZ-E*	100	7-Z5_A4	1	10-Z5	25	10-Z2	5	10-Z18	5	10-Z15	2	
8	10	GZ-E*	100	7-Z5_A4	1	10-Z5	25	10-Z2	5	10-Z18	5	10-Z15	2	
32	2	RV-E	140	7-Z5_A4	1	9-Z5	6							
36	8	RV-ET	140	5-Z5_A12	1	5-Z5_A8	1							
16	4	RV-ET	140	5-Z5_A12	2	5-Z5_A8	1							
14	2	IC-E	140	7-Z5_A4	1	9-Z5	10							
0	2	AZ/D-E	140	7-Z5_A4	1	9-Z5	14							
137	70	Summe b	eider Rich	tungen									-	

Prognose 2025 auf 3684 bis Abzweig ca km 1,0

Daten nach Schall03-2012

Anzah	l Züge	Zugart-	v_max	Fahrze	Fahrzeugkategorien gem Schall03-2012 im Zugverband							
				Fahrzeug		Fahrzeug		Fahrzeug				
Tag	Nacht	Traktion	km/h	kategorie	Anzahl	kategorie	Anzahl	kategorie	Anzahl			
38	6	RV-VT	120	6_A6	2							
8	0	RV-VT	120	6_A6	4							
46	6	Summe b	eider Rich	tungen								

Legende

Strecke 3684 Abschnitt Bad Vilbel Nord

Prognose 2025

Daten nach Schall03-2012

Г	Anzah	l Züge	Zugart-	v_max	Fahrzeugkategorien gem Schall03-2012 im Zugverband							
Г					Fahrzeug		Fahrzeug		Fahrzeug			
L	Tag	Nacht	Traktion	km/h	kategorie	Anzahl	kategorie	Anzahl	kategorie	Anzahl		
Г	116	38	S	140	5-Z5_A10	2						
Г	12	0	S	140	5-Z5_A10	3						
Г	128	38	Summe b	eider Rich	tungen							

4.2.2 Geräuschbelastung aus Schienenverkehr

Die schalltechnischen Berechnungen werden für die Prognosebelastung 2025:

- Berücksichtigung der abschirmenden Wirkung der planfestgestellten Schallschutzanlage an der Gleisanlage mit einer Bauhöhe von h = 3,5 m über SOK in Verbindung mit der Abschirmung durch die geplanten gleisparallelen Gebäudekörper [Riegelbebauung]

durchgeführt.

Aufgrund der Emissionsangaben für die Schienenverkehrswege 2015/2025 werden die Berechnungen auf die zu erwartende "höhere" Geräuschbelastung im Prognosezeitraum 2025 (Belastung etwa in der Größenordnung der "Ist-Belastung" 2015, nachts) durchgeführt.

Die nachfolgende kartografische Darstellung zeigt die Berechnungsergebnisse wiederum für die Bezugshöhen 1. OG und ca. 7. OG im Plangebiet.

Aufgrund der Abschirmungen im Nahbereich zum Schienenverkehrsweg (planfestgestellte Schallschutzanlage und gleisparallele Riegelbebauung) treten im Plangebiet nur Immissionspegel in der Größenordnung von

und während des Nachtzeitraumes

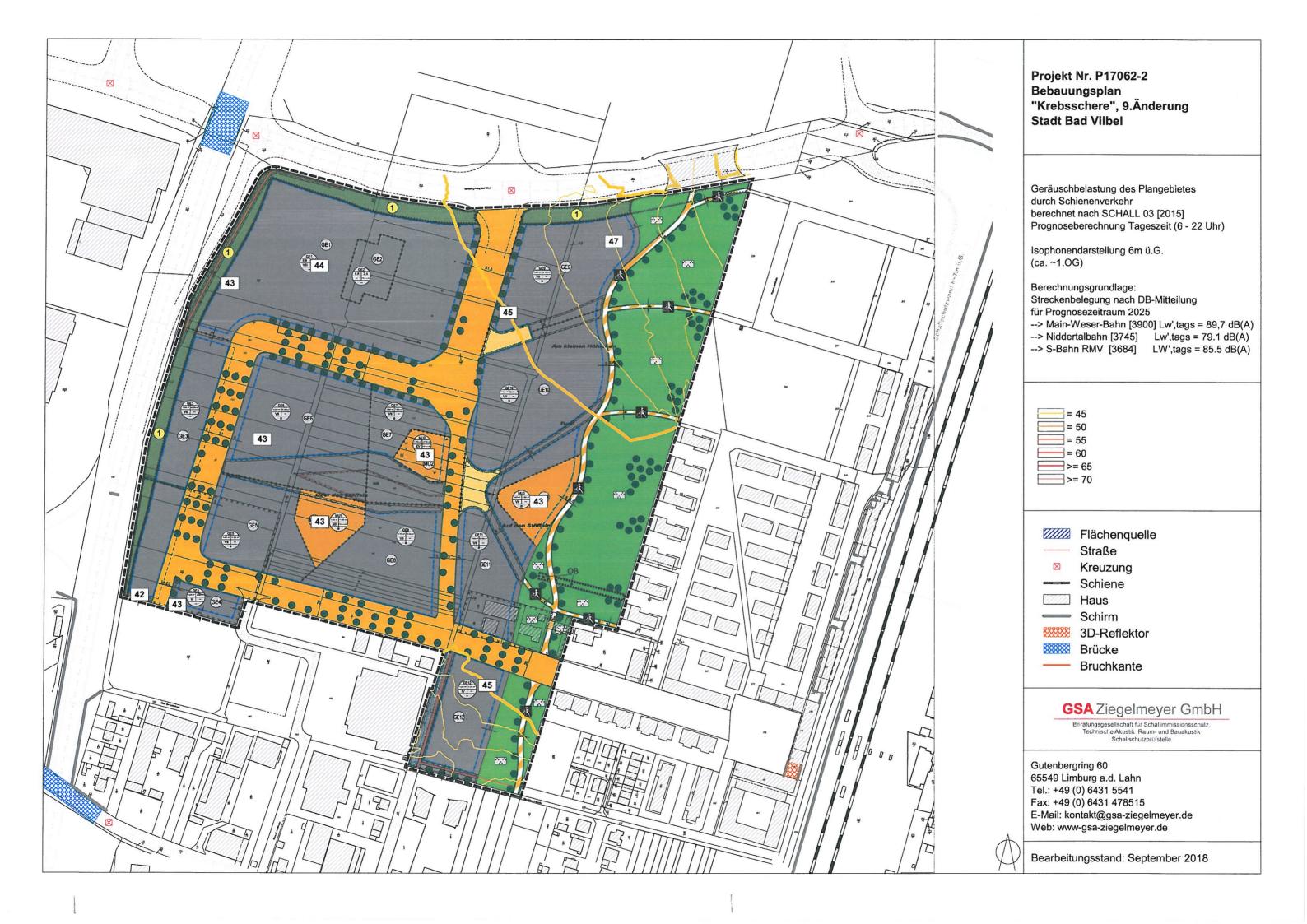
EG
$$45 - 49 \text{ dB(A)},$$

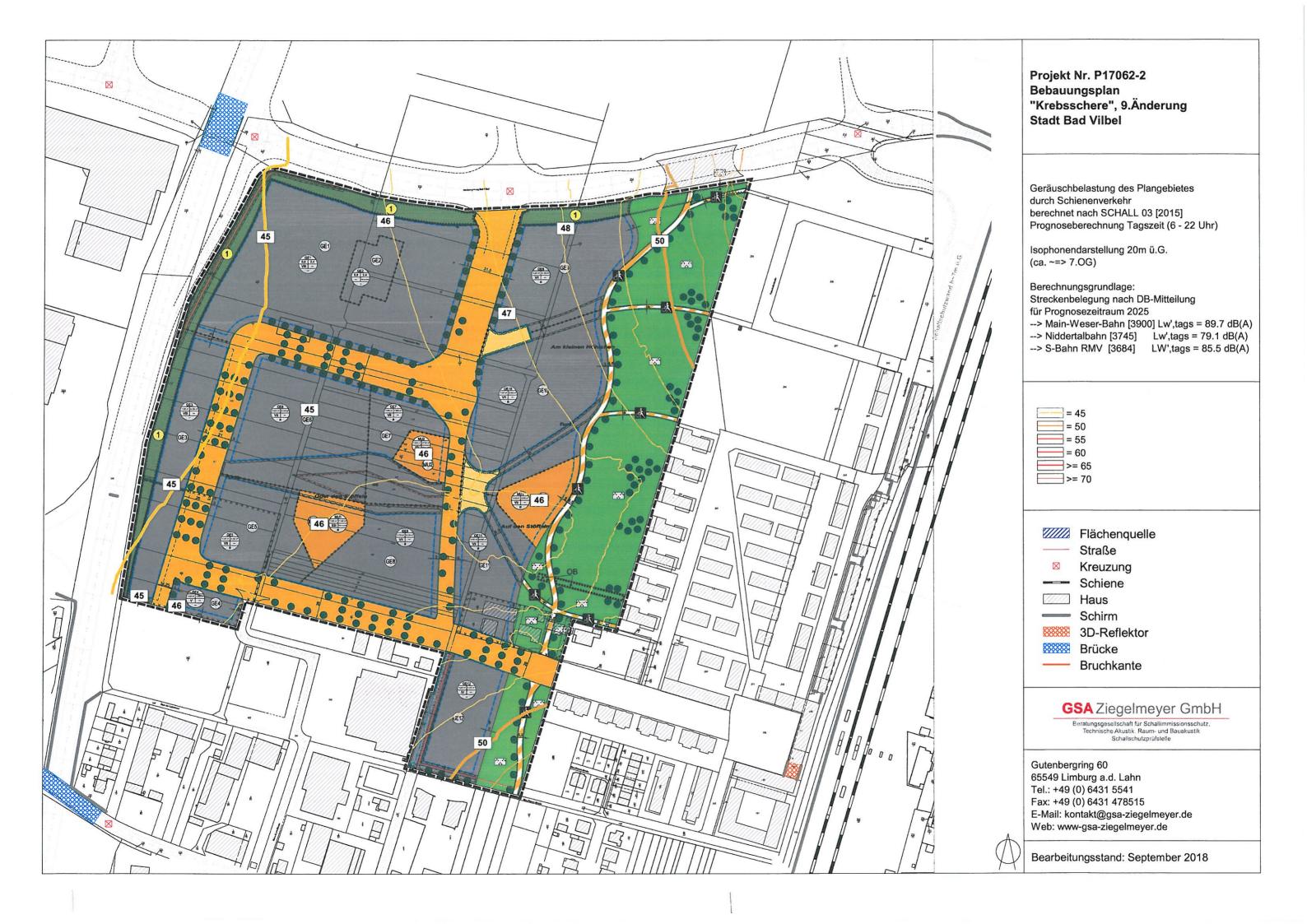
 $\geq 7. \text{ OG}$ $47 - 51 \text{ dB(A)},$

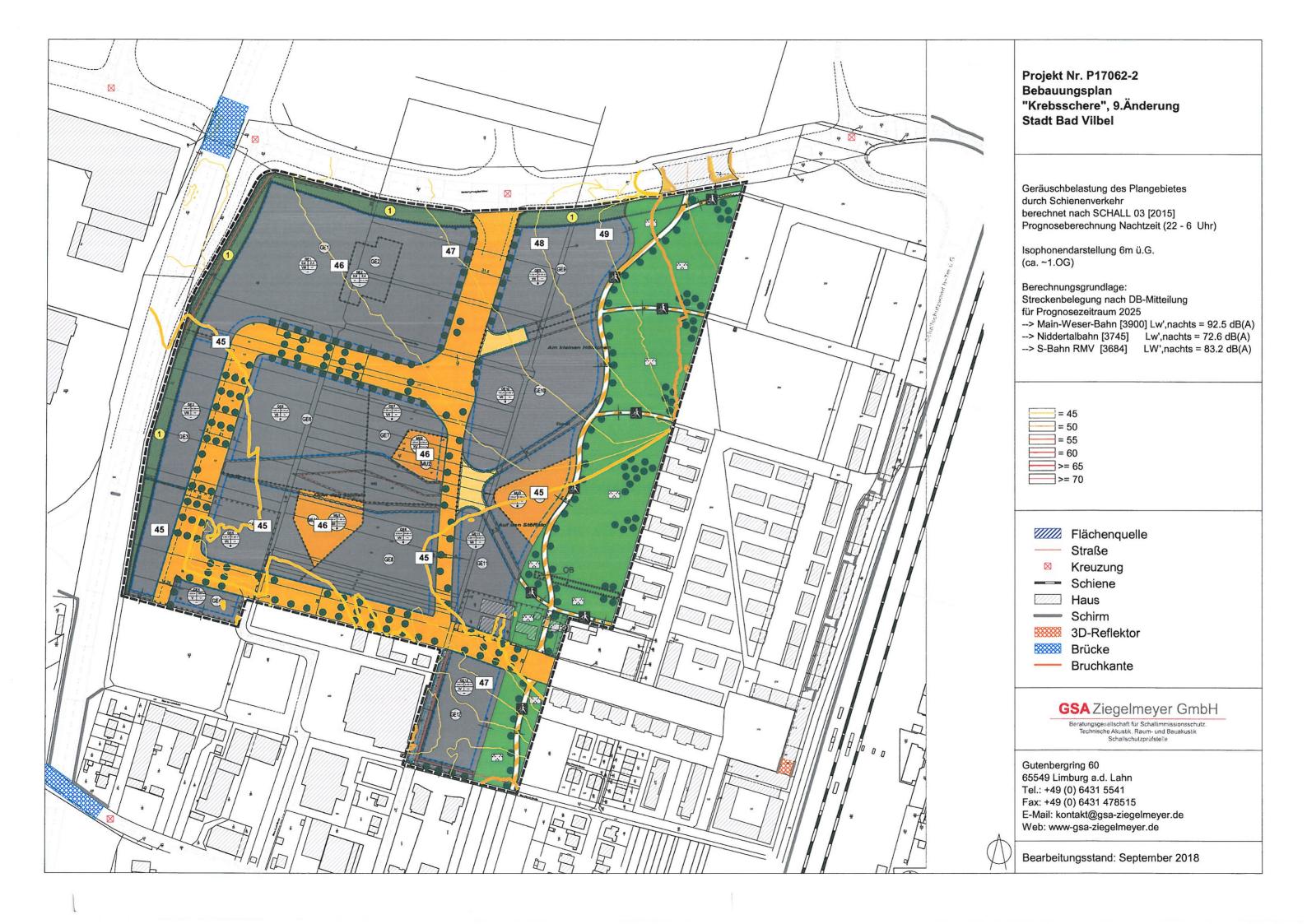
auf.

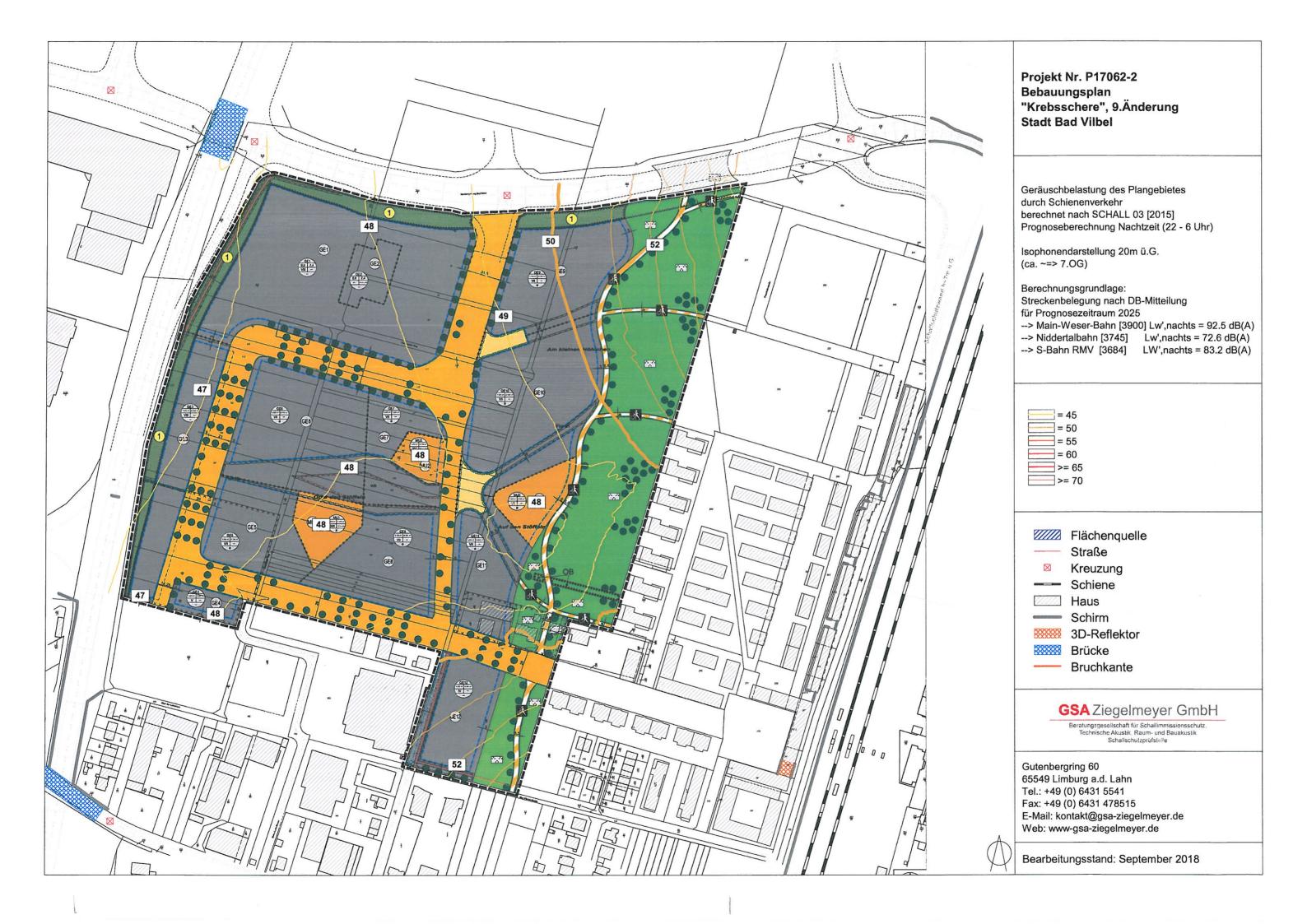
Die Geräuschbelastungen in den "MU-Flächen" erreichen dabei

```
tags 43 - 46 \text{ dB(A)}, nachts 45 - 48 \text{ dB(A)}.
```









5. PROGNOSESICHERHEIT

Nach EN ISO 9613-2 muss mit einer verfahrensbedingten Prognoseunsicherheit in den schalltechnischen Berechnungen aufgrund der Entfernung der Schallquellen (Verkehrswege) zu den Immissionsaufpunkten von ± 3 dB(A), gerechnet werden.

Veränderungen in den Annahmen zum Verkehrsaufkommen ± 20 % haben nur eine Auswirkung an den ausgewiesenen Berechnungsergebnissen in der Größenordnung von ca. ± 1 dB(A).

Die Berechnungen basieren auf den Verkehrsbelegungsangaben der DB AG für einen Prognosehorizont 2025. Die Gegenüberstellung der Emissionsleistungen zeigt, dass zwischen 2015 und 2025 mit einer Reduzierung der Geräuschbelastung zur Tageszeit um -4,5 dB(A) und zur Nachtzeit mit etwa gleich hohen Belastungen gerechnet werden muss.

Die Berechnungen wurden mit der Schallimmissionssoftware CadnaA, Version 2018 der Datakustik GmbH durchgeführt. Das Programm arbeitet im Rahmen der Toleranzgenauigkeit der Testaufgaben zur RLS-90 / Testaufgaben zur Überprüfung von Rechenprogrammen nach der "vorläufigen Berechnungsmethode für den Verkehrslärmschutz an Straßen", TEST-VBUS-2006/ 2008.

DIESE STELLUNGNAHME UMFASST 27 SEITEN.

LIMBURG, DEN 07. SEPTEMBER 2018 Zi/Ba

GSA Ziegelmeyer GmbH

Beratungsgesellschaft Schallimmissionsschutz, Technische Akustik, Bau- und Raumakustik

Ziegelmeyer