	1	
	2	14.2
	3	
	4	
	5	
	6	
	7	
	8	
	9	
STYLEX® Trennblatt	0	

Dresdner Verkehrsbetriebe AG

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

FESTSTELLUNGSENTWURF

Unterlage 14.1 –
 Bestimmung der Belastungsklasse

aufgestellt: Dresdner Verkehrsbetriebe AG Center Infrastruktur Hemmersbach	21. DEZ. 2020	
	l fl Z	

8962_DVB_Großenhainer_BA3_LPH3-4_MLE
Bestandsnaher Ausbau Großenhainer Lph. 3 und 4



Ermittlung der Belastungsklasse

Unterlage 14.1

Achse:

101

Gleisachse stadtwärts

Vorgang:

Großenhainer-Teil1

Großenhainer-Trachenberger bis Heidestr.

Anfangsstation:

0,000

Endstation:

150,000

Datum: 05.08.20

Methode 1.2 Bestimmung von B bei konstanten Faktoren aus DTV (SV)

Prognosejahr:

2030

DTV Gesamt:

14318,00 [Fz/24h]

SV-Anteil:

3,46 [%]

DTV(SV):

495,40 [Fz/24h]

Betrachtungszeitraum:

2023 - 2052

Nutzungsjahre: 30

Verkehrsdaten der Straße

DTV(SV) = Durchschnittliche tägliche Verkehrsstärke des Schwerverkehrs:

466,69 [Fz/24h]

DTV(SV) bezieht sich auf beide Fahrtrichtungen:

Ja

Zunahme des Schwerverkehrs im ersten Jahr des Betrachtungszeitraums:

Nein

f_z = mittlerer jährlicher Zuwachsfaktor des Schwerverkehrs:

1,16

f_A = Achszahlfaktor:

Straßenkategorie:

3,30

q_{Bm} = Lastkollektivquotient:

0,23

p = mittlere jährliche Zunahme des Schwerverkehrs:

0,01

Geometrie der Straße

Zahl der Fahrstreifen:

2

f₁ = Fahrstreifenfaktor:

0,50

Fahrstreifenbreite:

3,75 und >

[m]

f₂ = Fahrstreifenbreitenfaktor:

1,00

Höchstlängsneigung:

<2

[%]

f₃ = Steigungsfaktor:

1,00

Auswertung

Dimensionierungsrelevante Beanspruchung B

der Äquivalenten 10-t-Achsübergänge des Betrachtungszeitraums:

2,25

Erforderliche Belastungsklasse der Nutzungsjahre:

Bk3,2

Summe Dimensionierungsrelevante Beanspruchung B

der Äquivalenten 10-t-Achsübergänge des Gesamtnutzungszeitraums (30 Jahre):

2,25

Erforderliche Belastungsklasse des Gesamtnutzungszeitraums (30 Jahre):

Bk3,2

13:00

Berechnung gem. der RStO 12 der FGSV Forschungsgesellschaft für Straßen- und Verkehrswesen

Seite 1 13.08.2020

8962_DVB_Großenhainer_BA3_LPH3-4_MLE
Bestandsnaher Ausbau Großenhainer Lph. 3 und 4



Ermittlung der Belastungsklasse

Unterlage 14.1

Achse:

101

Gleisachse stadtwärts

Vorgang:

Großenhainer-Teil2

Großenhainer-Heidestr. bis Weinböhlaer

Anfangsstation:

150,000

Endstation: 525,000

Datum: 05.08.20

Methode 1.2 Bestimmung von B bei konstanten Faktoren aus DTV (SV)

Prognosejahr:

2030

DTV Gesamt:

14468,00 [Fz/24h]

SV-Anteil:

3,46 [%]

DTV(SV):

500,59 [Fz/24h]

Betrachtungszeitraum:

2023 - 2052

Nutzungsjahre: 30

Verkehrsdaten der Straße

DTV(SV) = Durchschnittliche tägliche Verkehrsstärke des Schwerverkehrs:

471,58 [Fz/24h]

DTV(SV) bezieht sich auf beide Fahrtrichtungen:

Ja

Zunahme des Schwerverkehrs im ersten Jahr des Betrachtungszeitraums:

Nein

Straßenkategorie:

1,16

 f_z = mittlerer jährlicher Zuwachsfaktor des Schwerverkehrs:

3,30

q_{Bm} = Lastkollektivquotient:

f = Achszahlfaktor:

. . . .

4Bm - Edottonontriquotionti

0,23

p = mittlere jährliche Zunahme des Schwerverkehrs:

0,01

Geometrie der Straße

Zahl der Fahrstreifen:

2

f₁ = Fahrstreifenfaktor:

0,50

Fahrstreifenbreite:

3,25 bis <3,75

[m]

f₂ = Fahrstreifenbreitenfaktor:

1,10

Höchstlängsneigung:

<2

[%]

f₃ = Steigungsfaktor:

1,00

Auswertung

Dimensionierungsrelevante Beanspruchung B

der Äquivalenten 10-t-Achsübergänge des Betrachtungszeitraums:

2,50

Erforderliche Belastungsklasse der Nutzungsjahre:

Bk3,2

Summe Dimensionierungsrelevante Beanspruchung B

der Äquivalenten 10-t-Achsübergänge des Gesamtnutzungszeitraums (30 Jahre):

2,50

Erforderliche Belastungsklasse des Gesamtnutzungszeitraums (30 Jahre):

Bk3,2

Berechnung gem. der RStO 12 der FGSV Forschungsgesellschaft für Straßen- und Verkehrswesen

Seite 2 13.08.2020 13:05

8962_DVB_Großenhainer_BA3_LPH3-4_MLE
Bestandsnaher Ausbau Großenhainer Lph. 3 und 4



Ermittlung der Belastungsklasse

Unterlage 14.1

Achse:

101

Gleisachse stadtwärts

Vorgang:

Großenhainer-Teil3

Großenhainer-Weinböhlaer bis Riesaer Str

Anfangsstation:

525,000

Endstation: 689,385

Datum: 05.08.20

Methode 1.2 Bestimmung von B bei konstanten Faktoren aus DTV (SV)

Prognosejahr:

2030

DTV Gesamt:

15918,00 [Fz/24h]

SV-Anteil:

4,02 [%]

DTV(SV):

639,90 [Fz/24h]

Betrachtungszeitraum:

2023 - 2052

Nutzungsjahre: 30

Verkehrsdaten der Straße

DTV(SV) = Durchschnittliche tägliche Verkehrsstärke des Schwerverkehrs:

602,82 [Fz/24h]

DTV(SV) bezieht sich auf beide Fahrtrichtungen:

Ja

Zunahme des Schwerverkehrs im ersten Jahr des Betrachtungszeitraums:

Nein

f₂ = mittlerer jährlicher Zuwachsfaktor des Schwerverkehrs:

1,16

12 - Illittlerer jarmicher Zuwachstaktor des Schwerverkeins

4,00

q_{Bm} = Lastkollektivquotient:

0,25

p = mittlere jährliche Zunahme des Schwerverkehrs:

0,01

Geometrie der Straße

Zahl der Fahrstreifen:

f₁ = Fahrstreifenfaktor:

0,50

Fahrstreifenbreite:

Straßenkategorie:

 $f_{\Delta} = Achszahlfaktor:$

3,25 bis <3,75

[m]

f₂ = Fahrstreifenbreitenfaktor:

1,10

Höchstlängsneigung:

<2

[%]

f₃ = Steigungsfaktor:

1,00

Auswertung

Dimensionierungsrelevante Beanspruchung B

der Äquivalenten 10-t-Achsübergänge des Betrachtungszeitraums:

4,21

Erforderliche Belastungsklasse der Nutzungsjahre:

Bk10

Summe Dimensionierungsrelevante Beanspruchung B

der Äquivalenten 10-t-Achsübergänge des Gesamtnutzungszeitraums (30 Jahre):

4,21

Erforderliche Belastungsklasse des Gesamtnutzungszeitraums (30 Jahre):

Bk10

13:04

Berechnung gem. der RStO 12 der FGSV Forschungsgesellschaft für Straßen- und Verkehrswesen

Seite 3 13.08.2020

8962_DVB_Großenhainer_BA3_LPH3-4_MLE
Bestandsnaher Ausbau Großenhainer Lph. 3 und 4



Ermittlung der Belastungsklasse

Unterlage 14.1

Achse:

325

Weinböhlaer Ost Achse

Vorgang:

We

Weinböhlaer-Straße- Weinböhlaer Straße Ost

Endstation:

83,383

Datum: 05.08.20

Methode 1.2 Bestimmung von B bei konstanten Faktoren aus DTV (SV)

Prognosejahr:

Anfangsstation:

2030

0.000

DTV Gesamt:

1700,00 [Fz/24h]

SV-Anteil:

8,71 [%]

DTV(SV):

148,07 [Fz/24h]

Betrachtungszeitraum:

2023 - 2052

Nutzungsjahre: 30

Verkehrsdaten der Straße

DTV(SV) = Durchschnittliche tägliche Verkehrsstärke des Schwerverkehrs:

139,49 [Fz/24h]

DTV(SV) bezieht sich auf beide Fahrtrichtungen:

Ja

Zunahme des Schwerverkehrs im ersten Jahr des Betrachtungszeitraums:

Nein

f₂ = mittlerer jährlicher Zuwachsfaktor des Schwerverkehrs:

1,16

 f_{Δ} = Achszahlfaktor:

4,00

q_{Bm} = Lastkollektivquotient:

0,25

p = mittlere jährliche Zunahme des Schwerverkehrs:

0,01

Geometrie der Straße

Zahl der Fahrstreifen:

f₁ = Fahrstreifenfaktor:

0,50

Fahrstreifenbreite:

Straßenkategorie:

3,25 bis <3,75

[m]

f₂ = Fahrstreifenbreitenfaktor:

1,10

Höchstlängsneigung:

<2

[%]

f₃ = Steigungsfaktor:

1,00

Auswertung

Dimensionierungsrelevante Beanspruchung B

der Äquivalenten 10-t-Achsübergänge des Betrachtungszeitraums:

0,97

Erforderliche Belastungsklasse der Nutzungsjahre:

Bk1,0

Summe Dimensionierungsrelevante Beanspruchung B

der Äquivalenten 10-t-Achsübergänge des Gesamtnutzungszeitraums (30 Jahre):

0,97

Erforderliche Belastungsklasse des Gesamtnutzungszeitraums (30 Jahre):

Bk1,0

Berechnung gem. der RStO 12 der FGSV Forschungsgesellschaft für Straßen- und Verkehrswesen

Seite 4 13.08.2020 13:07

8962 DVB Großenhainer BA3 LPH3-4 MLE Bestandsnaher Ausbau Großenhainer Lph. 3 und 4



Ermittlung der Belastungsklasse

Unterlage 14.1

Achse:

320

Weinböhlaer West Achse

Vorgang:

Weinböhlaer-Straße- Weinböhlaer Straße West

Anfangsstation:

0,000

Endstation:

29,394

Datum: 05.08.20

Methode 1.2 Bestimmung von B bei konstanten Faktoren aus DTV (SV)

Prognosejahr:

2030

DTV Gesamt:

1000,00 [Fz/24h]

SV-Anteil:

2,00 [%] DTV(SV):

20,00 [Fz/24h]

Betrachtungszeitraum:

2023 - 2052

Nutzungsjahre:30

Verkehrsdaten der Straße

DTV(SV) = Durchschnittliche tägliche Verkehrsstärke des Schwerverkehrs:

18,84 [Fz/24h]

DTV(SV) bezieht sich auf beide Fahrtrichtungen:

Ja

Zunahme des Schwerverkehrs im ersten Jahr des Betrachtungszeitraums:

Nein

Straßenkategorie: f_z = mittlerer jährlicher Zuwachsfaktor des Schwerverkehrs:

1,16

 $f_A = Achszahlfaktor:$

3,30

q_{Bm} = Lastkollektivquotient:

0,23

p = mittlere jährliche Zunahme des Schwerverkehrs:

0,01

Geometrie der Straße

Zahl der Fahrstreifen:

f₁ = Fahrstreifenfaktor:

0,50

Fahrstreifenbreite:

2,75 bis <3,25

[m]

f₂ = Fahrstreifenbreitenfaktor:

1,40

Höchstlängsneigung:

<2

[%]

f₃ = Steigungsfaktor:

1,00

Auswertung

Dimensionierungsrelevante Beanspruchung B

der Äquivalenten 10-t-Achsübergänge des Betrachtungszeitraums:

0,13

Erforderliche Belastungsklasse der Nutzungsjahre:

Bk0,3

Summe Dimensionierungsrelevante Beanspruchung B

der Äquivalenten 10-t-Achsübergänge des Gesamtnutzungszeitraums (30 Jahre):

0,13

Erforderliche Belastungsklasse des Gesamtnutzungszeitraums (30 Jahre):

Bk0,3

13:07

Berechnung gem. der RStO 12 der FGSV Forschungsgesellschaft für Straßen- und Verkehrswesen

Seite 5 13.08.2020

8962 DVB Großenhainer BA3 LPH3-4 MLE Bestandsnaher Ausbau Großenhainer Lph. 3 und 4



Ermittlung der Belastungsklasse

Unterlage 14.1

Achse:

340

Coswiger Straße Achse

Vorgang:

Coswiger-Straße

Anfangsstation:

0,000

Endstation:

15,930

Datum: 05.08.20

Methode 1.2 Bestimmung von B bei konstanten Faktoren aus DTV (SV)

Prognosejahr:

2030

DTV Gesamt:

1500,00 [Fz/24h]

SV-Anteil:

4,00 [%] DTV(SV):

60,00 [Fz/24h]

Betrachtungszeitraum:

2023 - 2052

Nutzungsjahre: 30

Verkehrsdaten der Straße

DTV(SV) = Durchschnittliche tägliche Verkehrsstärke des Schwerverkehrs:

56,52 [Fz/24h]

DTV(SV) bezieht sich auf beide Fahrtrichtungen:

Ja

Zunahme des Schwerverkehrs im ersten Jahr des Betrachtungszeitraums:

Nein

f_z = mittlerer jährlicher Zuwachsfaktor des Schwerverkehrs:

1,16

 $f_{\Delta} = Achszahlfaktor:$

3,30

q_{Bm} = Lastkollektivquotient:

0,23

p = mittlere jährliche Zunahme des Schwerverkehrs:

0,01

Geometrie der Straße

Zahl der Fahrstreifen:

f₁ = Fahrstreifenfaktor:

0,50

Fahrstreifenbreite:

Straßenkategorie:

2,50 bis <2,75

[m]

f₂ = Fahrstreifenbreitenfaktor:

1,80

Höchstlängsneigung:

<2

[%]

f₃ = Steigungsfaktor:

1,00

Auswertung

Dimensionierungsrelevante Beanspruchung B

der Äquivalenten 10-t-Achsübergänge des Betrachtungszeitraums:

0,49

Erforderliche Belastungsklasse der Nutzungsjahre:

Bk1,0

Summe Dimensionierungsrelevante Beanspruchung B

der Äquivalenten 10-t-Achsübergänge des Gesamtnutzungszeitraums (30 Jahre):

0,49

Erforderliche Belastungsklasse des Gesamtnutzungszeitraums (30 Jahre):

Bk1,0

13:08

Berechnung gem. der RStO 12 der FGSV Forschungsgesellschaft für Straßen- und Verkehrswesen

Seite 6 13.08.2020

8962_DVB_Großenhainer_BA3_LPH3-4_MLE Bestandsnaher Ausbau Großenhainer Lph. 3 und 4



Ermittlung der Belastungsklasse

Unterlage 14.1

Achse:

330

Pestalozziplatz Achse

Vorgang:

Pestalozziplatz

Einmündung Pestalozziplatz

Anfangsstation:

0,000

Endstation: 22,038

Datum: 05.08.20

Methode 1.2 Bestimmung von B bei konstanten Faktoren aus DTV (SV)

Prognosejahr:

2030

DTV Gesamt:

1000,00 [Fz/24h]

SV-Anteil:

2,00 [%] DTV(SV):

20,00 [Fz/24h]

Betrachtungszeitraum:

2023 - 2052

Nutzungsjahre: 30

Verkehrsdaten der Straße

DTV(SV) = Durchschnittliche tägliche Verkehrsstärke des Schwerverkehrs:

18,84 [Fz/24h]

DTV(SV) bezieht sich auf beide Fahrtrichtungen:

Nein

Zunahme des Schwerverkehrs im ersten Jahr des Betrachtungszeitraums:

Nein

f_z = mittlerer jährlicher Zuwachsfaktor des Schwerverkehrs:

1,16

f_A = Achszahlfaktor:

Straßenkategorie:

3,30

q_{Bm} = Lastkollektivquotient:

0,23

p = mittlere jährliche Zunahme des Schwerverkehrs:

0,01

Geometrie der Straße

Zahl der Fahrstreifen:

f₁ = Fahrstreifenfaktor:

1,00

Fahrstreifenbreite:

3,75 und >

[m]

f₂ = Fahrstreifenbreitenfaktor:

1,00

Höchstlängsneigung:

<2

[%]

f₃ = Steigungsfaktor:

1,00

Auswertung

Dimensionierungsrelevante Beanspruchung B

der Äquivalenten 10-t-Achsübergänge des Betrachtungszeitraums:

0,18

Erforderliche Belastungsklasse der Nutzungsjahre:

Bk0,3

Summe Dimensionierungsrelevante Beanspruchung B

der Äquivalenten 10-t-Achsübergänge des Gesamtnutzungszeitraums (30 Jahre):

0,18

Erforderliche Belastungsklasse des Gesamtnutzungszeitraums (30 Jahre):

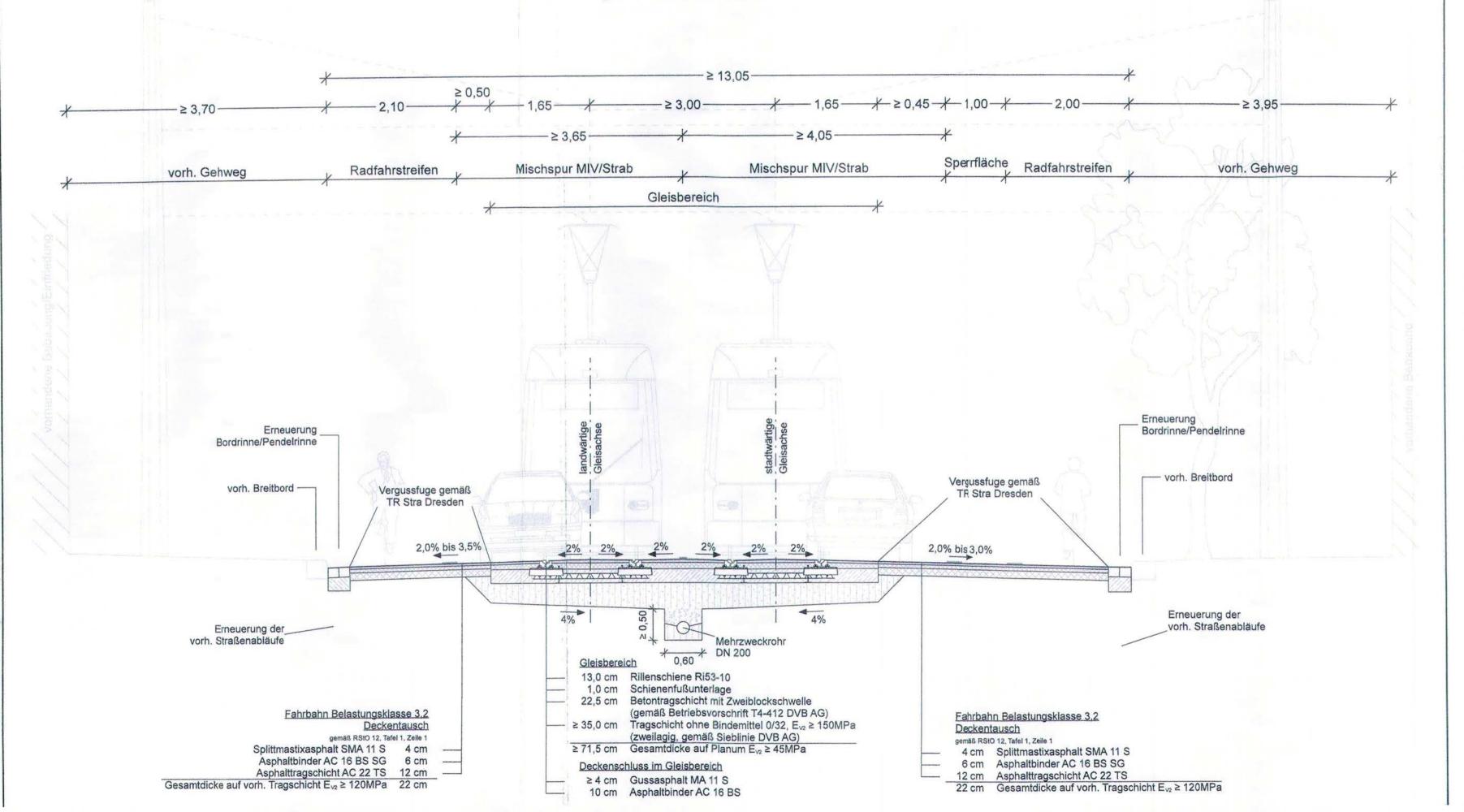
Bk0,3

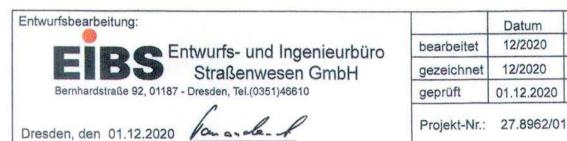
13:09

Berechnung gem. der RStO 12 der FGSV Forschungsgesellschaft für Straßen- und Verkehrswesen

Seite 7 13.08.2020

Straßenquerschnitt A - A Trachenberger Platz bis Heidestraße





Nr.	Art der Änderung	Datum	Zeichen

FESTSTELLUNGSENTWURF



Straße: Großenhainer Straße

PROJIS-Nr.:

Dresdner Verkehrsbetriebe Center Infrastruktur - Engineering -Tel 0351/857-2136

A-A

Station: 0+000 bis 0+689

Maßstab: 1:50

Straßenguerschnitt

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

aufgestellt:
Dresdner Verkehrsbetriebe AG
Center Infrastruktur

Hemmersbach

2 1. DEZ. 2020

Dea. Hanusch

Planfestgestellt mit Beschluss der Landesdirektion Sachsen Az.: 32-0522/1232/16 vom 10. April 2025

Die Übereinstimmung mit der Urschrift

aubigt

Oresden, 24. April 2025

Auftrag

Diegotaieller

Name

Müller

Müller

Weiße

Straßenquerschnitt B - B Haltestelle Zeithainer Straße ≥ 4,75 Einstiegs-Radfahr- Einstiegs Wartebereich/Gehweg angehobene Fahrbahn Radfahrstreifen stadtwärtiges Gleis streifen Mischspur MIV/Strab vorh. Gehweg Gleisbereich Pendelmaß ≤3cm Granitgroßpflaster, 2-zeilig, verlegt in 20cm Betonbett C20/25 Breitbord (Altmaterial) in 20cm Betonbett C20/25 Dresdner Combibord-Z Dresdner Combibord-Z DD CB 23-Z -Pendelmaß ≤3cm Muldenrinne 30cm DD CB 23-Z Granitgroßpflaster, 2-zeilig, Verlegung gemäß BV der DVB AG - Granitkleinpflaster, 3-zeilig, Verlegung verlegt in 20cm Betonbett C20/25 in 20cm Betonbett C20/25 gemäß BV der DVB AG Breitbord (Altmaterial) Vergussfuge gemäß in 20cm Betonbett C20/25 TR Stra Dresden Muldenrinne 30cm Vergussfuge gemäß Granitkleinpflaster, 3-zeilig, -TR Stra Dresden in 20cm Betonbett C20/25 Vergussfuge gemäß TR Stra Dresden 2,5% bis 3,0% 2,5% bis 3,5% 2,5% 2% ±0 THE TOTAL PROPERTY OF THE PARTY THE TAXABLE Fahrbahn Belastungsklasse 3.2 4% 4 cm Splittmastixasphalt SMA 11 S Mehrzweckrohr Dränage Vollsickerrohr 6 cm Asphaltbinder AC 16 BS SG DN 200 Einstiegshilfe 12 cm Asphalttragschicht AC 22 TS **DN 100** Gleisbereich Vollsickerrohr gemäß Standardhaltestellenprojekt DVB AG ≥ 38 cm Frostschutzschicht 0/32, E_{v2} ≥ 120MPa **DN 100** mit Anschluss 13,0 cm Rillenschiene Ri53-10 13 cm Betonplatte mit Positivnoppen Gesamtdicke auf Planum E_{v2} ≥ 45MPa an Ablauf mit Anschluss 1,0 cm Schienenfußunterlage 10 cm Betonauflager C16/20 an Ablauf 22.5 cm Betontragschicht mit Zweiblockschwelle Wartefläche/Gehweg Wartefläche/Gehweg (gemäß Betriebsvorschrift T4-412 DVB AG) gemäß RStO 12, Tafel 6, Zeile 2 gemäß RStO 12, Tafel 6, Zeile 2 ≥ 35,0 cm Tragschicht ohne Bindemittel 0/32, E_{v2} ≥ 150MPa 8 cm Betonpflaster 10x20cm, grau Betonpflaster 10x20cm, grau 8 cm (zweilagig, gemäß Sieblinie DVB AG) gemäß Standardhaltestellenprojekt DVB AG 4 cm Pflasterbettung 0/5 Pflasterbettung 0/5 4 cm 4 cm Asphaltbeton AC 8 DN ≥ 71,5 cm Gesamtdicke auf Planum E_{1/2} ≥ 45MPa ≥ 28 cm Frostschutzschicht 0/32, Frostschutzschicht 0/32, E_{v2} ≥ 100MPa ≥ 28 cm 10 cm Asphalttragschicht AC 22 TN E_{v2} ≥ 100MPa Deckenschluss im Gleisbereich Gesamtdicke auf Planum E_{v2} ≥ 45MPa ≥ 40 cm - ≥ 41 cm Frostschutzschicht 0/32, E_{v2} ≥ 100MPa ≥ 40 cm Gesamtdicke auf Planum Gussasphalt MA 11 S ≥ 55 cm Gesamtdicke auf Planum E_{v2} ≥ 45MPa E_{v2} ≥ 45MPa Asphaltbinder AC 16 BS



Datum

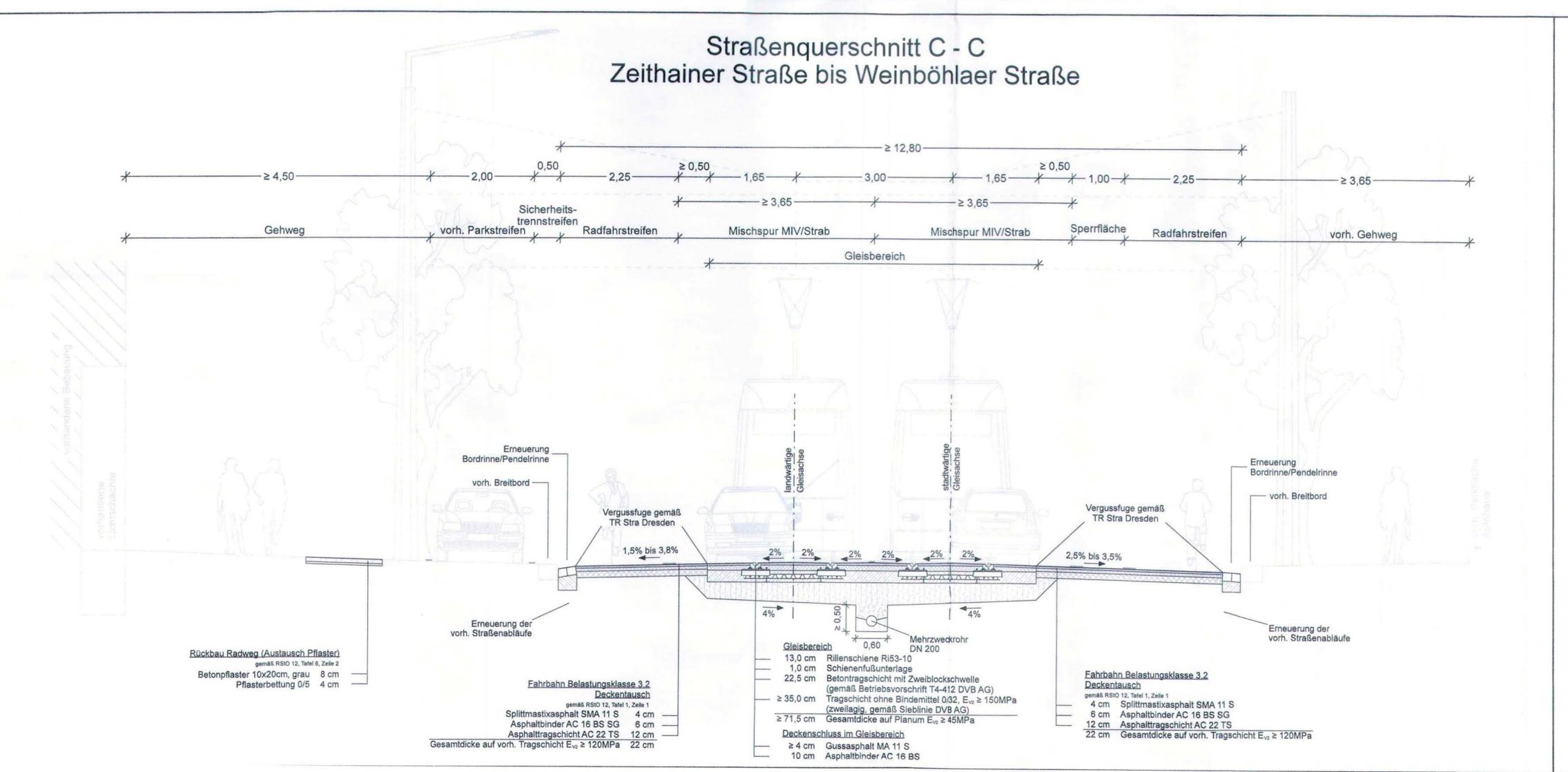
Zeichen

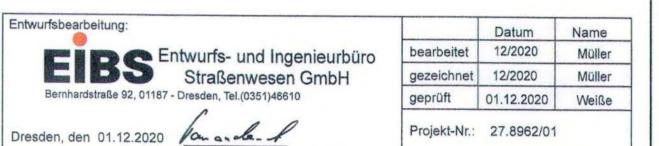
FESTSTELLUNGSENTWURF

Art der Änderung









Nr.	Art der Änderung	Datum	Zeichen

FESTSTELLUNGSENTWURF



Straße: Großenhainer Straße

PROJIS-Nr.:

Dresdner Verkehrsbetriebe AG Center Infrastruktur - Engineering -Tel 0351/857-2136

0351/657-2136

Station: 0+000 bis 0+689

Maßstab: 1:50

Unterlage / Blatt-Nr.: 14.2 / 3

Straßenquerschnitt

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

aufgestellt: Dresdner Verkehrsbetriebe AG Center Infrastruktur

Hemmersbach

21, PEZ. 2020

pp I mund

ppa. Hanusch

Planfestgestellt mit Beschluss der Landesdirektion Sachsen Az.: 32-0522/1232/16 vom 10. April 2025

Die Übereinstimmung mit der Urschrift beglaubig

ubigt/

Oresden 24. April 2025

lu-

Straßenquerschnitt D - D Bushaltestelle Pestalozziplatz vorh. Gehweg mit Grünstreifen Radfahrstreifen Mischspur MIV/Strab Mischspur MIV/Strab Bushaltestelle Wartebereich Gehweg Gleisbereich Bordrinne - Granitgroßpflaster, 2-zeilig, verlegt in 20cm Betonbett C25/30 Haltestellen-- bordstein in 20cm Betonbett C25/30 Erneuerung Bordrinne/Pendelrinne Muldenrinne 30cm vorh. Breitbord -- Granitkleinpflaster, 3-zeilig, in 20cm Betonbett C20/25 30cm Beton-Vergussfuge gemäß TR Stra Dresden rippenplatten Vergussfuge gemäß TR Stra Dresden 30cm Kontraststreifen Betonpflaster 10x20, anthrazit ≤ 2,5% 1,0% bis 1,75% 2% : 2% 2% 2% 2% : 2% THE TANK THE TANK Dränage Erneuerung der Mehrzweckrohr Vollsickerrohr DN 100 vorh. Straßenabläufe DN 200 mit Anschluss an Ablauf Gehweg Gleisbereich Rückbau Radweg (Austausch Pflaster) gemäß RStO 12, Tafel 6, Zeile 2 13,0 cm Rillenschiene Ri53-10 vorh. Granitkrustenplatten 10 - 20 cm gemäß RStO 12, Tafel 6, Zeile 2 1,0 cm Schienenfußunterlage Kiessand 0/8 Betonpflaster 10x20cm, grau, gefast 8 cm 22,5 cm Betontragschicht mit Zweiblockschwelle Gesamtdicke auf vorh. 14 - 24 cm Pflasterbettung 0/5 4 cm Fahrbahn Belastungsklasse 10 gemäß Betriebsvorschrift T4-412 DVB AG) Fahrbahn Belastungsklasse 10 Tragschicht, E_{v2} ≥ 80MPa gemäß RStO 12, Tafel 1, Zeile 1 Tragschicht ohne Bindemittel 0/32, E_{v2} ≥ 150MPa Deckentausch 4 cm Splittmastixasphalt SMA 11 S (zweilagig, gemäß Sieblinie DVB AG) ≥ 71,5 cm Gesamtdicke auf Planum E_{v2} ≥ 45MPa gemäß RStO 12, Tafel 1, Zeile 1 8 cm Asphaltbinder AC 16 BS SG Wartefläche Splittmastixasphalt SMA 11 S 4 cm -14 cm Asphalttragschicht AC 22 TS gemäß RStO 12, Tafel 6, Zeile 2 Asphaltbinder AC 16 BS SG 8 cm -Deckenschluss im Gleisbereich ≥ 39 cm Frostschutzschicht 0/32, E_{v2} ≥ 120MPa ≥ 65 cm Gesamtdicke auf Planum E_{v2} ≥ 45MPa 8 cm Betonpflaster 10x20cm, grau Asphalttragschicht AC 22 TS 14 cm -≥ 4 cm Gussasphalt MA 11 S - 4 cm Pflasterbettung 0/5 12 cm Gesamtdicke auf vorh. Tragschicht, E_{√2} ≥ 80MPa Gesamtdicke auf vorh. Tragschicht E_{v2} ≥ 120MPa 26 cm 10 cm Asphaltbinder AC 16 BS



FESTSTELLUNGSENTWURF

Art der Änderung



Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz



Planfestgestellt mit Beschluss der Landesdirektion Sachsen Az.: 32-0522/1232/16

Az.: 32-0522/1232/16 om 10. April 2025

Die Übereinstimmung mit der Urschrift

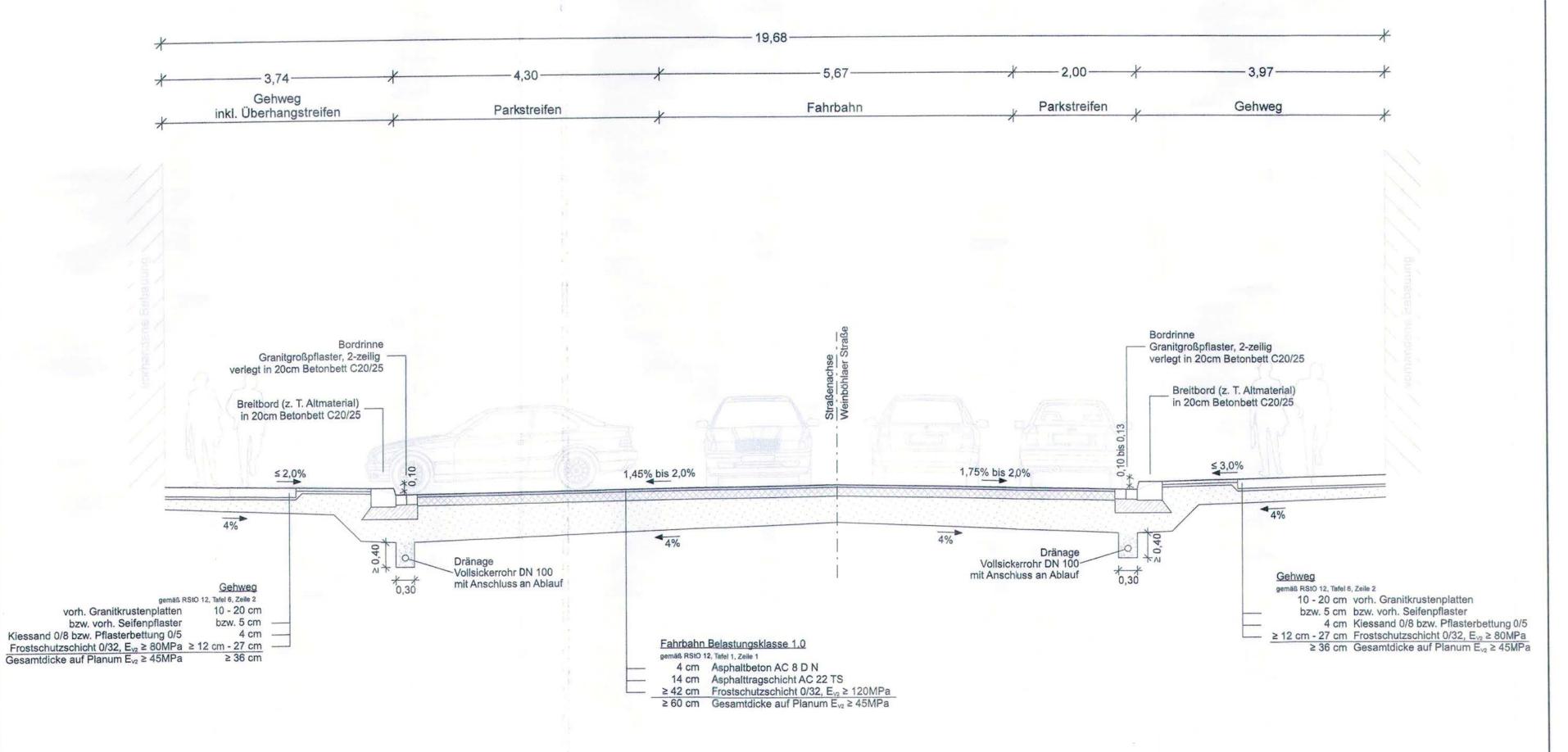
plaubigt:

sden. 24. April 2025

Auftrag

	1	
	2	-
	3	14.3
	4	
	5	
	6	3
	7	
	8	
	9	
- STYLEX® Trennblatt	0	

Straßenquerschnitt 1 - 1 Weinböhlaer Straße West





Dresden, den 01.12.2020 /a. a. de.

Projekt-Nr.: 27.8962/01

Nr.	Art der Änderung	Datu	m Zeichen

FESTSTELLUNGSENTWURF



Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz



Planfestgestellt mit Beschluss der Landesdirektion Sachsen

Az.: 32-0522/1232/16 vom 10. April 2025

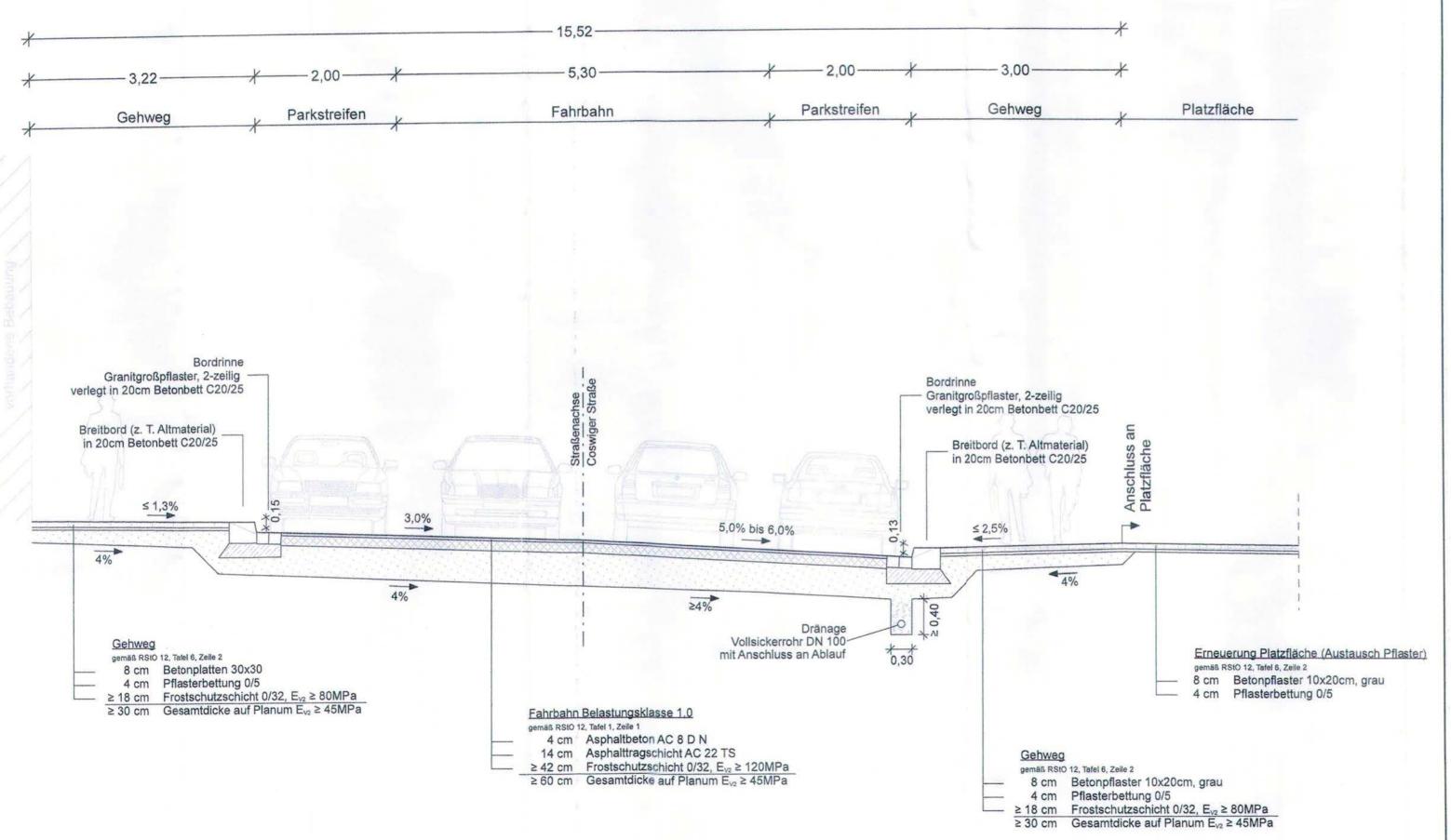
Die Übereinstimmung mit der Urschrift beglaubigt:

esden, 24. April 2025

uftrag

Dienstsieber

Straßenquerschnitt 2 - 2 Coswiger Straße





Nr.	Art der Änderung	Datum	Zeichen

Name

Müller

Müller

Weiße

FESTSTELLUNGSENTWURF



om 10. April 2025

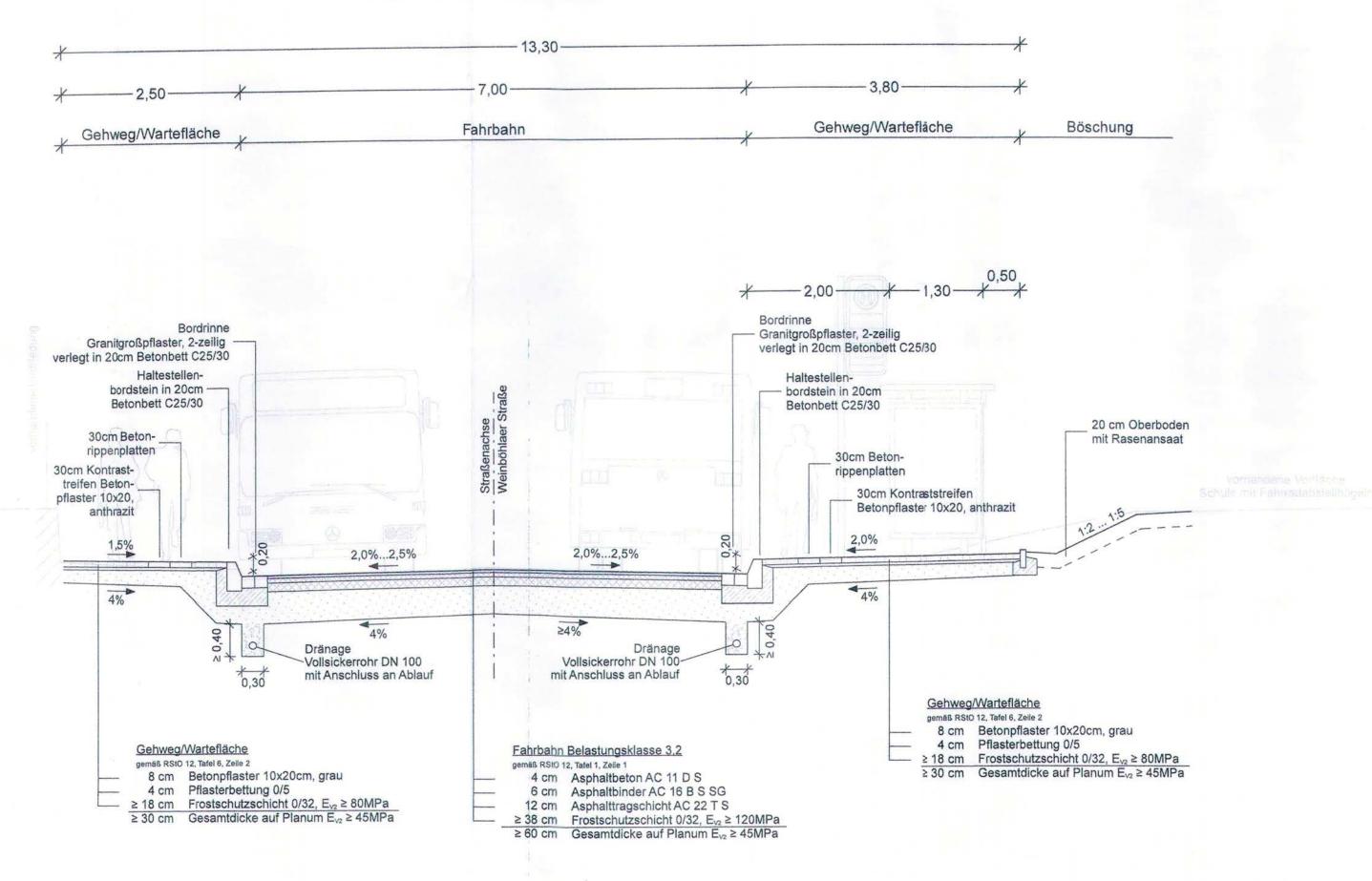
lu

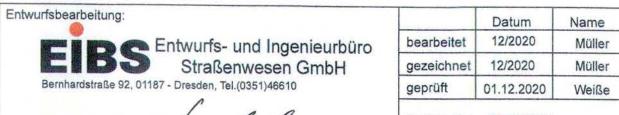
resden, 24. April 2025

Die Übereinstimmung mit der Urschrift

Hemmersbach

Straßenquerschnitt 3 - 3 Weinböhlaer Straße Ost





Projekt-Nr.: 27.8962/01 Dresden, den 01.12.2020 /an ander

Nr.	Art der Änderung	Datum	Zeichen

FESTSTELLUNGSENTWURF

Straße: Weinböhlaer Straße

PROJIS-Nr.:

Dresdner Verkehrsbetriebe AG Center Infrastruktur

Straßenguerschnitt 3-3 Weinböhlaer Straße

Ost Maßstab: 1:50

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

Station: 0+000 bis 0+689

2 1. DEZ. 2020 Dresdner Verkehrsbetriebe AG Center Infrastruktur

pa. Hanusch

Planfestgestellt mit Beschluss der Landesdirektion Sachsen Az.: 32-0522/1232/16

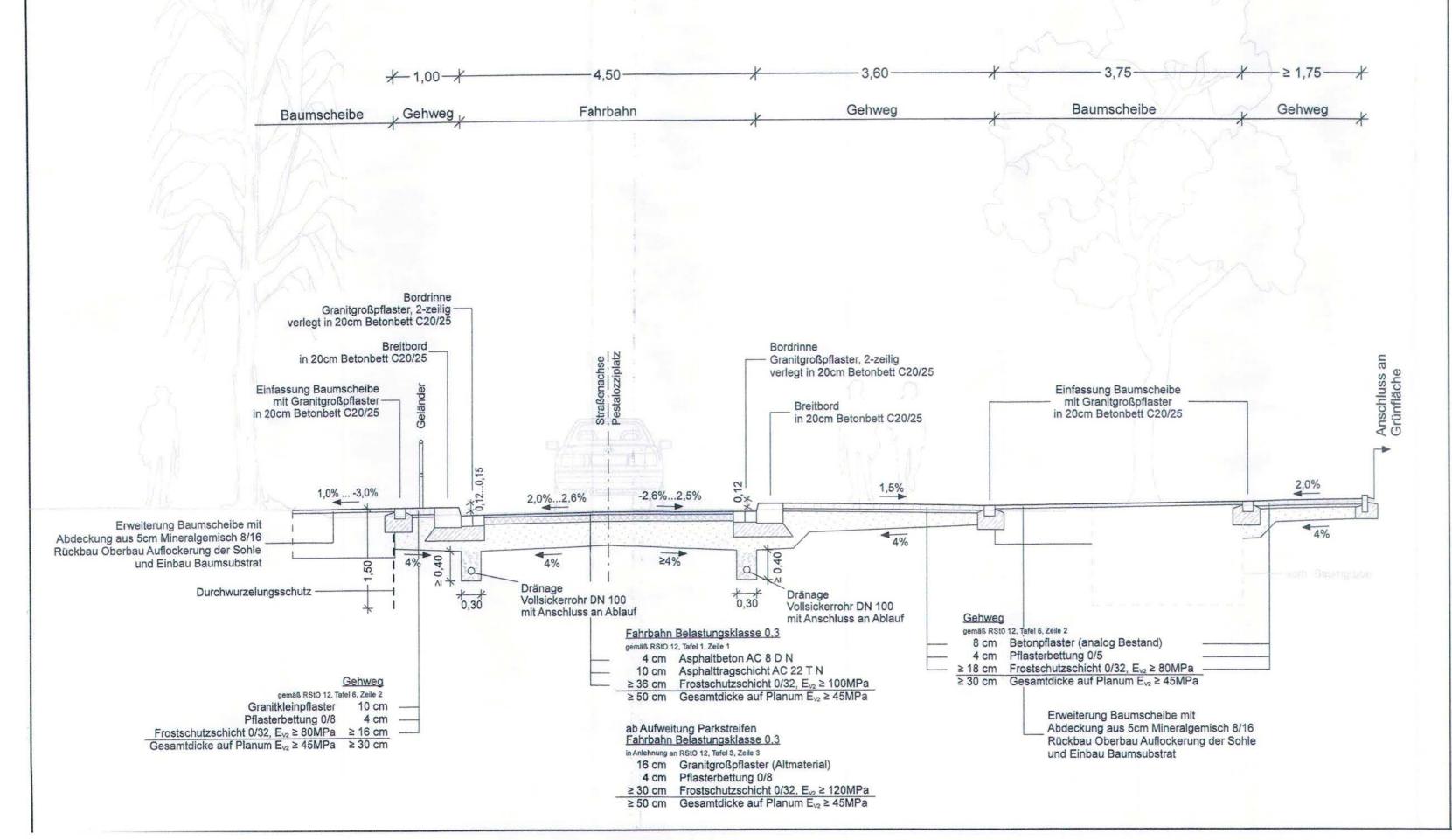
om 10. April 2025

Die Übereinstimmung mit der Urschrift

Dresden, 24. April 2025

Men

Straßenquerschnitt 4 - 4 Pestalozziplatz





Dresden, den 01.12.2020 /an ander /

Datum Name 12/2020 Müller bearbeitet 12/2020 Müller gezeichnet geprüft 01.12.2020 Weiße

Projekt-Nr.: 27.8962/01

Nr.	Art der Änderung	Datum	Zeichen

FESTSTELLUNGSENTWURF

Dresdner Verkehrsbetriebe AG Center Infrastruktur - Engineering -Tel 0351/857-2136

Straßenguerschnitt 4-4 Pestalozziplatz

Unterlage / Blatt-Nr.: 14.3 / 4

Station: 0+000 bis 0+689 PROJIS-Nr.:

Maßstab: 1:50

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

21. DEZ. 2020 Dresdner Verkehrsbetriebe AG Center Infrastruktur Hemmersbach ppa. Hanusch

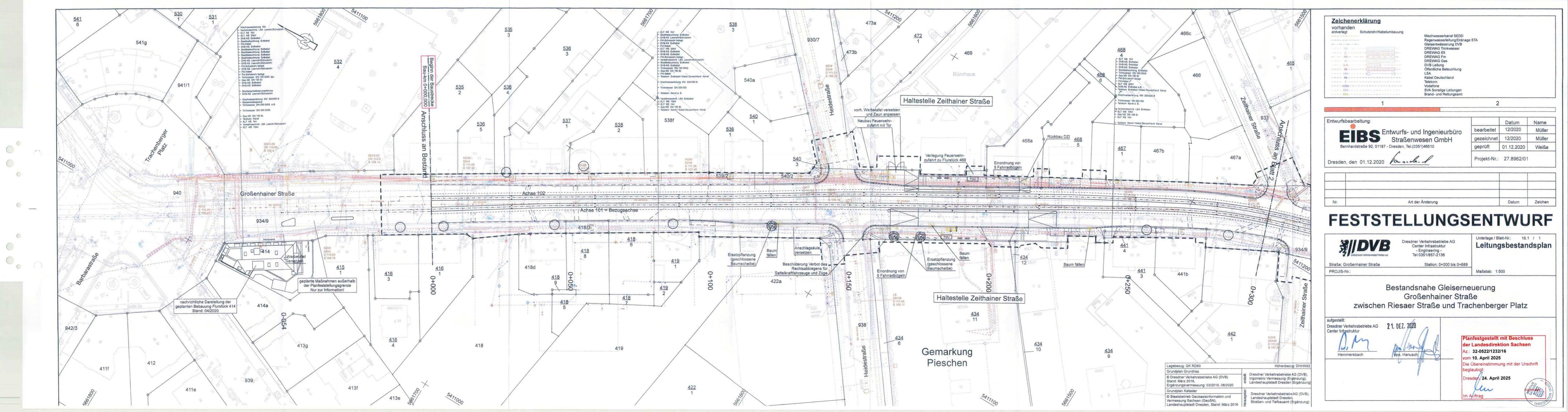
Planfestgestellt mit Beschluss der Landesdirektion Sachsen

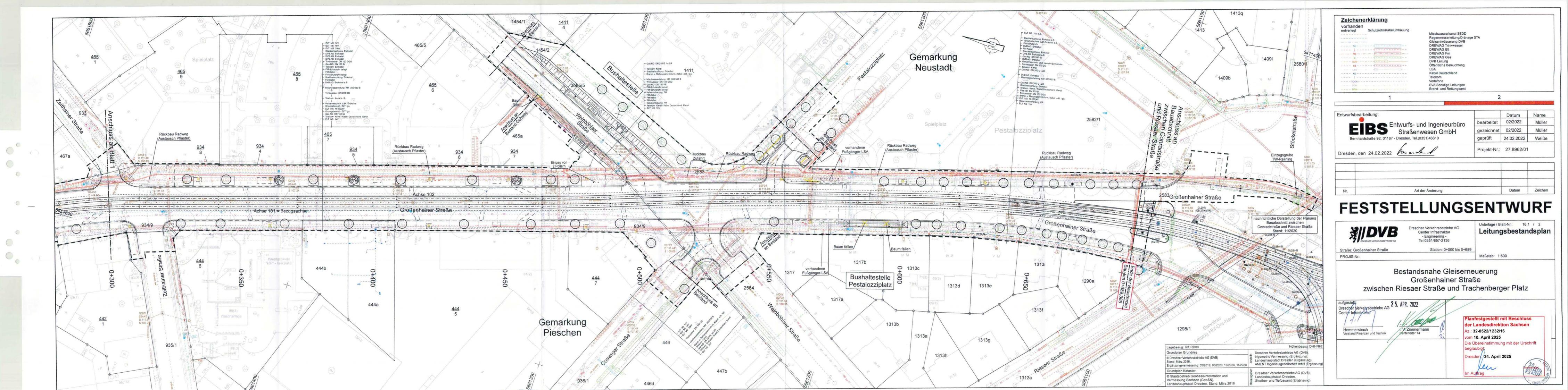
Az.: 32-0522/1232/16

vom 10. April 2025 Die Übereinstimmung mit der Urschrift

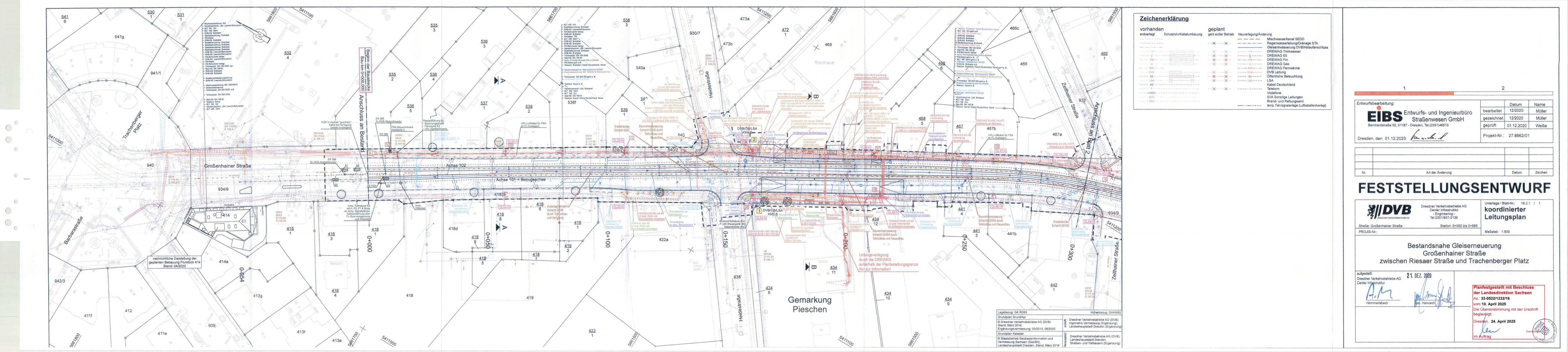
resden, 24. April 2025

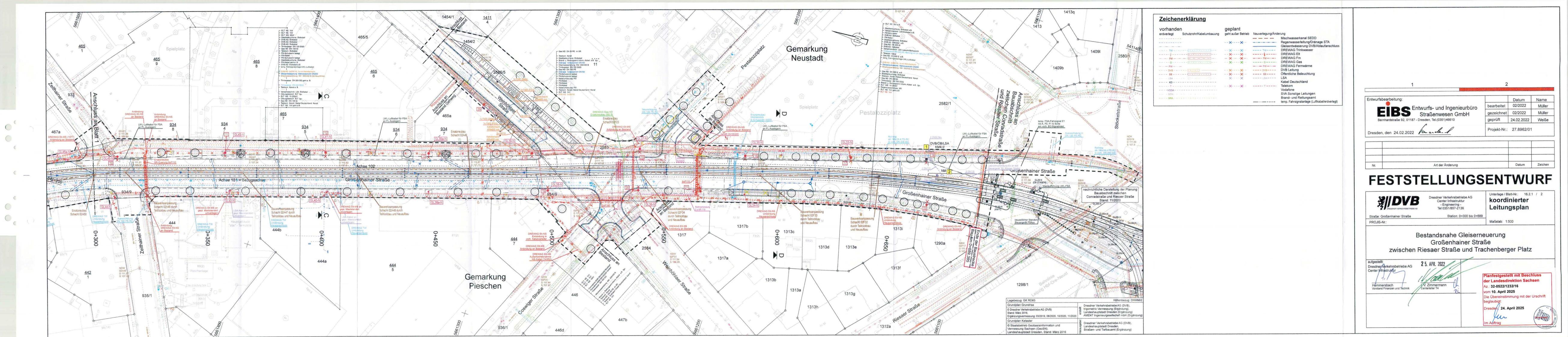
	1	
	1	_
	2	
	3	_
	H	
	4	_
	5	16
	6	
	H	
	7	
	8	
	9	
- SIYLEX® Trennblatt	0	
	U	

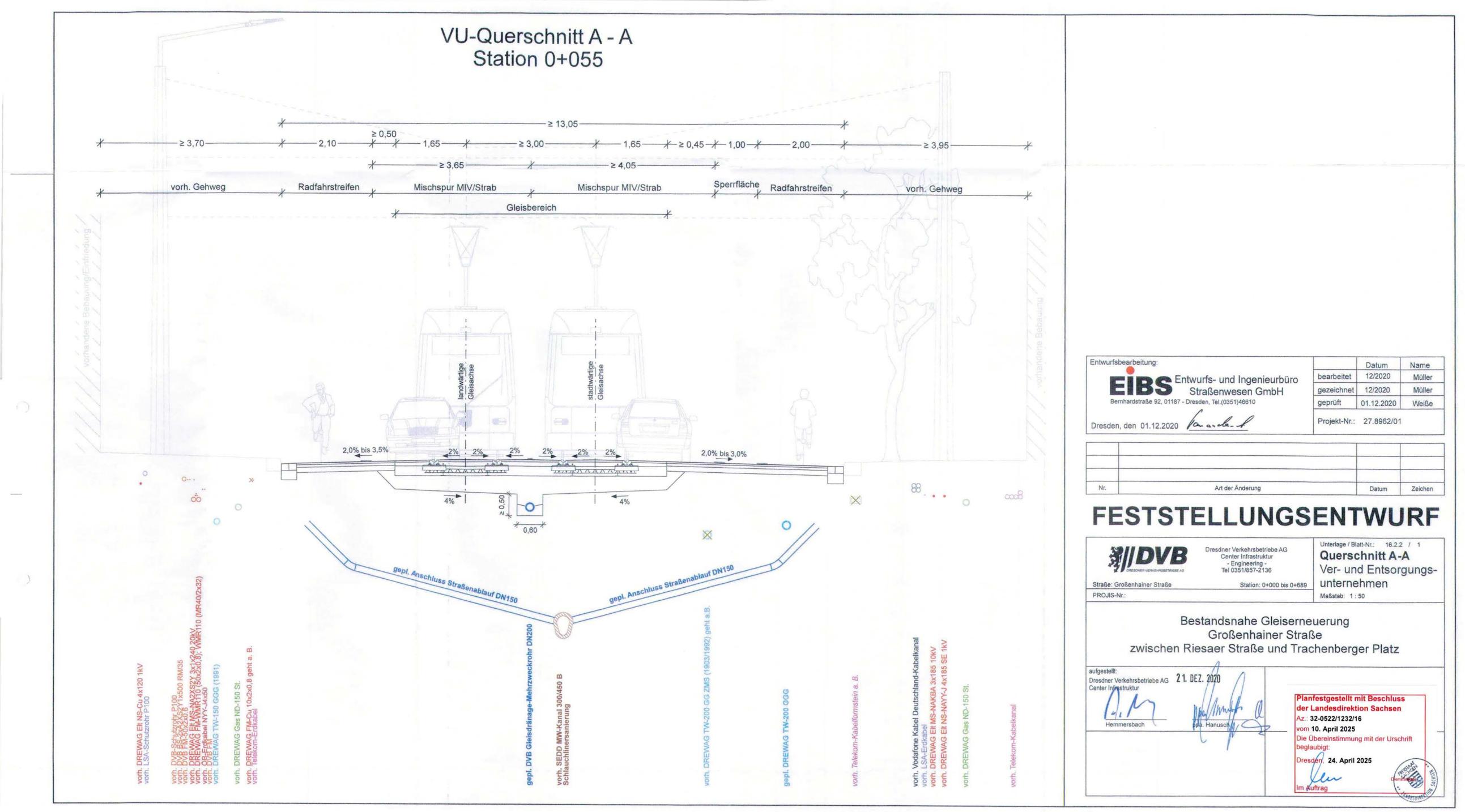


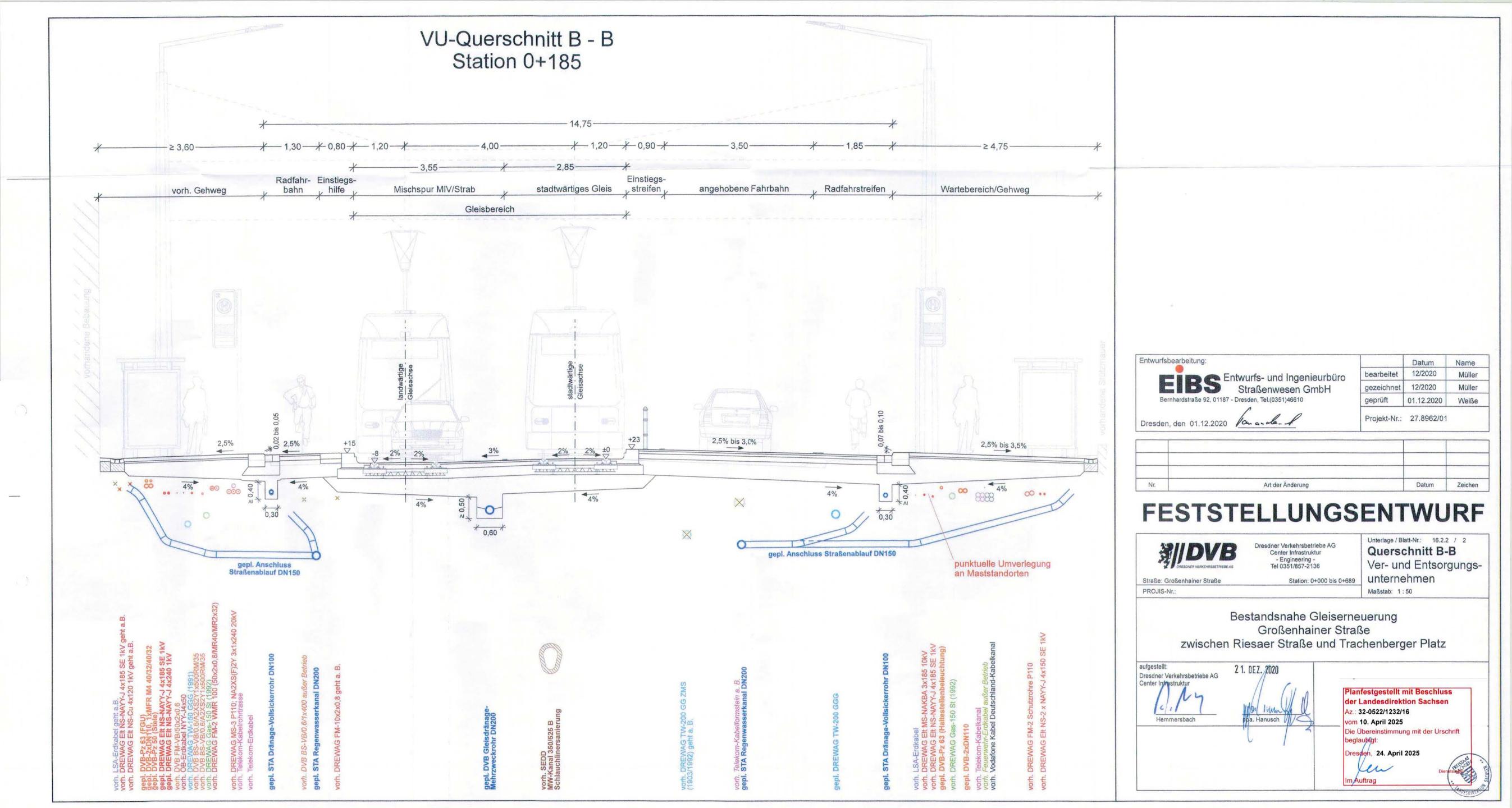


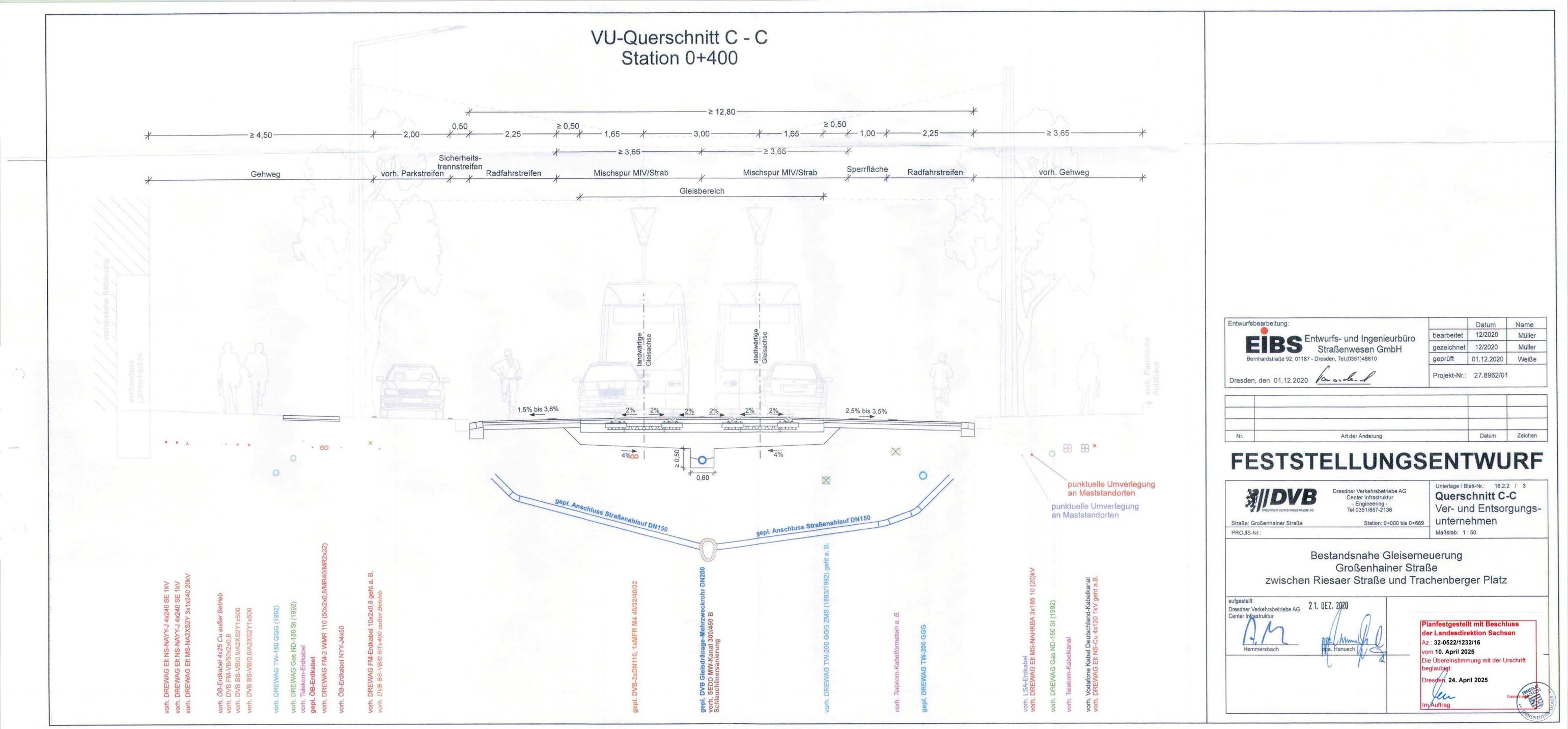
		1	(Confessions)
		-	
U			
		-	16.2
U			10.2
		2	
			Section 1
		0	
1/2		3	
			3700
V			Con Annual Control
		A	
		4	The state of
V			
	RESPONDE THE PROPERTY OF THE P		2 1212
		5	· ·
V			
		6	
U			
	Circumition	7	- 1
			1
U			
		8	
U			
		9	- KI SE SE
U			377
			C. Tarrey
U			
	— SIYLEX® Trennblatt	0	
		1	and the same
OF PROPERTY.		-	A STATE OF THE STA

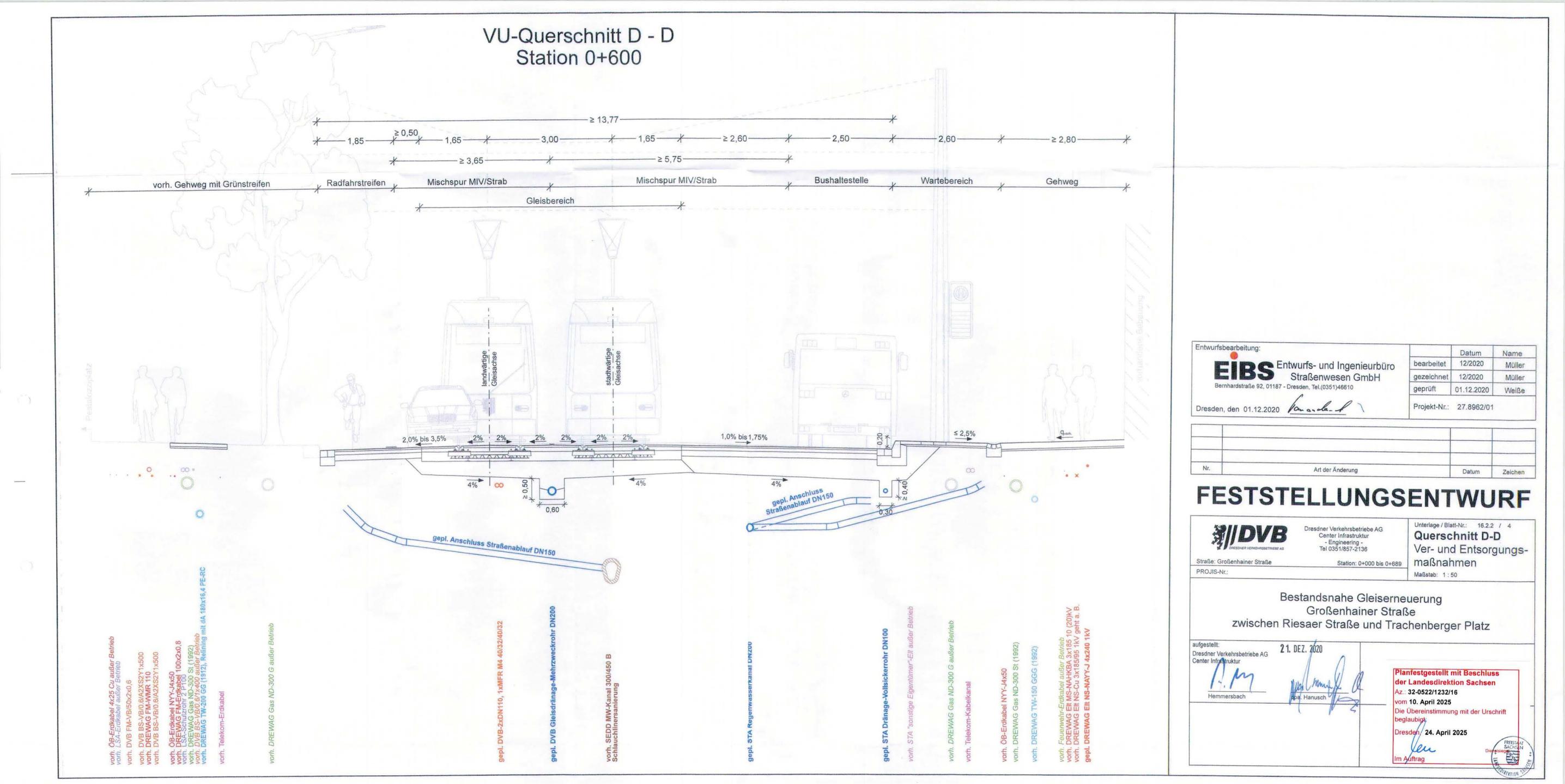












Û		1 -
		2 16.3
		3
0		4
0		5
		6
1.0		7
O		8
		9
	— SIMIEX Trennblatt	0

	1	16.1
	2	
	3	
	4	
	5	
	6	
	7	
	8	
	9	
- STYLEX® Trennblatt	0	

	1	
	2	16.2
	3	
	4	1
	5	
	6	
	7	
	8	
	9	
- SIYLEX® Trennblatt	0	

	1	_
	2	16.3
	3	
	4	
	5	
	6	
	7	
	8	
	9	
STYLEX® Trennblatt	0	
	1	

Dresdner Verkehrsbetriebe AG

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

FESTSTELLUNGSENTWURF

Unterlage 16.3 –Öffentliche Beleuchtung

aufgestellt: Dresdner Verkehrsbetriebe AG Center Infrastruktur Hemmersbach	21. DEZ. 2020	



Dresdner Elektro-Ingenieurbüro GmbH

Landeshauptstadt Dresden Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

Unterlage 16.3 Öffentliche Beleuchtung, Elektrotechnische Anlage

Dok.-Nr.: D 354.13

Feststellungsentwurf

Federführende Bearbeitung: Dipl.-Ing. (FH) Jänicke

Dresden, 07.12.2020

Dipl.-Bw. (FH) Steige Geschäftsführer Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Projektleiter

2. Inhaltsverzeichnis

lfd. Nr.	Benennung	Blatt-Nr.
1.	Titelblatt	1
2.	Inhaltsverzeichnis	2
3.	Leistungsbeschreibung	3.1 - 3.4
4.	Fremdhandwerkliche Leistungen	₩
5.a	Ermittlung Beleuchtungssituation	-
5.b	Ermittlung Wartungsfaktor	8
5.c	Lichttechnische Berechnungsnachweise	31 Blatt
6.	Nachweis des Spannungsfalls	
7.	Nachweis der Abschaltbedingung	
8.	Anmeldung zum Anschluß an das Niederspannungsnetz	-
9.	Kostenberechnung	*
10.	nicht belegt	
11.	Merkblatt Kabelgräben (Schnittdarstellung)	11
12.	Symbolübersicht Schaltplan	-
13.	Merkblatt Hinweise zur Einmessung	-
14.	Merkblatt Korrosionsschutz	-
15.	Komplettierungsliste Schaltschrank	-
16.	Montageanleitung Schaltschrank Typ Dresden	-
17.	Montageanleitung Kabelverteiler Typ Dresden	18
18.	Montageanleitung Anschlußsäule Geyer Baureihe 142	0 =
19.	Technische Angaben zu Lichtmasten	Anlage 1 bis 2
20.	Technische Angaben zum Ausleger	Anlage 3
21.	Anforderungen an kombinierte Fahrleitungs-/ Beleuchtungs- maste mit konischem Leuchtenstutzen	Anlage 4
22.	Informationsblatt für das Arbeiten in der Nähe von Fahrleitungsanlagen der DVB AG	-
23.	Netzplan ÖB	*
24.	Zeichnungen	ZeichnNr.
	- Fundament für Stahlrohr-Beleuchtungsmast, M 1:20	M-2-97
	- Lageplan ÖB	1 - 2

3. Leistungsbeschreibung

3.1 Planungsgrundlagen:

- Datenübertragung Lageplan von EIBS
- Abstimmungen mit STA, SG ÖB, Hr. Rennecke
- Abstimmungen mit EIBS Hr.Müller
- Abstimmungen mit BPSrail Hr. Seifert (Fahrleitungsplanung)
- Entwurfsplanung ÖB-Ausrüstung von DEIB vom 02.11.2020
- Ortsbegehung

3.2 Beschreibung der Anlage

Altanlage:

Im Planungsbereich befinden sich folgende öffentliche Beleuchtungsanlagen.

- Großenhainer Straße im Bereich der Baustrecke des BA3
 - 15 LED-Leuchten Luma 2 mit 120 LED montiert an gebogenen ÖB-Auslegern auf Fahrleitungsmasten der DVB (8 St.) bzw. ÖB-Betonmasten MSLL 12000 (7 St.) mit einer freien Länge ca. 10m
 - 11 LED-Leuchten Luma 2 mit 80 LED montiert an gebogenen ÖB-Auslegern auf Fahrleitungsmasten der DVB (4 St.) bzw. ÖB-Betonmasten MSLL 12000 (7 St.) mit einer freien Länge ca. 10m
 - 1 ÖB-Schaltschrank mit Kunststoffsockel
 - Erdkabelanlage in den Gehwegen und als Straßenquerungen
- Weinböhlaer Straße im Ausbaubereich
 - 4 Leuchten SGS 203 (403?) mit HST 70W montiert am 2-fach Aufsatzstück am ÖB-Stahlmast mit einer freien Länge von ca. 8m
 - 1 Mastaufsatzleuchte Siteco Laterne montiert auf ÖB-Stahlmast mit freier Länge ca. 4 bis 5 m

Die o.g. LED-Leuchten und Ausleger in der Großenhainer Straße sowie die zugehörigen ÖB-Betonmaste werden demontiert und durch Neuanlagen ersetzt. Der Schaltschrank bleibt unverändert. Er müsste bereits für LED vorbereitet sein.

Die Kabelanlage wird weitergenutzt. Es erfolgen nur örtliche Anpassungen an den Standorten neuer Masten, die in der Kabeltrasse gestellt werden.

Die Leuchten und Lichtmaste in der Weinböhlaer Straße bleiben unverändert bestehen.

9 der demontierten Leuchten werden einer Revision unterzogen und im Bauvorhaben wieder eingesetzt. Die übrigen 17 demontierten Leuchten und die Betonmaste MSLL werden dem Regiebetrieb Zentrale Technische Dienste der Landeshauptstadt Dresden, Abteilung Beleuchtung übergeben. Mit zwei dieser an ZTD zu übergebenden Leuchten sollen übergangsweise im BA2 montierte Leuchten ausgetauscht werden.

Sonstige demontierte Anlagenteile (Ausleger, LMSK) werden umweltgerecht entsorgt.

- Allgemein:

Die Demontage und Übergabe / Entsorgung der elektrotechnischen Anlage erfolgt durch den Elektro-Montagebetrieb. Die Demontage und Entsorgung der Fahrleitungsmaste ist eine Leistung zur DVB-Anlage.

Neuanlage:

Die im Ausbaugebiet liegenden Teile der Großenhainer Straße erhalten eine neue öffentliche Straßenbeleuchtungsanlage mit Erdverkabelung. Die Auslegung erfolgt nach DIN (EN) 13201.

Gemäß Abstimmung mit dem STA, SG Öffentliche Beleuchtung werden wieder, wie vorher schon vorhanden, LED-Leuchten vom Fabrikat Philips, Typ: LUMA mit warmweißen LED (Lichtfarbe 3000K) und Konstantlichtstrom (Constaflux) und mit Leistungsreduzierung (Nachtabsenkung) über Steuerader eingesetzt. Die Leuchten haben einen planen Lichtaustritt und keine Lichtimmission in den Himmel (Dark Sky).

Wo möglich, werden wieder demontierte Leuchten vom Typ Luma 2 mit Optik R3 eingesetzt. Das betrifft die 1-spurigen Fahrbahnbereiche nahe der Riesaer Straße, die Zusatzleuchten auf der zweiten Straßenseite an der Kreuzung mit der Weinböhlaer Straße (80 LED / 115W mit 14000 lm) und die Leuchten in gegenüberliegender Anordnung im Bereich der STRAB-Haltestelle Zeithainer Straße (120 LED / 127W mit 15000 lm). Die Nachtabsenkung bei diesen Leuchten beträgt 50% des Lichtstromes. Vor der Wiedermontage sind die Leuchten einer Revision zu unterziehen.

Zur Ermöglichung der Kombination der ÖB mit den Fahrleitungsmasten im 50m Raster entlang der eigentlichen Strecke werden jedoch auch Leuchten mit höheren Lichtströmen benötigt. Hierfür werden neue Leuchten in der Baugröße Luma 3 eingesetzt.

Bei der Auswahl der Bestromung wurde dabei die geringst mögliche Bestromung für größte Lichtausbeute in Im/W und für lange Lebensdauer 100.000h gewählt.

Für die Lichtpunkte 2 bis 4 werden Leuchten mit einem Konstantlichtstrom von 20.000 Im gewählt. Diese Leuchten sind mit 200 LED ausgestattet.

Die Systemleistung dieser Leuchten liegt zu Beginn bei 144W, am Ende der Lebensdauer von 100.000h (24 Jahre) bei 152W, im Mittel also 148W.

Für die Lichtpunkte 9 bis 17 werden Leuchten mit einem Konstantlichtstrom von 23.000 Im gewählt. Die Leuchten sind ebenfalls mit 200 LED ausgestattet.

Die Systemleistung dieser Leuchten liegt zu Beginn bei 168W, am Ende der Lebensdauer von 100.000h (24 Jahre) bei 176W, im Mittel also 172W.

Die Nachtabsenkung bei den neuen Leuchten erfolgt auf 75% des Lichtstromes.

Die Leuchten sind werkseitig im Farbton Futura Gris Sablé (anthrazit) beschichtet.

Soweit möglich soll die öffentliche Beleuchtung an kombinierten Fahrleitungs-/Beleuchtungsmasten der Fahrleitungsanlage der DVB AG montiert werden. Dazu fanden Abstimmungen zwischen Fahrleitungs- und Beleuchtungsplanung statt. Im Ergebnis dessen werden fast alle an der Trasse der DVB-Maste vorgesehenen Lichtpunkte mit den Fahrleitungsmasten kombiniert.

Kombinierte Anlagen sind jedoch immer Kompromisslösungen, so dass die Lichtpunkte nicht immer lichttechnisch optimal angeordnet sein können. Teilweise ergeben sich trotz umfangreicher Bemühungen zur Optimierung Einordnungen mit meist kürzeren, manchmal aber auch etwas größeren Abständen als lichttechnisch erforderlich.

Mit der Fahrleitungsplanung wurde für die neuen kombinierten Maste eine freie Mastlänge von 9,5 über SOK (das bedeutet Lichtpunkthöhe mit Ausleger ca.10,5m) abgestimmt.

Für die öffentliche Beleuchtung werden winklige konische Rohrausleger mit 2m Ausladung und mit 10° Neigung aufgesteckt.

Am vorhandenen jetzt neu mit ÖB kombinierten DVB-Mast GL57 muss seitens des Fahrleitungsbaus ein konischer Leuchtenstutzen 90,5/92,5mm mit Kabeldurchführung nachgerüstet werden.

Zur Erzielung eines ausreichenden Beleuchtungsniveaus in der stadtwärtigen Bushaltestelle Weinböhlaer Straße, wir in der Bushaltestelle ein Lichtmast mit 5m freier Länge, bestückt mit einer Leuchte LumaMicro (mit 10LED, Konstantlichtstrom 1000lm) errichtet. Diese Leuchte hebt das ansonsten unzureichende Beleuchtungsniveau dieser Haltestelle an. Die Leistungsaufnahme der Leuchte beträgt 9W.

Der ÖB-Schaltschrank am Pestalozziplatz ist relativ neu (mit Kunststoffsockel) und bleibt bestehen. Da bereits vorher LED-Leuchten an dem Schrank betrieben wurden, wird davon ausgegangen das der Schrank bereits diesbezüglich mit Überspannungsableiter und Erder ausgestattet ist.

Die Kabelanlage wird weitergenutzt. Es erfolgen nur örtliche Anpassungen an den Standorten neuer Masten, die in der Kabeltrasse gestellt werden. Im Wesentlichen werden dazu die vorhanden Lichtmastanschlusskabel zum neuen Maststandort verlängert und nicht benötigte Abzweigmuffen durch Kabelstücke ersetzt. Die Leuchten und Lichtmaste in der Weinböhlaer Straße bleiben unverändert bestehen.

- Allgemein:

Die Anlage wird nach den technischen Regeln der Stadtbeleuchtung Dresden aufgebaut. Die einlampigen Leuchten sind abwechselnd an die Außenleiter L1 und L2 anzuschließen. Der Außenleiter L3 wird zur Ansteuerung der Leistungsreduzierung in den Nachtstunden verwendet. Als Schutzmaßnahme bei ÖB-Montage am Fahrleitungsmast Schutzisolierung, bei ÖB-Stahlmasten Abschaltung im Fehlerfall mittels Überstromschutzeinrichtung vorgesehen.

Die ÖB-Stahlmaste und Ausleger sind als Leistung des Elektromontagebetriebes mit einem Korrosionsschutzanstrich im gleichen Farbton wie die DVB-Fahrleitungsmaste (Annahme DB702) zu versehen.

Lichtmaste werden in bauseits zu erbringende Hülsenfundamente (Ausführung nach Zeichnung M-2-97) eingesetzt.

Mastanschlüsse an Streckenkabel bis NYY-I 4x16 mm² werden eingeschleift. Mastanschlüsse über stärkere Kabel werden mittels Abzweigmuffe und Anschlußkabel NYY-I 4x10 vorgenommen

Die Kabellegung für die Beleuchtungsanlage erfolgt als Erdverlegung 0,7m tief im Sandbett mit Kabelschutzhaube und Warnband. Bei Straßenquerungen sind die Kabel mit mind. 1,0m Überdeckung in Schutzrohr zu führen. Im Bereich von Einfahrten und im Wurzelbereich von Bäumen erfolgt die Verlegung in Schutzrohr in der normalen Verlegetiefe. Die Kabel werden mit Kabelkennzeichnungsschlaufen markiert.

Alle unterirdisch verlegten Anlagenteile wie Kabel, Muffen und Rohrstrecken sowie die Lichtmaste sind einzumessen. Neuverlegte Kabel sind bei offenen Graben zu vermessen. Die Einmessung ist vom Elektromontagebetrieb als Nachauftrag einem Vermessungsbüro zu übergeben. Die Hinweise des Merkblattes zur Einmessung von Straßenbeleuchtungsanlagen sind einzuhalten. Die Einmeßunterlagen sind vom Elektromontagebetrieb mit den fachtechnischen Daten zu ergänzen und danach dem SG ÖB zu übergeben.

Lichttechnische Kennwerte

Die Auslegung der Straßenbeleuchtungsanlage erfolgt nach DIN (EN) 13201. Dazu wurden folgende Beleuchtungssituationen ermittelt und die Bewertung der Parameter nach Tabelle 1 und 2 der DIN 13201 Teil 1 vorgenommen

Beleuchtungssituationen:

Fahrbahn incl. Radfahrer B₂ Gehwege E1

P5

nötige Beleuchtungsklassen:

Fahrbahn M3 $L_n \ge 1,0$ cd/m² $U_0 \ge 0.4$ $U_L \ge 0.5$ TI ≤ 15

Gehwege $Em \ge 3 lx$ Emin ≥ 0.6 lx aber wenn an Fahrbahn angrenzend, max. 2 Stufen

geringer als Fahrbahn d.h bei M3 → P3

Folgende Werte wurden als Grenzlängen in der lichttechnischen Berechnung ermittelt:

Großenhainer Str. TB1 von Weinböhlaer Str (Pestalozziplatz) bis Zeithainer Straße

Großenhainer Str. TB2 bei Haltestelle Zeithainer Straße (Bestandsleuchten 2-seitige Anordnung)

Großenhainer Str. TB3 von Heidestraße bis Bauende bei Haus 106

Großenhainer Str. TB1A landwärtige Richtungsfahrbahn am Pestalozziplatz (Bestandsleuchten)

Gehweg Em = 8,81 lx Emin = 3,34 lx Fahrbahn $L_m = 1,25 \text{ cd/m}^2$ $U_0 = 0,72$ $U_L = 0,74$ TI = 8

Großenhainer Str. TB0 Anschluss an stadtwärtige Fahrbahn (Bestandsleuchten)

Gehweg Em = 9,88 lx Emin = 4,29 lx Fahrbahn $L_m = 1,48 \text{ cd/m}^2$ $U_0 = 0,66$ $U_L = 0,72$ TI = 8

Überprüfung der Ausleuchtung der Bushaltestellen durch ÖB:

Bushaltestelle Pestalozziplatz stadtwärts: Em = 11 lx, Emin = 3,57 lx, g1=0,33 Bushaltestelle Weinböhlaer Straße stadtwärts: Em = 6,36 lx, Emin = 1,35 lx g1=0,21

Die genauen Gütemerkmale sind den lichttechnischen Berechnungsnachweisen zu entnehmen.

Das Reinigungsintervall für LED-Leuchten wurde beim SG ÖB mit 4 Jahren festgelegt.

Bei den eingesetzten LED-Leuchten IP 6x ist It. Hersteller ein Wartungsfaktor für LED-Leuchten von 0,94 anzusetzen.

Der Wartungsfaktor berücksichtigt den Einfluss von Alterung und Verschmutzung der Lampen und Leuchten.

Bei den Beleuchtungsberechnungen können Verschattungen durch die Bäume, insbesondere bei den Lichtberechnungen der Gehwegflächen, programmtechnisch nicht berücksichtigt werden.





X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

30.10.2020

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

Inhaltsverzeichnis

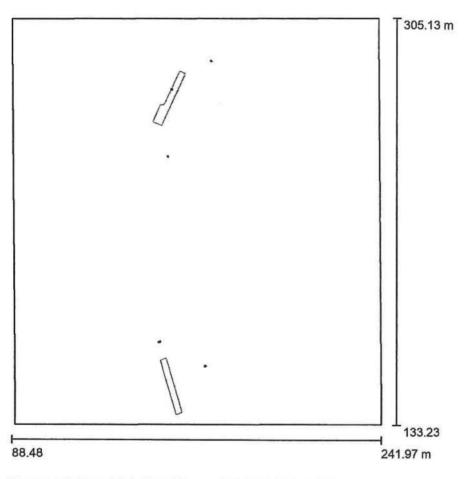
Projekt 1	
Inhaltsverzeichnis	1
Außenszene Bus-Haltestellen mit Erg.Leuchte	
Planungsdaten	2
Leuchtenstückliste	3
Leuchten (Koordinatenliste)	2 3 4
Berechnungsflächen (Ergebnisübersicht)	8
Außenflächen	
Bus-Haltestelle Pestaloziplatz stadtwärts	
Isolinien (E, horizontal)	9
Bus-Haltestelle Weinböhlaer Straße stadtwärts	
Isolinien (E, horizontal)	10
TB1 Weinböhlaer Str bis Zeithainer Str DM12 LPA50m	
Planungsdaten	11
Leuchtenstückliste	12
Lichttechnische Ergebnisse	13
TB3 Heidestraße bis Bauende (Haus 106) DM12 LPA50m	
Planungsdaten	15
Leuchtenstückliste	16
Lichttechnische Ergebnisse	17
neu TB2 Haltestelle Zeithainer Str 2-seitig LPA50m Bestandsleu	
Planungsdaten	19
Leuchtenstückliste	21
Lichttechnische Ergebnisse	22
TB1A am Pestalozziplatz Fb 5m LPA33m Bestandsleuchten 14000lm R3	
Planungsdaten	24
Leuchtenstückliste	25
Lichttechnische Ergebnisse	26
TB0 Anschluss an BA2 stadtw.Fb 5m LPA29m mit Bestandsleuchten	
Planungsdaten	28
Leuchtenstückliste	29
Lichttechnische Ergebnisse	30

X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden

Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

Außenszene Bus-Haltestellen mit Erg.Leuchte / Planungsdaten



Wartungsfaktor: 0.94, ULR (Upward Light Ratio): 0.0%

Maßstab 1:1594

Leuchten-Stückliste

Nr.	Stück	Bezeichnung (Korrekturfaktor)	Φ (Leuch	nte) [lm]	Φ (Lamp	en) [lm]	P [W]
1	1	PHILIPS BGP615 T25 1 xLED10-4S/830 DN10 (1.000)		910		1000	10.0
2	1	PHILIPS BGP623 T25 1 xLED-HB 1700-20100 lm-4S/830 DM12 (Typ 1)* (1.000)		21160		23000	1.0
3	2	PHILIPS SGS203 1xSON-TPP70W PC P3 (0.780)		5346		6600	80.0
4	1	Philips Luma Luma 2 R3 (Typ 1)* (1.000)		12643		14000	1.0
*Geänd	derte technise	che Daten	Gesamt.	45405	Gesamt.	51200	172 0

X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dix



Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke
Telefon 0351 - 8527425
Fax 0351 - 8527450
e-Mail r.jaenicke@deib.de

DEIB
Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH
Leipziger Straße 118
01127 Dresden

Außenszene Bus-Haltestellen mit Erg.Leuchte / Leuchtenstückliste

1 Stück PHILIPS BGP615 T25 1 xLED10-4S/830 DN10

Artikel-Nr.:

Lichtstrom (Leuchte): 910 lm Lichtstrom (Lampen): 1000 lm Leuchtenleistung: 10.0 W

Leuchtenklassifikation nach DIN: A30 CIE Flux Code: 48 78 97 100 91

Bestückung: 1 x LED10-4S/830 (Korrekturfaktor

1.000).

1 Stück PHILIPS BGP623 T25 1 xLED-HB 1700-20100

Im-4S/830 DM12 (Typ 1)

Artikel-Nr.:

Lichtstrom (Leuchte): 21160 lm Lichtstrom (Lampen): 23000 lm Leuchtenleistung: 1.0 W

Leuchtenklassifikation nach DIN: A30 CIE Flux Code: 39 75 97 100 92 Bestückung: 1 x Benutzerdefiniert

(Korrekturfaktor 1.000).

2 Stück PHILIPS SGS203 1xSON-TPP70W PC P3

Artikel-Nr.:

Lichtstrom (Leuchte): 5346 lm Lichtstrom (Lampen): 6600 lm Leuchtenleistung: 80.0 W

Leuchtenklassifikation nach DIN: A20 CIE Flux Code: 36 70 96 100 82

Bestückung: 1 x SON-TPP70W (Korrekturfaktor

0.780, WF=0,73).

1 Stück Philips Luma Luma 2 R3 (Typ 1)

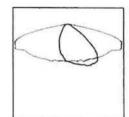
Artikel-Nr.: Luma

Lichtstrom (Leuchte): 12643 lm Lichtstrom (Lampen): 14000 lm Leuchtenleistung: 1.0 W

Leuchtenklassifikation nach DIN: A30 CIE Flux Code: 38 75 97 100 90 Bestückung: 1 x Benutzerdefiniert

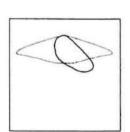
(Korrekturfaktor 1.000).

Ein Leuchtenbild entnehmen Sie bitte unserem Leuchtenkatalog.





Ein Leuchtenbild entnehmen Sie bitte unserem Leuchtenkatalog.







X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

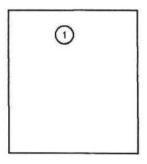
30.10.2020

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

Außenszene Bus-Haltestellen mit Erg.Leuchte / Leuchten (Koordinatenliste)

PHILIPS BGP615 T25 1 xLED10-4S/830 DN10

910 lm, 10.0 W, 1 x 1 x LED10-4S/830 (Korrekturfaktor 1.000).



Nr.	F	Position [m] Rotation [°]		Rotation		
	X	Υ	Z	X	Y	Z
1	154.426	274.836	5.000	0.0	0.0	-114.0





X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

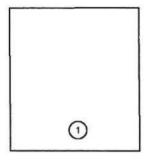
30.10.2020

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke
Telefon 0351 - 8527425
Fax 0351 - 8527450
e-Mail r.jaenicke@deib.de

Außenszene Bus-Haltestellen mit Erg.Leuchte / Leuchten (Koordinatenliste)

PHILIPS BGP623 T25 1 xLED-HB 1700-20100 Im-4S/830 DM12 (Typ 1)

21160 lm, 1.0 W, 1 x 1 x Benutzerdefiniert (Korrekturfaktor 1.000).



Nr.		Position [m]	on [m] Rotation [°]		Rotation [°]	
	X	Υ	Z	X	Y	Z
1	168.318	158.107	10.500	10.0	0.0	108.0





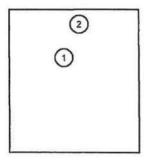
X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

Außenszene Bus-Haltestellen mit Erg.Leuchte / Leuchten (Koordinatenliste)

PHILIPS SGS203 1xSON-TPP70W PC P3

5346 lm, 80.0 W, 1 x 1 x SON-TPP70W (Korrekturfaktor 0.780, WF=0,73).



Nr.	Nr.	F	Position [m]		F	Rotation [°]	
	X	Y	Z	X	Y	Z	
1	152.894	246.671	8.250	5.0	0.0	66.0	
2	170.709	286.939	8.250	5.0	0.0	66.0	





X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

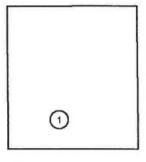
30.10.2020

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

Außenszene Bus-Haltestellen mit Erg.Leuchte / Leuchten (Koordinatenliste)

Philips Luma Luma 2 R3 (Typ 1)

12643 lm, 1.0 W, 1 x 1 x Benutzerdefiniert (Korrekturfaktor 1.000).



Nr.		Position [m]			Rotation [°]	
	X	Y	Z	X	Y	Z
1	149.319	168.224	10.000	10.0	0.3	-72.0



DIALux

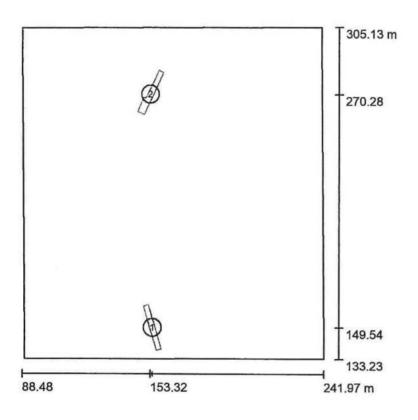
X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

30.10.2020

DEIB
Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH
Leipziger Straße 118
01127 Dresden

Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

Außenszene Bus-Haltestellen mit Erg.Leuchte / Berechnungsflächen (Ergebnisübersicht)



Maßstab 1: 1956

Berechnungsflächenliste

Nr.	Bezeichnung	Тур	Raster	E _m	E _{min} [lx]	E _{max} [lx]	91	g_2
1	Bus-Haltestelle Pestaloziplatz stadtwärts	horizontal	128 x 16	11	3.57	24	0.336	0.147
2	Bus-Haltestelle Weinböhlaer Straße stadtwärts	horizontal	64 x 16	6.36	1.35	14	0.213	0.097

Zusammenfassung der Ergebnisse

Тур	Anzahl	Mittel [lx]	Min [lx]	Max [lx]	91	g_2
horizontal	2	8.32	1.35	24	0.16	0.06



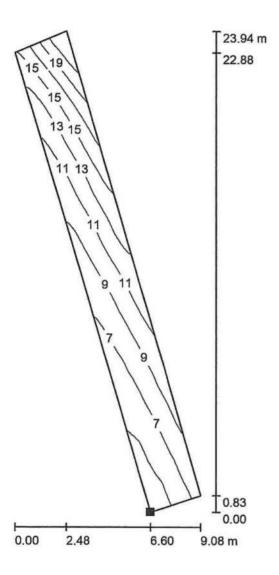


X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

30.10.2020

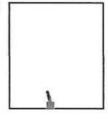
DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

Außenszene Bus-Haltestellen mit Erg.Leuchte / Bus-Haltestelle Pestaloziplatz stadtwärts / Isolinien (E, horizontal)



Werte in Lux, Maßstab 1: 188

Lage der Fläche in der Außenszene: Markierter Punkt: (156.464 m, 137.583 m, 0.010 m)



Raster: 128 x 16 Punkte

E_m [lx]

E_{min} [lx] 3.57 E_{max} [lx]

9₁ 0.336

9₂ 0.147



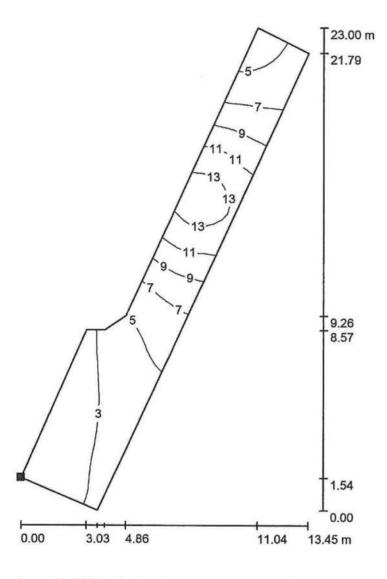


X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

30.10.2020

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

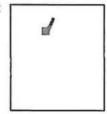
Außenszene Bus-Haltestellen mit Erg.Leuchte / Bus-Haltestelle Weinböhlaer Straße stadtwärts / Isolinien (E, horizontal)



Werte in Lux, Maßstab 1: 180

Lage der Fläche in der Außenszene: Markierter Punkt:

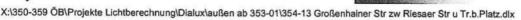
(146.723 m, 261.241 m, 0.010 m)



Raster: 64 x 16 Punkte

E_m [lx] 6.36 E_{min} [lx] 1.35 E_{max} [lx]

g₁ 0.213 g₂ 0.097





Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118

01127 Dresden

Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke 0351 - 8527425 Telefon Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB1 Weinböhlaer Str bis Zeithainer Str DM12 LPA50m / Planungsdaten

Straßenprofil

Gehweg 2

(Breite: 8.000 m)

Fahrbahn 1

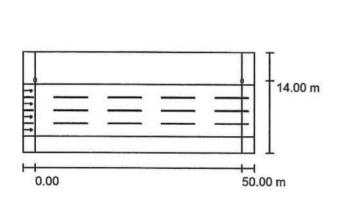
(Breite: 13.000 m, Anzahl Fahrstreifen: 4, Belag: C2, q0: 0.070)

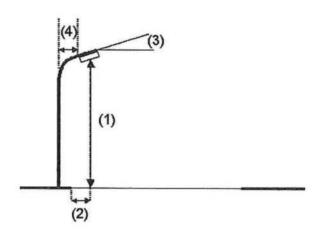
Gehweg 1

(Breite: 4.000 m)

Wartungsfaktor: 0.94

Leuchtenanordnungen





Leuchte:

PHILIPS BGP623 T25 1 xLED-HB 1700-20100 lm-4S/830 DM12

Lichtstrom (Leuchte): Lichtstrom (Lampen): 21160 lm 23000 lm Höchstwerte der Lichtstärke bei 70°: 754 cd/klm

Leuchtenleistung: Anordnung:

1.0 W einseitig oben bei 80°: 260 cd/klm bei 90°: 5.49 cd/klm

Mastabstand:

50.000 m

Jeweils in alle Richtungen, die bei gebrauchsfähig installierter Leuchte den angegebenen

Montagehöhe (1): Lichtpunkthöhe:

10.618 m 10.500 m

Winkel mit der unteren Vertikalen bilden.

Lichtpunktüberhang (2):

-0.979 m

Auslegerneigung (3): Auslegerlänge (4):

10.0° 2.000 m Anordnung erfüllt die Blendindexklasse D.2.





X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden

Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB1 Weinböhlaer Str bis Zeithainer Str DM12 LPA50m / Leuchtenstückliste

PHILIPS BGP623 T25 1 xLED-HB 1700-20100 Im-4S/830 DM12 (Typ 1)

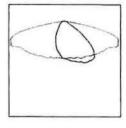
Artikel-Nr.: Lichtstrom (Leuchte): 21160 lm Lichtstrom (Lampen): 23000 lm

Leuchtenleistung: 1.0 W

Leuchtenklassifikation nach DIN: A30 CIE Flux Code: 39 75 97 100 92 Bestückung: 1 x Benutzerdefiniert

(Korrekturfaktor 1.000).

Ein Leuchtenbild entnehmen Sie bitte unserem Leuchtenkatalog.





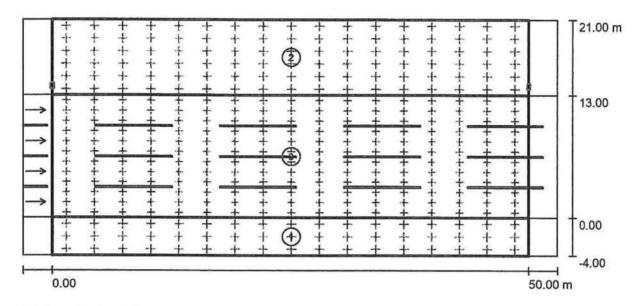


X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden

Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB1 Weinböhlaer Str bis Zeithainer Str DM12 LPA50m / Lichttechnische Ergebnisse



Wartungsfaktor: 0.94

Maßstab 1:401

Bewertungsfeldliste

Bewertungsfeld Gehweg 1

Länge: 50.000 m, Breite: 4.000 m

Raster: 17 x 3 Punkte

Zugehörige Straßenelemente: Gehweg 1.

Ausgewählte Beleuchtungsklasse: S3

(Alle photometrischen Anforderungen sind erfüllt.)

Ist-Werte laut Berechnung: Soll-Werte laut Klasse: Erfüllt/Nicht erfüllt:

Em	[lx]
7	7.75
≥ 7	7.50
	1





X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

30.10.2020

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB1 Weinböhlaer Str bis Zeithainer Str DM12 LPA50m / Lichttechnische Ergebnisse

F - 1/-- 21

Bewertungsfeldliste

2 Bewertungsfeld Gehweg 2

Länge: 50.000 m, Breite: 8.000 m

Raster: 17 x 6 Punkte

Zugehörige Straßenelemente: Gehweg 2.

Ausgewählte Beleuchtungsklasse: S3

(Nicht alle photometrischen Anforderungen sind erfüllt.)

E_m [lx] E_{min} [lx] 10.76 1.35 ≥ 7.50 ≥ 1.50

Ist-Werte laut Berechnung: Soll-Werte laut Klasse: Erfüllt/Nicht erfüllt:

3 Bewertungsfeld Fahrbahn 1

Länge: 50.000 m, Breite: 13.000 m

Raster: 17 x 12 Punkte

Zugehörige Straßenelemente: Fahrbahn 1.

Belag: C2, q0: 0.070

Ausgewählte Beleuchtungsklasse: ME3b

(Alle photometrischen Anforderungen sind erfüllt.)

1	1	1	1	1
≥ 1.00	≥ 0.40	≥ 0.60	≤ 15	≥ 0.50
1.17	0.42	0.67	15	0.58
L _m [ca/m²]	U0	UI	TI [%]	SR

X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx



Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118

01127 Dresden

Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke 0351 - 8527425 0351 - 8527450 Telefon Fax e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB3 Heidestraße bis Bauende (Haus 106) DM12 LPA50m / Planungsdaten

Straßenprofil

Gehweg 2

(Breite: 2.700 m)

Fahrbahn 1

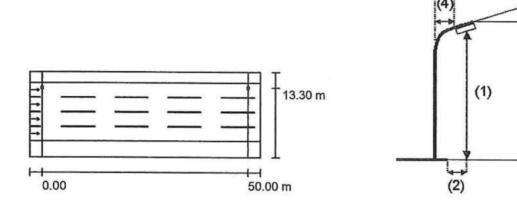
(Breite: 14.500 m, Anzahl Fahrstreifen: 4, Belag: C2, q0: 0.070)

Gehweg 1

(Breite: 4.000 m)

Wartungsfaktor: 0.94

Leuchtenanordnungen



Leuchte:

PHILIPS BGP623 T25 1 xLED-HB 1700-20100 lm-4S/830 DM12

Lichtstrom (Leuchte):

18400 lm

Höchstwerte der Lichtstärke

Lichtstrom (Lampen):

20000 lm

bei 70°:

bei 90°:

Leuchtenleistung:

1.0 W bei 80°: 754 cd/klm

(3)

Anordnung:

einseitig oben

260 cd/klm

Anordnung erfüllt die Blendindexklasse D.3.

Mastabstand:

5.49 cd/klm

Montagehöhe (1):

50.000 m

Jeweils in alle Richtungen, die bei gebrauchsfähig installierter Leuchte den angegebenen

10.618 m

Winkel mit der unteren Vertikalen bilden.

Lichtpunkthöhe:

10.500 m 1.221 m

Lichtpunktüberhang (2):

10.0°

Auslegerneigung (3): Auslegerlänge (4):

2.000 m





X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dix

30.10.2020

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB3 Heidestraße bis Bauende (Haus 106) DM12 LPA50m / Leuchtenstückliste

PHILIPS BGP623 T25 1 xLED-HB 1700-20100

Im-4S/830 DM12 (Typ 1)

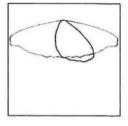
Artikel-Nr.: Lichtstrom (Leuchte): 18400 lm Lichtstrom (Lampen): 20000 lm

Leuchtenleistung: 1.0 W

Leuchtenklassifikation nach DIN: A30 CIE Flux Code: 39 75 97 100 92 Bestückung: 1 x Benutzerdefiniert

(Korrekturfaktor 1.000).

Ein Leuchtenbild entnehmen Sie bitte unserem Leuchtenkatalog.





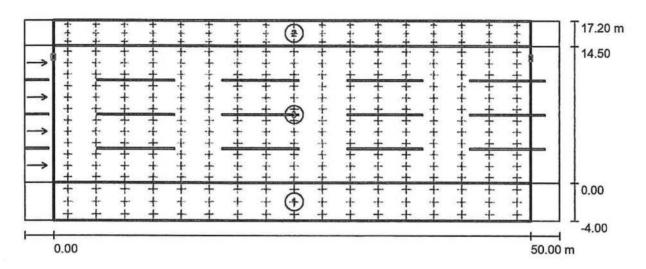


X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

30.10.2020

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB3 Heidestraße bis Bauende (Haus 106) DM12 LPA50m / Lichttechnische Ergebnisse



Wartungsfaktor: 0.94

Maßstab 1:401

Bewertungsfeldliste

1 Bewertungsfeld Gehweg 1

Länge: 50.000 m, Breite: 4.000 m

Raster: 17 x 3 Punkte

Zugehörige Straßenelemente: Gehweg 1.

Ausgewählte Beleuchtungsklasse: S3

(Alle photometrischen Anforderungen sind erfüllt.)





X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden

Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB3 Heidestraße bis Bauende (Haus 106) DM12 LPA50m / Lichttechnische Ergebnisse

Bewertungsfeldliste

Bewertungsfeld Gehweg 2

Länge: 50.000 m, Breite: 2.700 m

Raster: 17 x 3 Punkte

Zugehörige Straßenelemente: Gehweg 2. Ausgewählte Beleuchtungsklasse: S3

(Alle photometrischen Anforderungen sind erfüllt.)

 $E_{m}[lx]$ $E_{min}[lx]$ Ist-Werte laut Berechnung: 10.04 3.01 Soll-Werte laut Klasse: ≥ 7.50 ≥ 1.50

3 Bewertungsfeld Fahrbahn 1

Erfüllt/Nicht erfüllt:

Länge: 50.000 m, Breite: 14.500 m

Raster: 17 x 12 Punkte

Zugehörige Straßenelemente: Fahrbahn 1.

Belag: C2, q0: 0.070

Ausgewählte Beleuchtungsklasse: ME3b

(Nicht alle photometrischen Anforderungen sind erfüllt.)

L_m [cd/m²] U0 UI TI [%] SR Ist-Werte laut Berechnung: 1.08 0.46 0.65 13 0.45 Soll-Werte laut Klasse: ≥ 1.00 ≥ 0.40 ≥ 0.60 ≤ 15 ≥ 0.50 Erfüllt/Nicht erfüllt: X

X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dix



Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH

Leipziger Straße 118 01127 Dresden

Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 0351 - 8527450 Fax e-Mail r.jaenicke@deib.de

neu TB2 Haltestelle Zeithainer Str 2-seitig LPA50m Bestandsleuchten 15000lm R3 / Planungsdaten

Straßenprofil

Gehweg / Wartebereich 1

(Breite: 3.600 m)

Fahrbahn 1

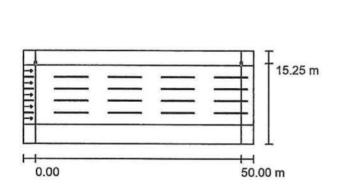
(Breite: 14.750 m, Anzahl Fahrstreifen: 5, Belag: C2, q0: 0.070)

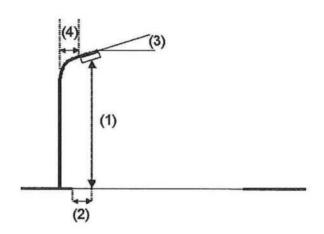
Gehweg / Wartebereich 2

(Breite: 4.750 m)

Wartungsfaktor: 0.94

Leuchtenanordnungen





Leuchte:

Philips Luma Luma 2 R3

Lichtstrom (Leuchte):

13546 lm

Höchstwerte der Lichtstärke

Lichtstrom (Lampen):

15000 lm

bei 70°:

662 cd/klm

Leuchtenleistung:

124.0 W

bei 80°:

83 cd/klm

Anordnung:

einseitig oben

bei 90°:

8.04 cd/klm

Mastabstand:

50.000 m

Jeweils in alle Richtungen, die bei gebrauchsfähig installierter Leuchte den angegebenen

Montagehöhe (1): Lichtpunkthöhe:

10.618 m 10.500 m

Winkel mit der unteren Vertikalen bilden.

Lichtpunktüberhang (2):

-0.479 m 10.0°

Anordnung erfüllt die Lichtstärkeklasse G3. Anordnung erfüllt die Blendindexklasse D.3.

Auslegerneigung (3): Auslegerlänge (4):

2.000 m





X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

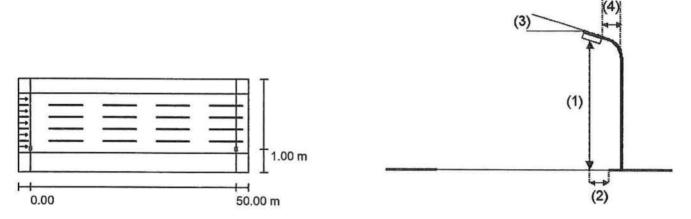
30.10.2020

DEIB

Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

neu TB2 Haltestelle Zeithainer Str 2-seitig LPA50m Bestandsleuchten 15000lm R3 / Planungsdaten

Leuchtenanordnungen



Leuchte:

Philips Luma Luma 2 R3

Lichtstrom (Leuchte):

13546 lm 15000 lm Höchstwerte der Lichtstärke

Lichtstrom (Lampen): Leuchtenleistung:

124.0 W

bei 70°: 662 cd/klm bei 80°: 83 cd/klm

Anordnung:

einseitig unten

bei 80°: 83 cd/klm bei 90°: 8.04 cd/klm

Mastabstand:

50.000 m

Jeweils in alle Richtungen, die bei gebrauchsfähig installierter Leuchte den angegebenen

Montagehöhe (1):

10.618 m 10.500 m

Winkel mit der unteren Vertikalen bilden.

Lichtpunkthöhe: Lichtpunktüberhang (2):

1.021 m

Anordnung erfüllt die Lichtstärkeklasse G3. Anordnung erfüllt die Blendindexklasse D.3.

Auslegerneigung (3): Auslegerlänge (4):

10.0° 2.000 m





X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

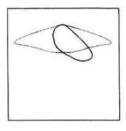
DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

neu TB2 Haltestelle Zeithainer Str 2-seitig LPA50m Bestandsleuchten 15000lm R3 / Leuchtenstückliste

Philips Luma Luma 2 R3 (Typ 1)
Artikel-Nr.: Luma
Lichtstrom (Leuchte): 13546 lm
Lichtstrom (Lampen): 15000 lm
Leuchtenleistung: 124.0 W
Leuchtenklassifikation nach DIN: A30
CIE Flux Code: 38 75 97 100 90
Bestückung: 1 x Benutzerdefiniert

(Korrekturfaktor 1.000).

Ein Leuchtenbild entnehmen Sie bitte unserem Leuchtenkatalog.





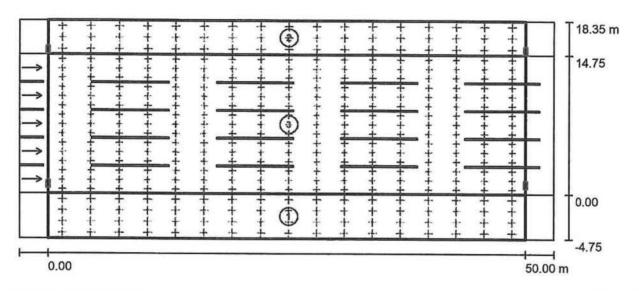


X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

30.10.2020

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

neu TB2 Haltestelle Zeithainer Str 2-seitig LPA50m Bestandsleuchten 15000lm R3 / Lichttechnische Ergebnisse



Wartungsfaktor: 0.94

Maßstab 1:401

Bewertungsfeldliste

1 Gehweg / Wartebereich 2

Länge: 50.000 m, Breite: 4.750 m

Raster: 17 x 4 Punkte

Zugehörige Straßenelemente: Gehweg / Wartebereich 2.

Ausgewählte Beleuchtungsklasse: S3

(Alle photometrischen Anforderungen sind erfüllt.)

Ist-Werte laut Berechnung: Soll-Werte laut Klasse: Erfüllt/Nicht erfüllt:

E	m [lx]
	9.26
≥	7.50
	1





X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

30.10.2020

DEIB

Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118

Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke
Telefon 0351 - 8527425
Fax 0351 - 8527450
e-Mail r.jaenicke@deib.de

neu TB2 Haltestelle Zeithainer Str 2-seitig LPA50m Bestandsleuchten 15000lm R3 / Lichttechnische Ergebnisse

Bewertungsfeldliste

2 Bewertungsfeld Gehweg / Wartebereich 1

Länge: 50.000 m, Breite: 3.600 m

Raster: 17 x 3 Punkte

Zugehörige Straßenelemente: Gehweg / Wartebereich 1.

Ausgewählte Beleuchtungsklasse: S3

(Nicht alle photometrischen Anforderungen sind erfüllt.)

3 Bewertungsfeld Fahrbahn 1

Länge: 50.000 m, Breite: 14.750 m

Raster: 17 x 15 Punkte

Zugehörige Straßenelemente: Fahrbahn 1.

Belag: C2, q0: 0.070

Ausgewählte Beleuchtungsklasse: ME3b

(Alle photometrischen Anforderungen sind erfüllt.)

	L _m [cd/m²]	U0	UI	TI [%]	SR
Ist-Werte laut Berechnung:	1.41	0.41	0.63	15	0.51
Soll-Werte laut Klasse:	≥ 1.00	≥ 0.40	≥ 0.60	≤ 15	≥ 0.50
Erfüllt/Nicht erfüllt:	1	1	1	1	1

Achtung: Um eine gewisse Gleichmäßigkeit sicherzustellen, darf der tatsächliche Wert der mittleren Beleuchtungsstärke das 1.5-fache des für die Klasse vorgesehenen Mindestwertes nicht überschreiten.

X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx



Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH

01127 Dresden

Leipziger Straße 118

Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke 0351 - 8527425 Telefon

Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB1A am Pestalozziplatz Fb 5m LPA33m Bestandsleuchten 14000lm R3 / Planungsdaten

Straßenprofil

Gehweg 2

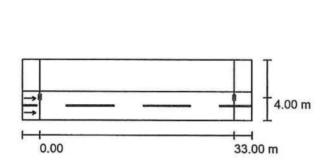
(Breite: 5.500 m)

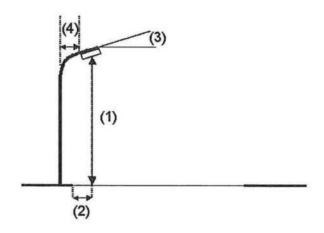
Fahrbahn 1

(Breite: 5.000 m, Anzahl Fahrstreifen: 2, Belag: C2, q0: 0.070)

Wartungsfaktor: 0.94

Leuchtenanordnungen





Leuchte:

Lichtstrom (Leuchte):

12643 lm

Philips Luma Luma 2 R3

bei 70°:

Höchstwerte der Lichtstärke

Lichtstrom (Lampen):

14000 Im 124.0 W

bei 80°:

662 cd/klm

Leuchtenleistung: Anordnung:

einseitig oben

83 cd/klm

Mastabstand:

33.000 m

bei 90°:

8.04 cd/klm

Montagehöhe (1):

Jeweils in alle Richtungen, die bei gebrauchsfähig installierter Leuchte den angegebenen

Lichtpunkthöhe: Lichtpunktüberhang (2): 10.618 m 10.500 m

Winkel mit der unteren Vertikalen bilden.

Auslegerneigung (3): Auslegerlänge (4):

1.021 m 10.0° 2.000 m

Anordnung erfüllt die Lichtstärkeklasse G3. Anordnung erfüllt die Blendindexklasse D.3.





X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke
Telefon 0351 - 8527425
Fax 0351 - 8527450
e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB1A am Pestalozziplatz Fb 5m LPA33m Bestandsleuchten 14000lm R3 / Leuchtenstückliste

Philips Luma Luma 2 R3 (Typ 1)

Artikel-Nr.: Luma

Lichtstrom (Leuchte): 12643 lm Lichtstrom (Lampen): 14000 lm Leuchtenleistung: 124.0 W Leuchtenklassifikation nach DIN: A30

Leuchtenklassifikation nach DIN: A30 CIE Flux Code: 38 75 97 100 90 Bestückung: 1 x Benutzerdefiniert

(Korrekturfaktor 1.000).

Philips Luma Luma 2 R3

Artikel-Nr.: Luma

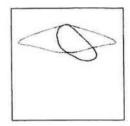
Lichtstrom (Leuchte): 1 lm Lichtstrom (Lampen): 1 lm Leuchtenleistung: 1.0 W

Leuchtenklassifikation nach DIN: A30 CIE Flux Code: 38 75 97 100 90

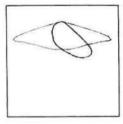
Bestückung: 1 x 60-120 DS-NW 1 5000-28000

NW LED (Korrekturfaktor 1.000).

Ein Leuchtenbild entnehmen Sie bitte unserem Leuchtenkatalog.



Ein Leuchtenbild entnehmen Sie bitte unserem Leuchtenkatalog.





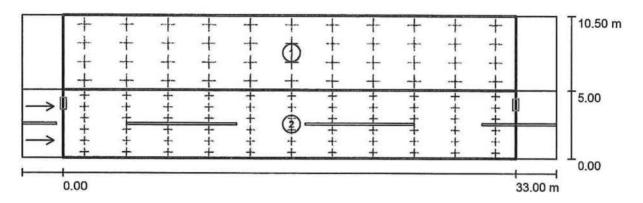


X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhalner Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

30.10.2020

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke
Telefon 0351 - 8527425
Fax 0351 - 8527450
e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB1A am Pestalozziplatz Fb 5m LPA33m Bestandsleuchten 14000lm R3 / Lichttechnische Ergebnisse



Wartungsfaktor: 0.94

Maßstab 1:279

Bewertungsfeldliste

1 Bewertungsfeld Gehweg 2

Länge: 33.000 m, Breite: 5.500 m

Raster: 11 x 4 Punkte

Zugehörige Straßenelemente: Gehweg 2. Ausgewählte Beleuchtungsklasse: S3

(Alle photometrischen Anforderungen sind erfüllt.)





X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

30.10.2020

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB1A am Pestalozziplatz Fb 5m LPA33m Bestandsleuchten 14000lm R3 / Lichttechnische Ergebnisse

Bewertungsfeldliste

2 Bewertungsfeld Fahrbahn 1

Länge: 33.000 m, Breite: 5.000 m

Raster: 11 x 6 Punkte

Zugehörige Straßenelemente: Fahrbahn 1.

Belag: C2, q0: 0.070

Ausgewählte Beleuchtungsklasse: ME3b

(Alle photometrischen Anforderungen sind erfüllt.)

	L _m [ca/m²]	UO	UI	TI [%]	SR
Ist-Werte laut Berechnung:	1.25	0.72	0.74	8	0.87
Soll-Werte laut Klasse:	≥ 1.00	≥ 0.40	≥ 0.60	≤ 15	≥ 0.50
Erfüllt/Nicht erfüllt:	1	1	1	1	1

.

X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx



Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH

Leipziger Straße 118 01127 Dresden

Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425

Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB0 Anschluss an BA2 stadtw.Fb 5m LPA29m mit Bestandsleuchten R3 / Planungsdaten

Straßenprofil

Gehweg

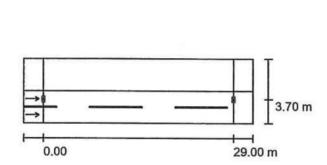
(Breite: 5.000 m)

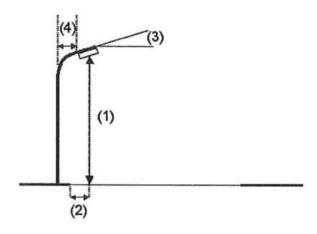
Fahrbahn sw

(Breite: 5.000 m, Anzahl Fahrstreifen: 2, Belag: C2, q0: 0.070)

Wartungsfaktor: 0.94

Leuchtenanordnungen





Leuchte:

Philips Luma Luma 2 R3

Lichtstrom (Leuchte):

12643 lm

Höchstwerte der Lichtstärke

Lichtstrom (Lampen):

14000 Im

bei 70°:

662 cd/klm

Leuchtenleistung:

124.0 W

bei 80°:

83 cd/klm

Anordnung: Mastabstand: einseitig oben 29.000 m

bei 90°:

8.04 cd/klm Jeweils in alle Richtungen, die bei gebrauchsfähig installierter Leuchte den angegebenen

Montagehöhe (1):

10.118 m

Winkel mit der unteren Vertikalen bilden.

Lichtpunkthöhe: Lichtpunktüberhang (2): 10.000 m 1.321 m

Anordnung erfüllt die Lichtstärkeklasse G3. Anordnung erfüllt die Blendindexklasse D.3.

Auslegerneigung (3): Auslegerlänge (4):

10.0° 2.000 m





X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dix

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB0 Anschluss an BA2 stadtw.Fb 5m LPA29m mit Bestandsleuchten R3 / Leuchtenstückliste

Philips Luma Luma 2 R3 (Typ 1)

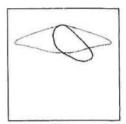
Artikel-Nr.: Luma

Lichtstrom (Leuchte): 12643 lm Lichtstrom (Lampen): 14000 lm Leuchtenleistung: 124.0 W

Leuchtenklassifikation nach DIN: A30 CIE Flux Code: 38 75 97 100 90 Bestückung: 1 x Benutzerdefiniert

(Korrekturfaktor 1.000).

Ein Leuchtenbild entnehmen Sie bitte unserem Leuchtenkatalog.



Philips Luma Luma 2 R3

Artikel-Nr.: Luma

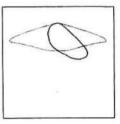
Lichtstrom (Leuchte): 1 lm Lichtstrom (Lampen): 1 lm Leuchtenleistung: 1.0 W

Leuchtenklassifikation nach DIN: A30 CIE Flux Code: 38 75 97 100 90

Bestückung: 1 x 60-120 DS-NW 1 5000-28000

NW LED (Korrekturfaktor 1.000).

Ein Leuchtenbild entnehmen Sie bitte unserem Leuchtenkatalog.





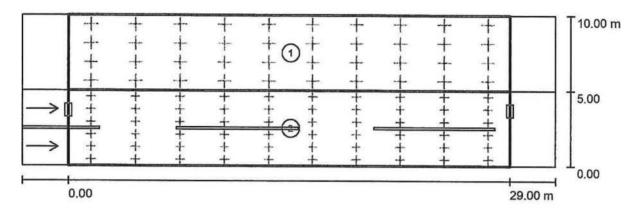


X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhainer Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dix

30.10.2020

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB0 Anschluss an BA2 stadtw.Fb 5m LPA29m mit Bestandsleuchten R3 / Lichttechnische Ergebnisse



Wartungsfaktor: 0.94

Maßstab 1:251

Bewertungsfeldliste

1 Gehweg

Länge: 29.000 m, Breite: 5.000 m

Raster: 10 x 4 Punkte

Zugehörige Straßenelemente: Gehweg .

Ausgewählte Beleuchtungsklasse: S3

(Alle photometrischen Anforderungen sind erfüllt.)

Ist-Werte laut Berechnung: Soll-Werte laut Klasse: Erfüllt/Nicht erfüllt: E_m [lx] E_{min} [lx] 9.88 4.29 ≥ 7.50 ≥ 1.50





X:\350-359 ÖB\Projekte Lichtberechnung\Dialux\außen ab 353-01\354-13 Großenhalner Str zw Riesaer Str u Tr.b.Platz.dlx

30.10.2020

DEIB Dresdner-Elektro-Ingenieurbüro GmbH Leipziger Straße 118 01127 Dresden Bearbeiter(in) Dipl.-Ing. (FH) Jänicke Telefon 0351 - 8527425 Fax 0351 - 8527450 e-Mail r.jaenicke@deib.de

TB0 Anschluss an BA2 stadtw.Fb 5m LPA29m mit Bestandsleuchten R3 / Lichttechnische Ergebnisse

Bewertungsfeldliste

2 Fahrbahn sw

Länge: 29.000 m, Breite: 5.000 m

Raster: 10 x 6 Punkte

Zugehörige Straßenelemente: Fahrbahn sw.

Belag: C2, q0: 0.070

Ausgewählte Beleuchtungsklasse: ME3b

(Alle photometrischen Anforderungen sind erfüllt.)

	L _m [cd/m²]	UO	UI	TI [%]	SR
Ist-Werte laut Berechnung:	1.48	0.66	0.72	8	0.86
Soll-Werte laut Klasse:	≥ 1.00	≥ 0.40	≥ 0.60	≤ 15	≥ 0.50
Erfüllt/Nicht erfüllt:	1	1	1	1	1

Kabelgräben (Schnittdarstellung)

Stand: 05.2020

Landeshauptstadt Dresden

Straßen- und Tiefbauamt Abt. Verkehrssteuerung/ Öffentliche Beleuchtung/ SG ÖB

Regiebetrieb ZTD

Bild 1 längs im Gehweg

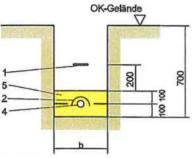


Bild 2 längs in Mischverkehrsfläche

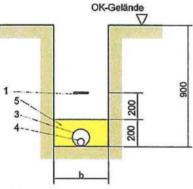


Bild 3 Querung von PKW-Einfahrten im Gehweg

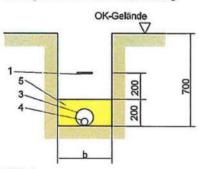
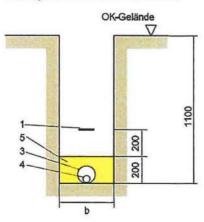


Bild 4
Querung von Straßen und LKW-Einfahrten

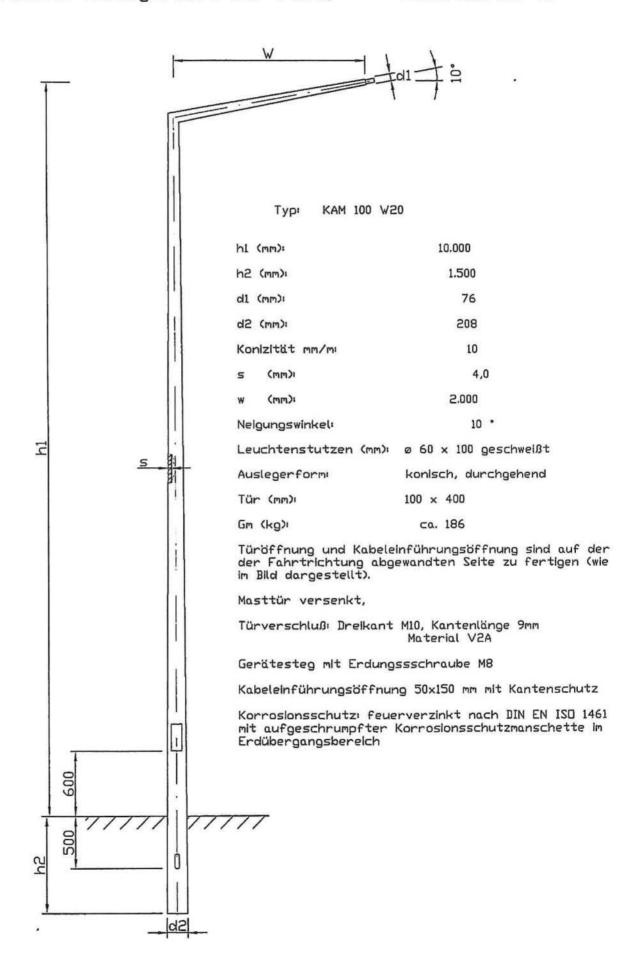


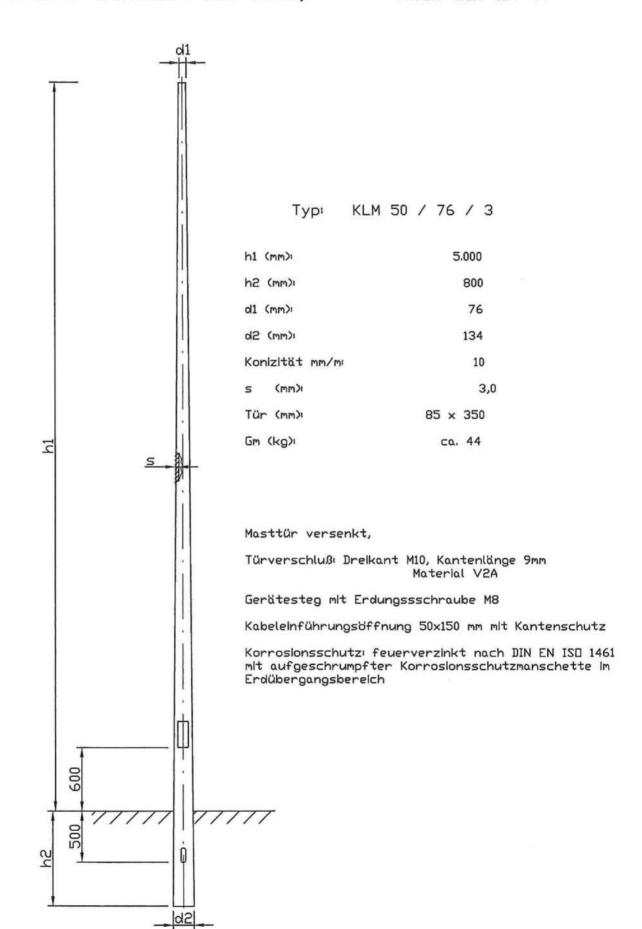
- Warnband, gelb, PE, mit Aufdruck "Achtung Starkstromkabel" 0,15 mm dick / 40 mm breit
 - 1 bis 4 Kabel pro Trasse
 - --> 1 Warnband (1x mittig auf der Trasse)
 - 5 bis 8 Kabel pro Trasse
 - --> 2 Warnbänder (je 1x mittig auf Trassenhälfte)
 - 9 bis 12 Kabel pro Trasse
 - --> 3 Warnbänder (je 1x mittig auf Trassendrittel)
 - usw.
- PVC-Kabelschutzhaube RH 90, Farbe: Rot, mit Aufdruck "Stadtbeleuchtung" Länge 1000 mm bzw. 330 mm
- 3. Kabelschutzrohr glatt PVC-hart 90 x 4,3
- Beleuchtungskabel NYY-J 4x mm² (Querschnitt gemäß Projekt)
- Bettungsschicht (steinfreier Sand, Körnung 0/2)
- Kabelkennzeichnungsschlaufen aller 3 m sowie an Muffen und Rohrstrecken

Anzahl der Kabel	lichte Grabenbreite b in mm bei Grabentiefe von 700 mm	lichte Grabenbreite b in mm bei Grabentiefe von 900 mm	lichte Grabenbreite b in mm bei Grabentiefe von 1100 mm
1	300	500	600
2	400	500	600
3	500	500	600
4	600	600	600
5	700	700	700
6	800	800	800

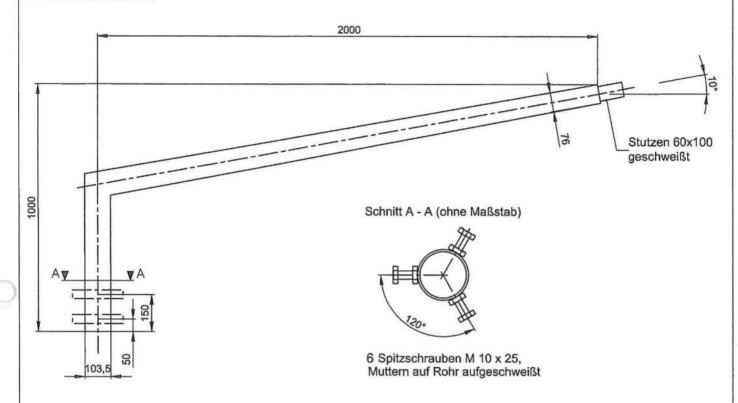
Konischer Auslegermast aus Stahl,

nach DIN EN 40





Beleuchtungsausleger



Ausleger aus Stahlrohr Wandstärke 3 mm, winklig, konisch durchgehend, Ausladung 2000 mm, Auslegerwinkel 10°, verzinkt

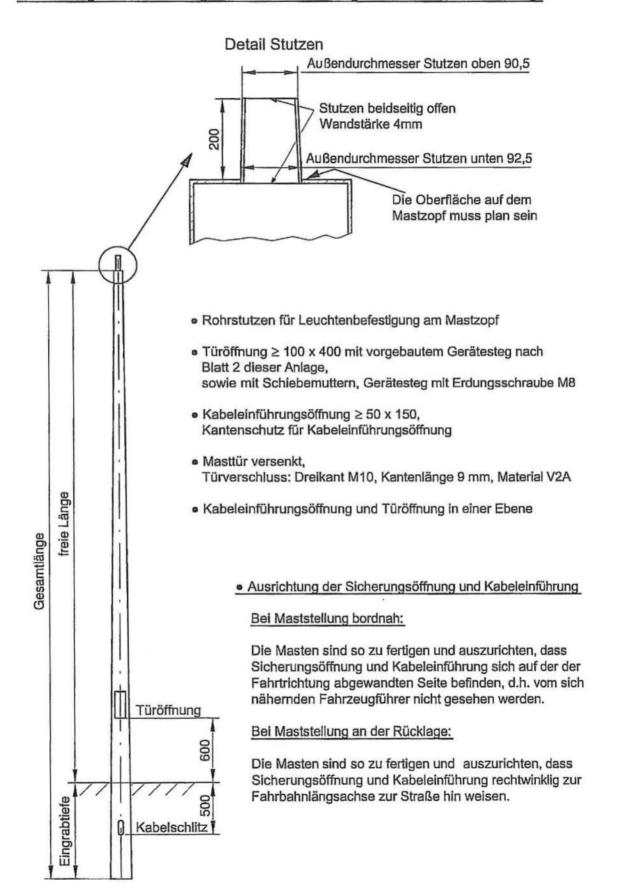
Befestigung durch Überschub auf Rohrstutzen konisch gemäß Skizze und 6 x Verschraubung.

Schraubenbefestigungshöhe 50 und 150 mm von Unterkante Ausleger mit 120° versetztenGewindebohrungen M10 - mit Gewindeverstärkung durch aufgeschweißte Muttern.

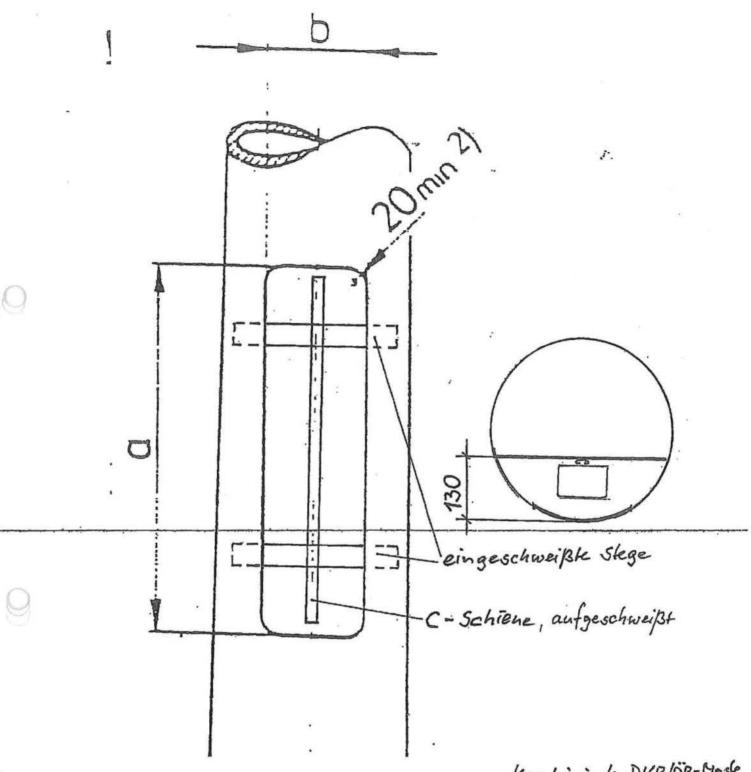
Lieferung einschließlich Befestigungsschrauben verzinkt M10 mit Spitze.

Anforderungen an kombinierte Fahrleitungs- / Beleuchtungsmaste mit konischem Leuchtenstutzen

Anordnung von Türöffnung und Kabeleinführung sowie Stutzenausbildung



Alle Maßangaben in mm

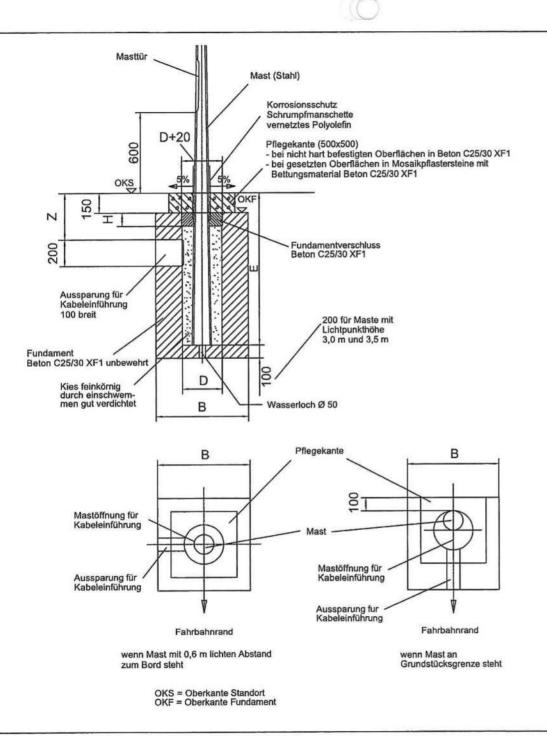


Kombinierk DVB/OB-Hask Veranderang Throffing Einbaustege

Landeshauptstadt Dresden Straßen- und Tiefbauamt Stadtbeleuchtung Postfach 12 00 20 01001 Dresden

Skizze 06.09.2006

Hofeisler



Verwendung der Fundamente bei bindigen und nichtbindigen Böden mit einer zulässigen Bodenpressung <= 180 kN/m .

Auffüllungen sind so zu verdichten, dass bei nichtbindigen Böden mitteldichte Lagerung bzw. bei bindigen Böden Dpr >= 100 % erzielt wird.

Fundament mittels Schalung herstellen oder gegen das gewachsene Erdreich betonieren.

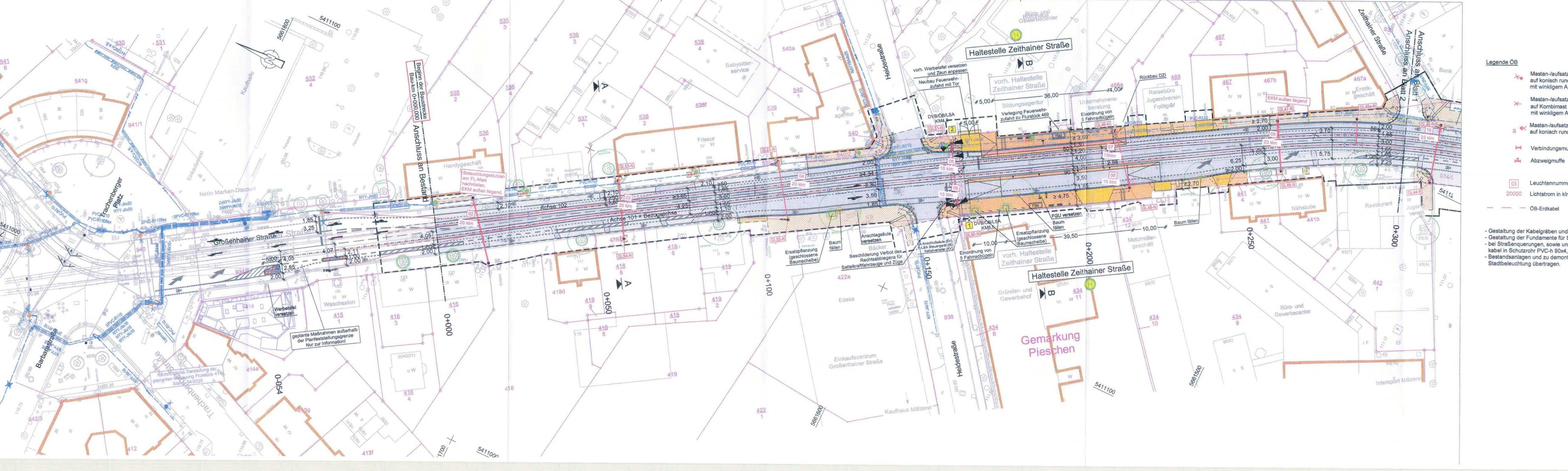
Mastaussparung herstellen, entweder mit verlorener Schalung (z.B. PVC-Rohr) oder mittels wiederverwendbarer Stahlhülse

Aussparung für Kabeleinführung und deren angebene Lage beachten

Die Form des Fundamentes kann auch rund sein mit B = Ø

		freie M	astlänge	über Obe	erkante S	tandort (C	KS)	
		3,0-	4,0-	6,0-	8,0m	9,0-	11,0-	14,0-
		3,5m	5,0m	7,0m		10,0m	12,0m	18,0m
Regel-Einspannlänge des Mastes	E	700	800	1000	1200	1500	1700	2000
Regel-Tiefe bis Oberkante Kabelöffnung	Z	350	350	350	350	350	350	350
Fundamentbreite	В	500	600	700	700	800	900	1000
Dicke der Betonschicht	Н	100	100	100	100	200	200	200
Durchmesser im Mastloch- boden	D	300	300	300	400	400	500	500

Straßen- und Tiefbauamt Dresden SG Öffentliche Beleuchtung			
Obj Nr. gezeichnet: Müller Falk	/Dat. 13.05,2020	Straßenbeleuchtung	
bearbeltet:	/Dat.	Fundament für Stahlrohrbeleuchtungsmast	
geprüft:	/Dat.		



- Mastan-/aufsatzleuchte Typ: Luma mit warmweißen LED, SKII, auf Kombimast DVB/ÖB, freie Länge 9,5m, mit winkligem Ausleger Ausladung 2,0m, Neigung 10°, Lichtpunkthöhe 10,5m
- Mastan-/aufsatzleuchte Typ: Luma Micro mit warmweißen LED, SK I, auf konisch rundem Aufsatzmast aus Stahl, freie Länge 5,0m
- Verbindungsmuffe

03	Leuchtennummer	
20000	Lichtstrom in klm	

- Gestaltung der Kabelgräben und Kabellegung siehe Blatt 11
- Gestaltung der Fundamente für Stahlrohr-Lichtmasten siehe Zeichnung M-2-97
- bei Straßenquerungen, sowie unter KFZ-Einfahrten und im Wurzelbereich von Bäumen sind Beleuchtungskabel in Schutzrohr PVC-h 90x4,3 nach DIN 8062, zu führen, wasser- und schmutzfest verschlossen
- Bestandsanlagen und zu demontierende Anlagen nur zur Information aus spezieller Leitungskarte der Stadtbeleuchtung übertragen. Genaue Lage siehe Bestandspläne.

- Mastan-/aufsatzleuchte Typ: Luma mit warmweißen LED, SK I, auf konisch rundem Auslegermast aus Stahl, freie Länge 10,0m, mit winkligem Ausleger Ausladung 2,0m, Neigung 10°



grün = Demontage ÖB blau' = Bestand ÖB

Dresdner Verkehrsbetriebe AG (DVB),

Landeshauptstadt Dresden, Straßen- und Tiefbauamt (Ergänzung)

Grundplan Grundriss

Grundplan Kataster

© Dresdner Verkehrsbetriebe AG (DVB) Stand: März 2016, Ergänzungsvermessung: 03/2019, 08/2020

© Staatsbetrieb Geobasisinformation und Vermessung Sachsen (GeoSN), Landeshauptstadt Dresden, Stand: März 2016

Bernhardstraße 92, 01187 - Dresden, Tel.(0351)46610

Art der Änderung



Dresdner Verkehrsbetriebe AG Center Infrastruktur - Engineering -Tel 0351/857-2136

Straße: Großenhainer Straße

Station: 0+000 bis 0+689

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße

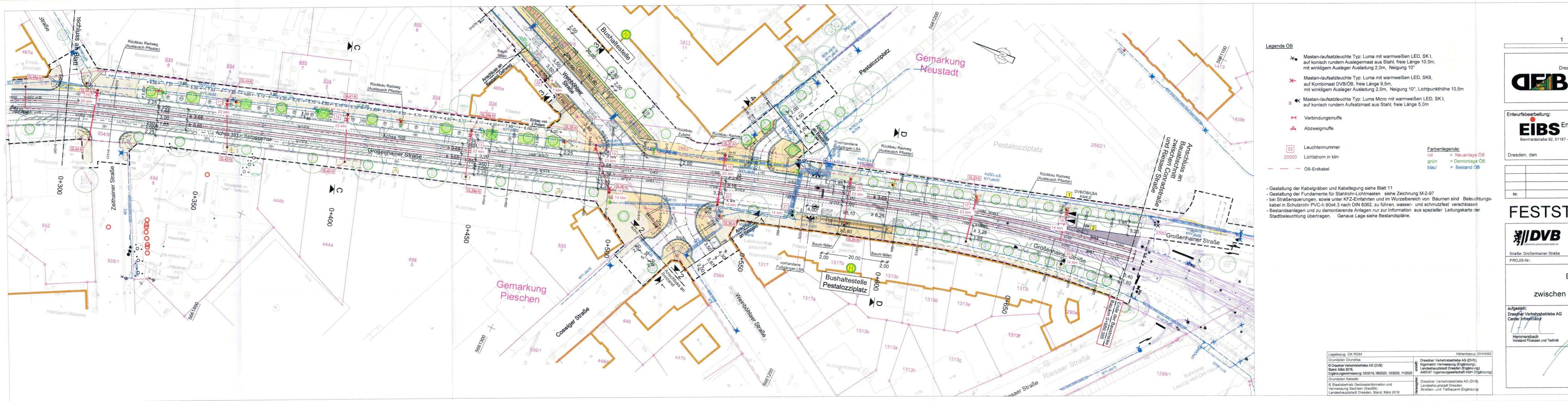
zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz



Az.: 32-0522/1232/16 om 10. April 2025 Die Übereinstimmung mit der Urschrif

Projekt-Nr.: 27.8962/01

Lageplan ÖB



Dresdner Elektro-Ingenieurbüro GmbH
Leipziger Straße 118
01127 Dresden
Tel.: 0351/85274 -0
Fax: 0351/85274 50

Datum Name
bearbeitet 02/2022 Jäni
gezeichnet 02/2022 Jäni
geprüft 02/2022 Steig

TEIBS Entwurfs- und Ingenieurbüro
Straßenwesen GmbH
Bernhardstraße 92, 01187 - Dresden, Tel.(0351)46610

Datum Name
bearbeitet
gezeichnet
geprüft

Nr	Art der Änderung	Datum	Zeichen

FESTSTELLUNGSENTWURF



aße Station: 0+000 bis 0+689 Mai

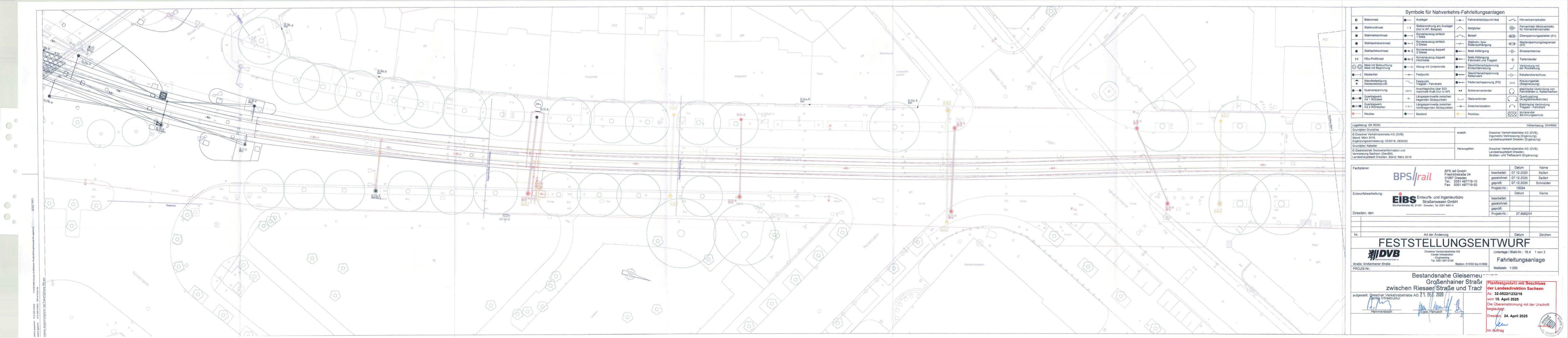
Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

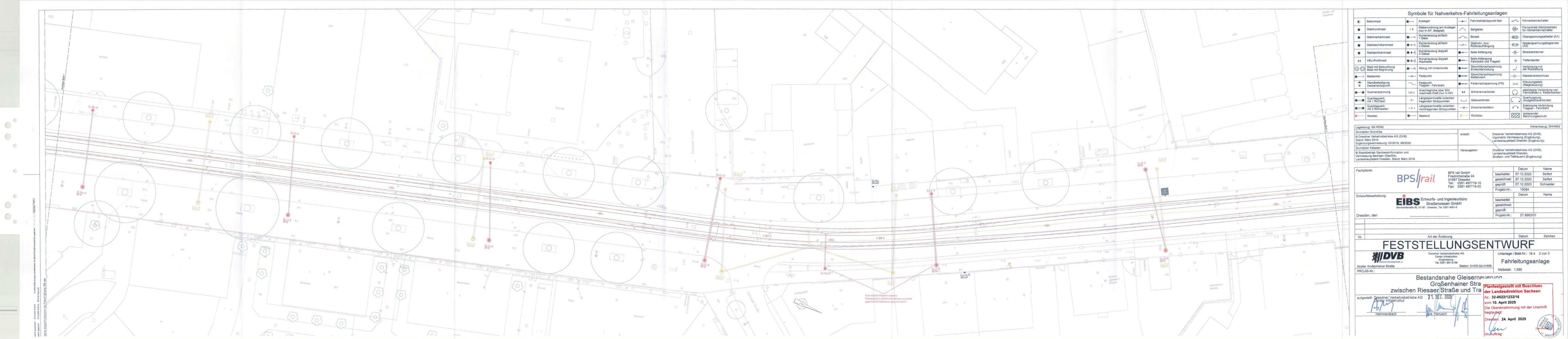


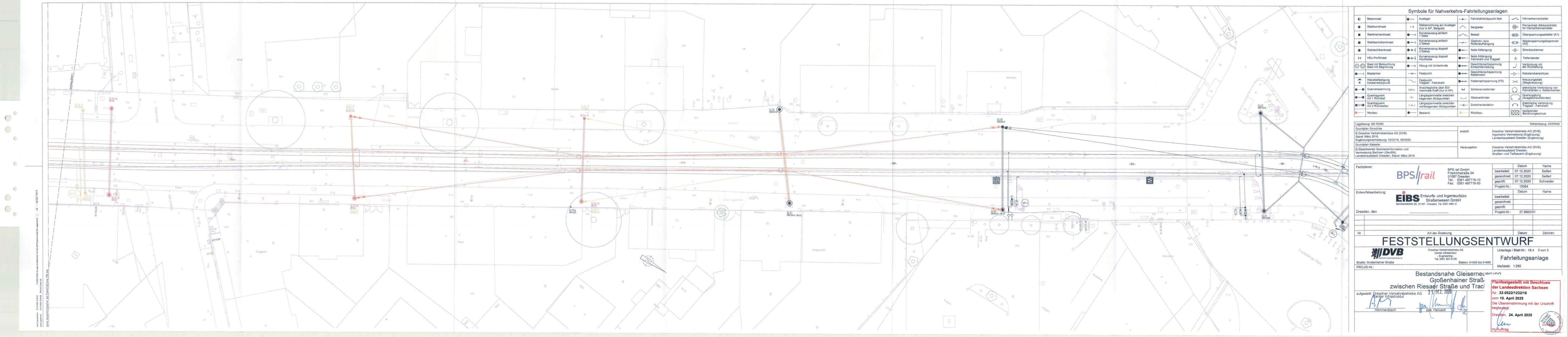
Planfestgestelit mit Beschluss der Landesdirektion Sachsen Az.: 32-0522/1232/16 vom 10. April 2025 Die Übereinstimmung mit der Urschrift beglaubigt:

per institution of the delivery of the deliver

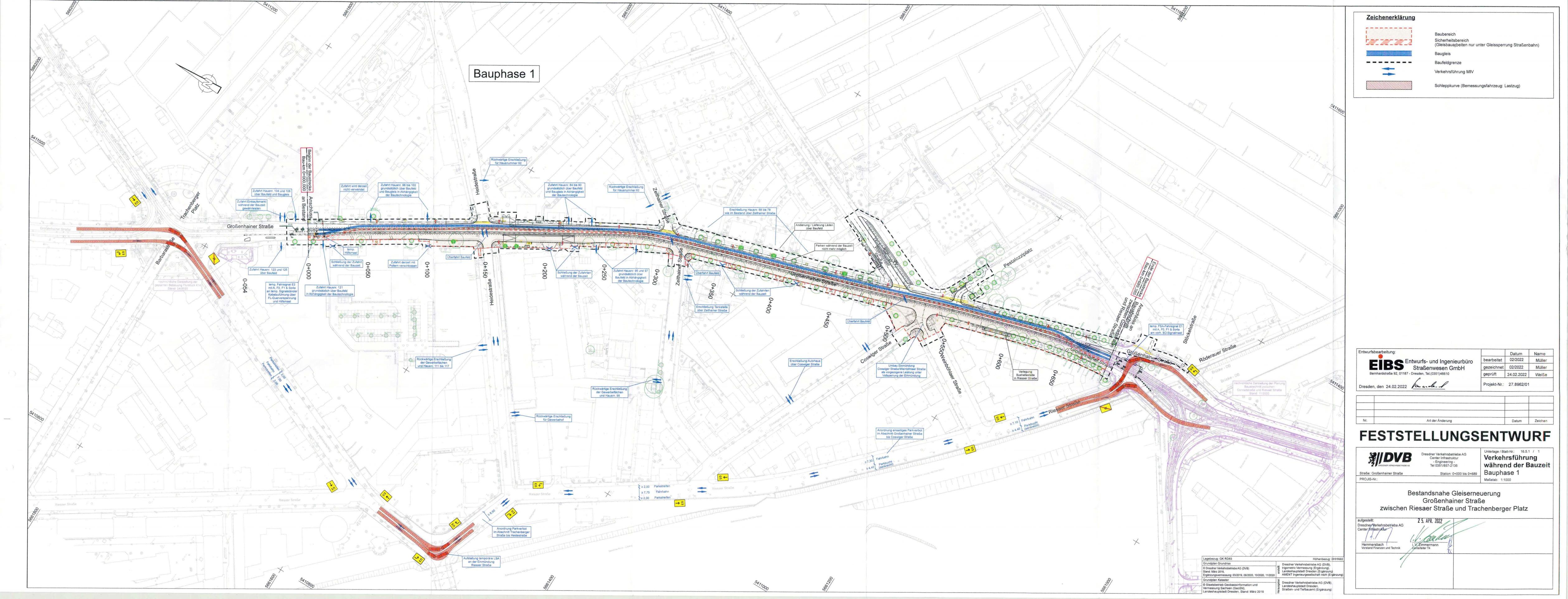
Un uftrag

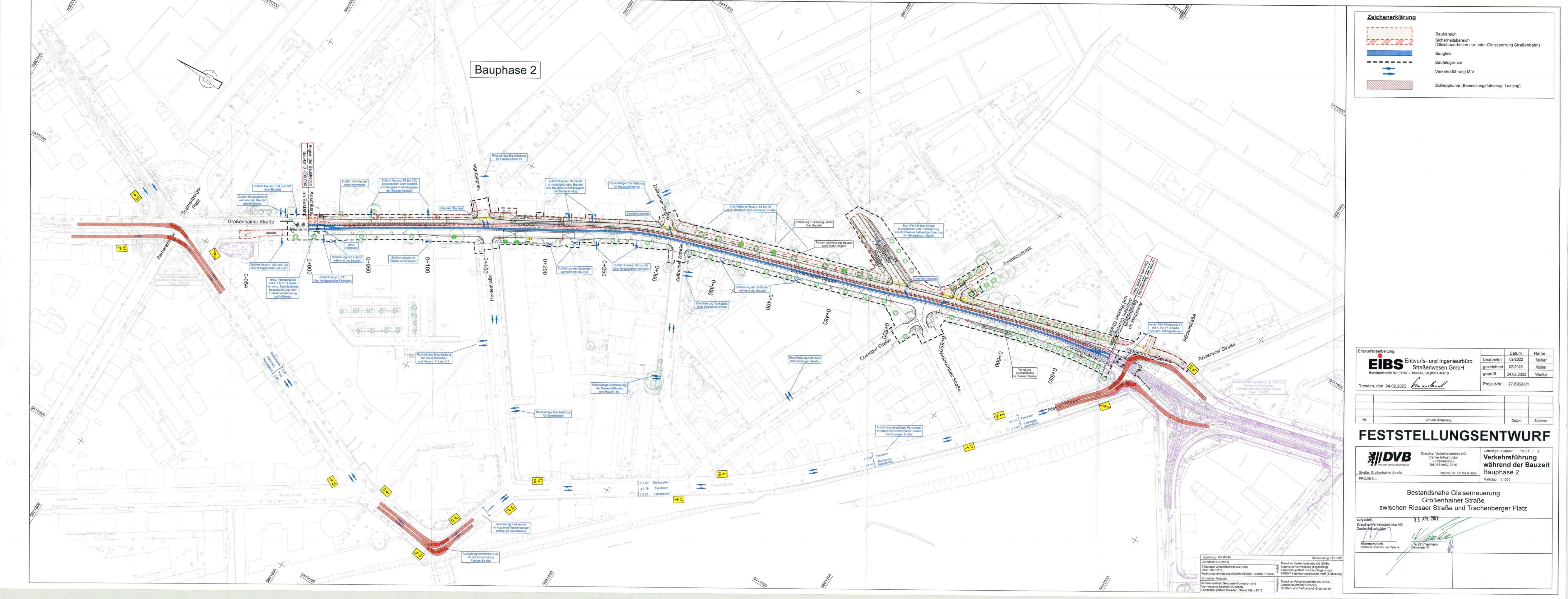


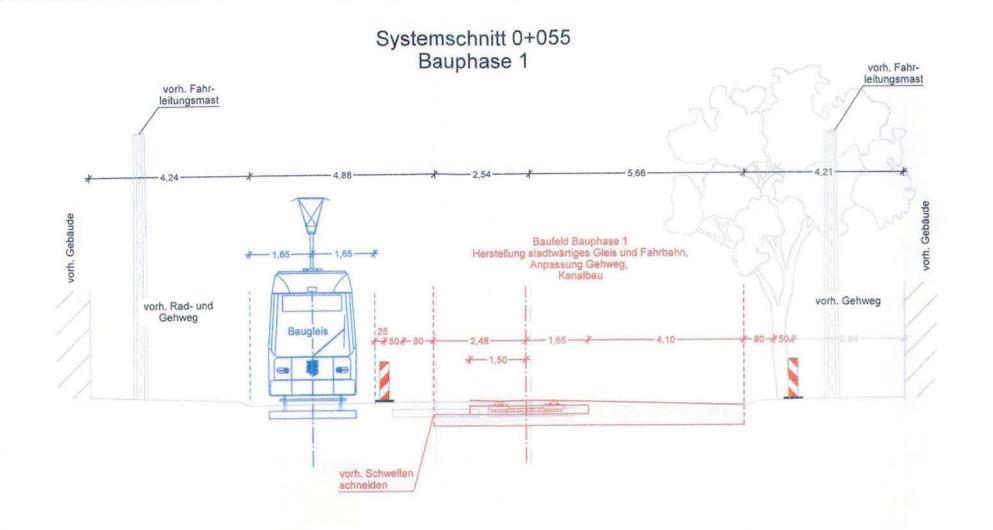


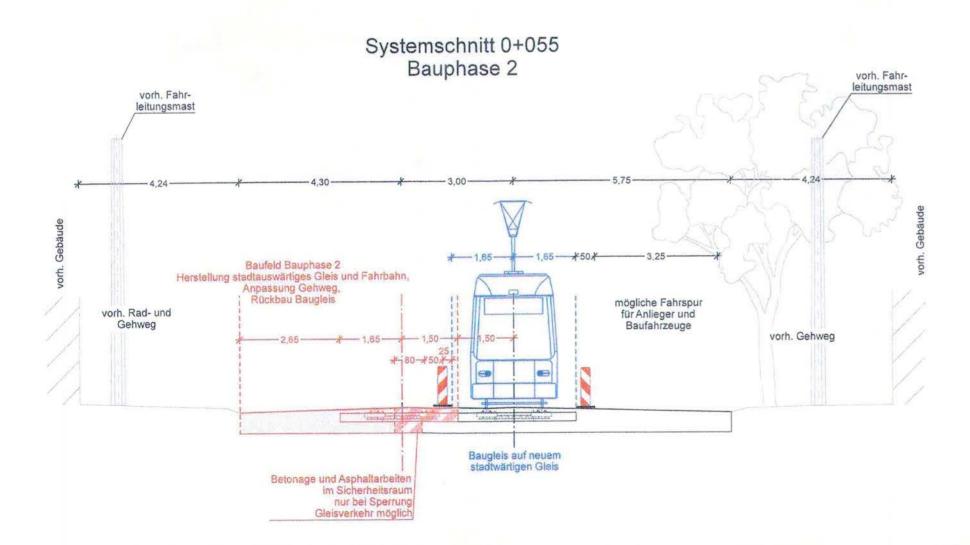


		1	_
U		2	
0		-	
0		3	16.5
0		4	
		5	
		6	
Û		7	Train to
0		8	
0		0	
		9	
, o	— SINIE Trennblatt	0	











Datum Name
bearbeitet 12/2020 Müller
gezeichnet 12/2020 Müller
geprüft 01.12.2020 Weiße

Dresden, den 01.12.2020 la a.de. /

Projekt-Nr.: 27.8962/01

Nr.	Art der Änderung	Datum	Zeichen

FESTSTELLUNGSENTWURF



Dresdner Verkehrsbetriebe AG Center Infrastruktur - Engineering -Tel 0351/857-2136

Bauphasen Systemschnitt 0+055

Unterlage / Blatt-Nr.: 16.5.2 / 1

Straße: Großenhainer Straße

PROJIS-Nr.:

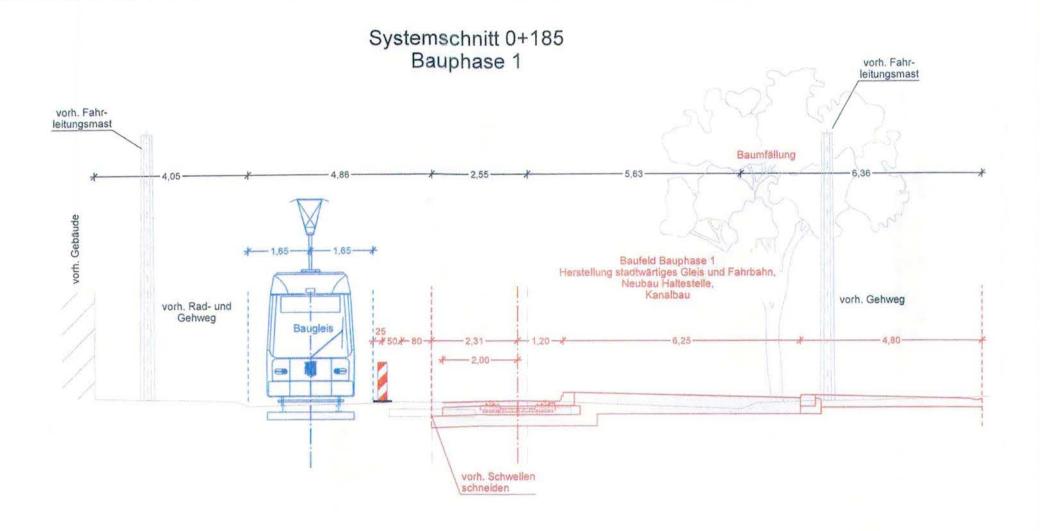
Station: 0+000 bis 0+689

Maßstab: 1:100

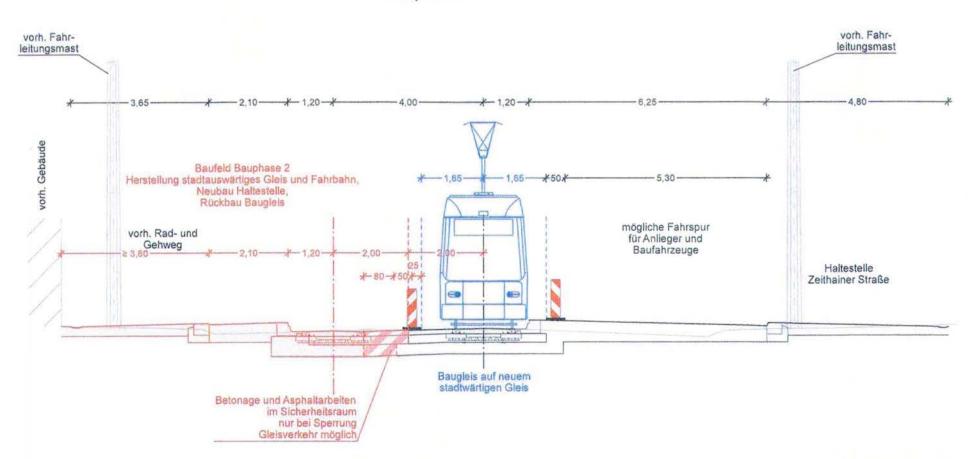
Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

Dresdner Verkehrsbetriebe AG
Center Infrastruktur
Hemmersbach

ppa. Hanusch



Systemschnitt 0+185 Bauphase 2





Nr.	Art der Änderung	Datum	Zeichen

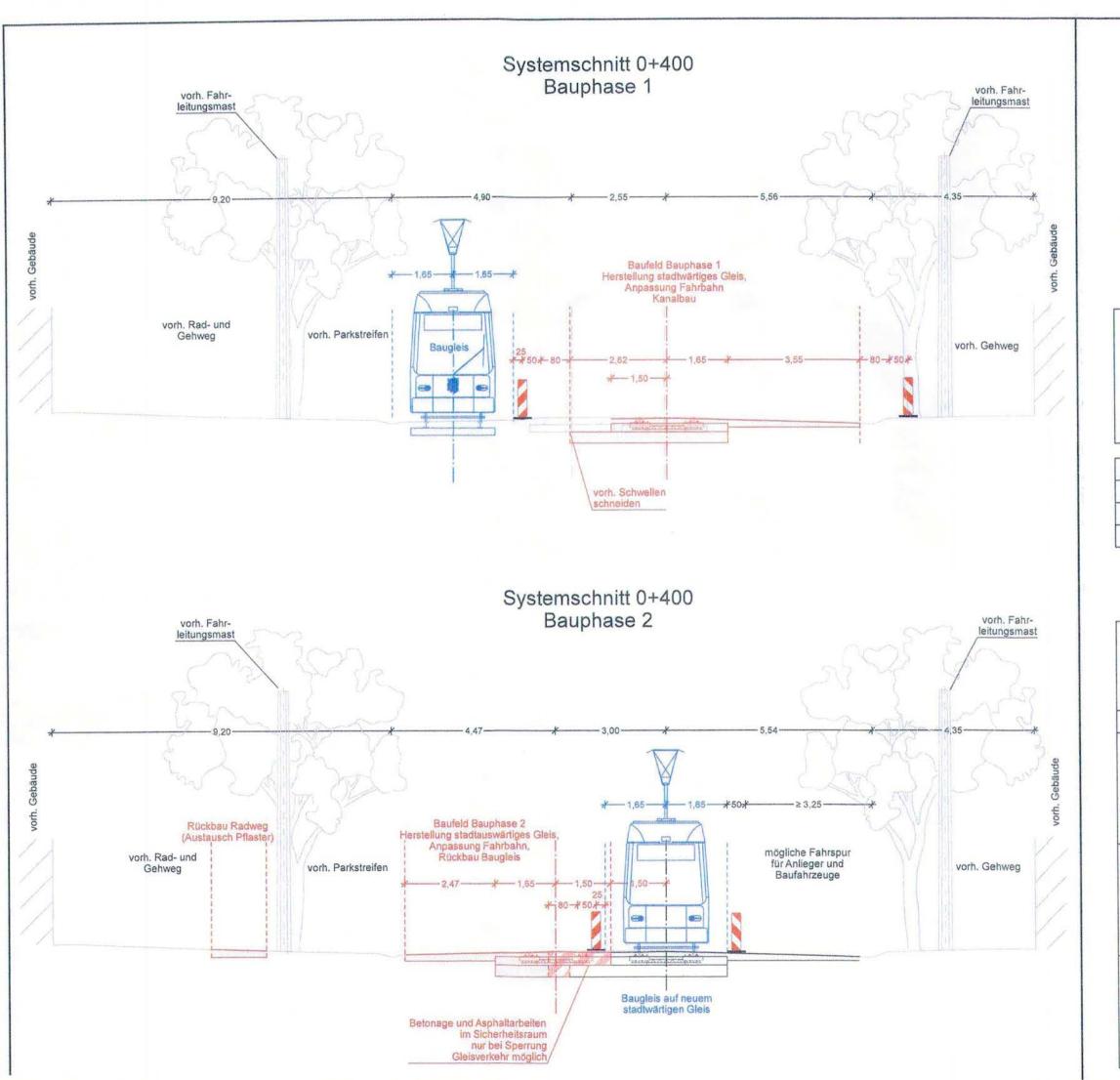
FESTSTELLUNGSENTWURF

DASONER VERKEHRSBETRIEBE AG	Dresdner Verkehrsbetriebe AG Center Infrastruktur - Engineering - Tel 0351/857-2136	Bauphasen Systemschnitt 0+185
Straße: Großenhainer Straße	Station: 0+000 bis 0+689	
PROJIS-Nr.:		Maßstab: 1:100

zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

aufgestellt:
Dresdner Verkehrsbetriebe AG
Center Infrastruktur
Hemmersbach

21. DEZ. 2020







Datum Name 12/2020 bearbeitet Müller gezeichnet 12/2020 Müller geprüft 01.12.2020 Weiße

Dresden, den 01.12.2020 /a.a.a.l.

Projekt-Nr.: 27.8962/01

Art der Änderung	Datum	Zeichen

FESTSTELLUNGSENTWURF



Dresdner Verkehrsbetriebe AG Center Infrastruktur - Engineering -Tel 0351/857-2136

Unterlage / Blatt-Nr.: 16.5.2 / 3 Bauphasen

Systemschnitt 0+400

Straße: Großenhainer Straße

PROJIS-Nr.:

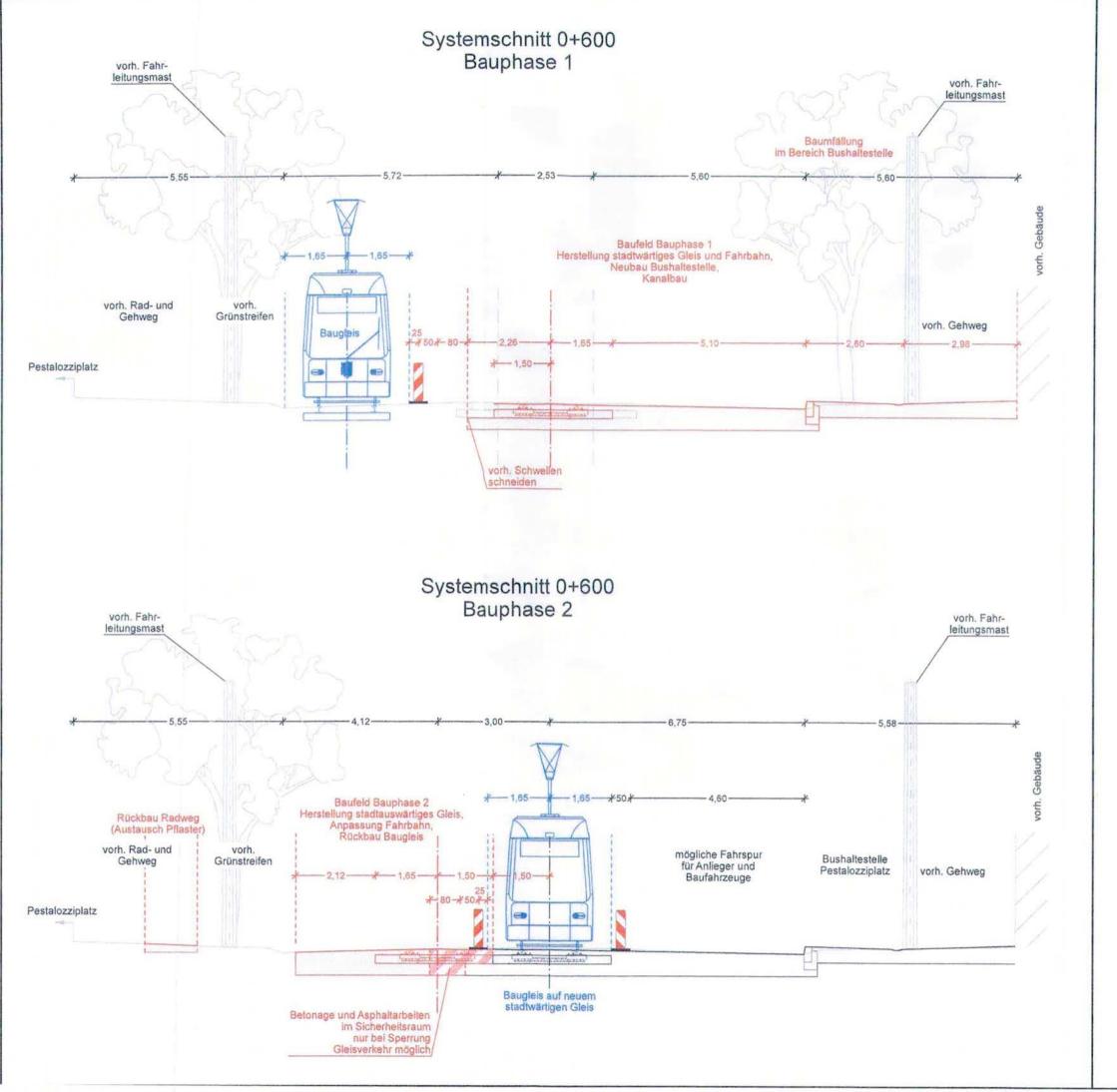
Station: 0+000 bis 0+689

Maßstab: 1:100

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

Dresdner Verkehrsbetriebe AG 21. DEZ. 2020 Center Infrastruktur

ppa. Hanusch

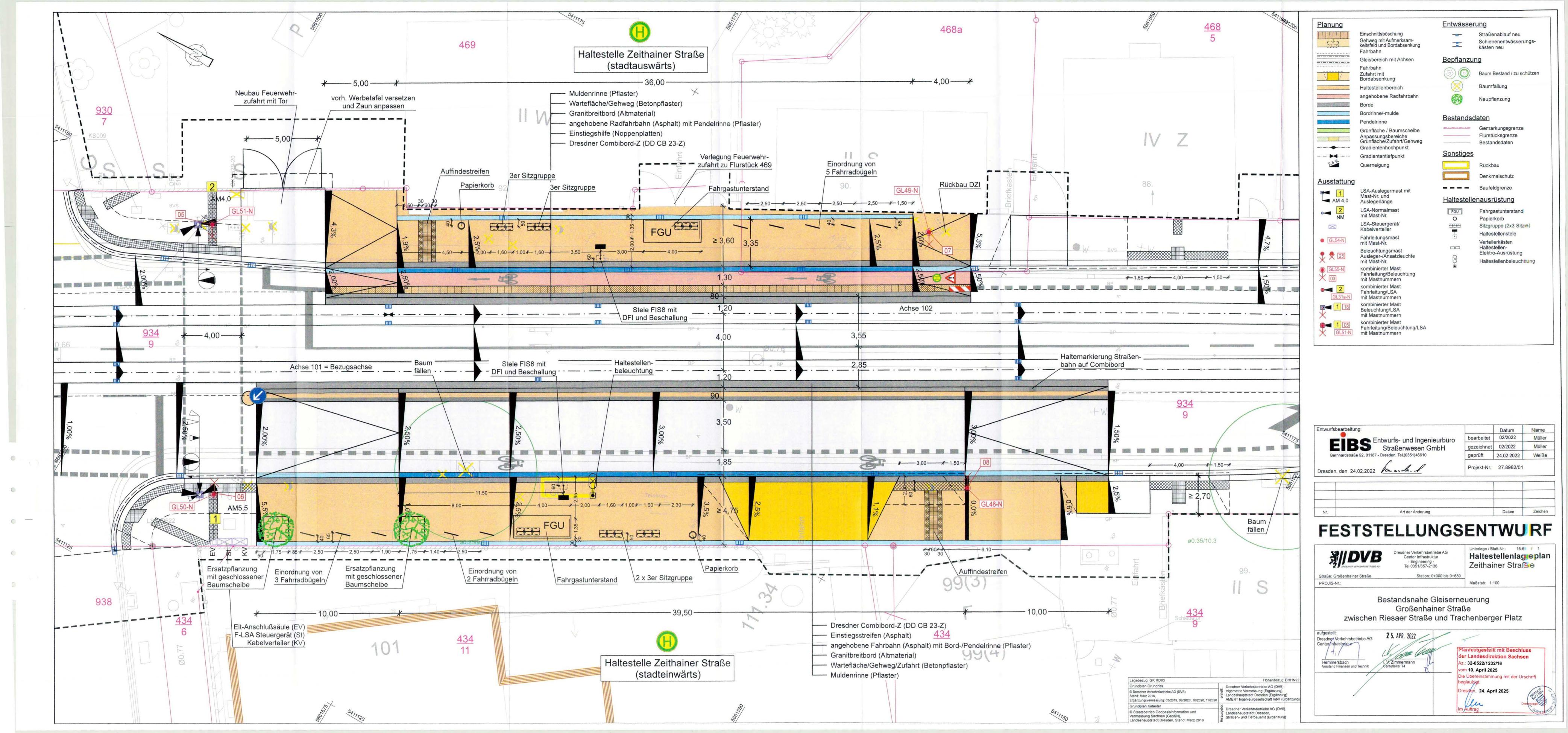


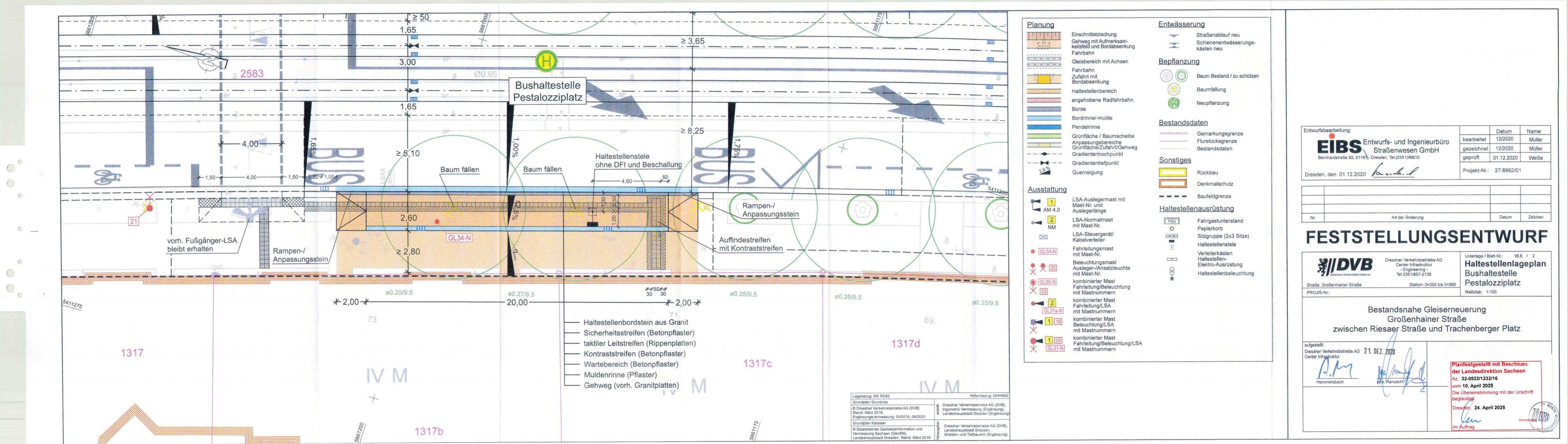


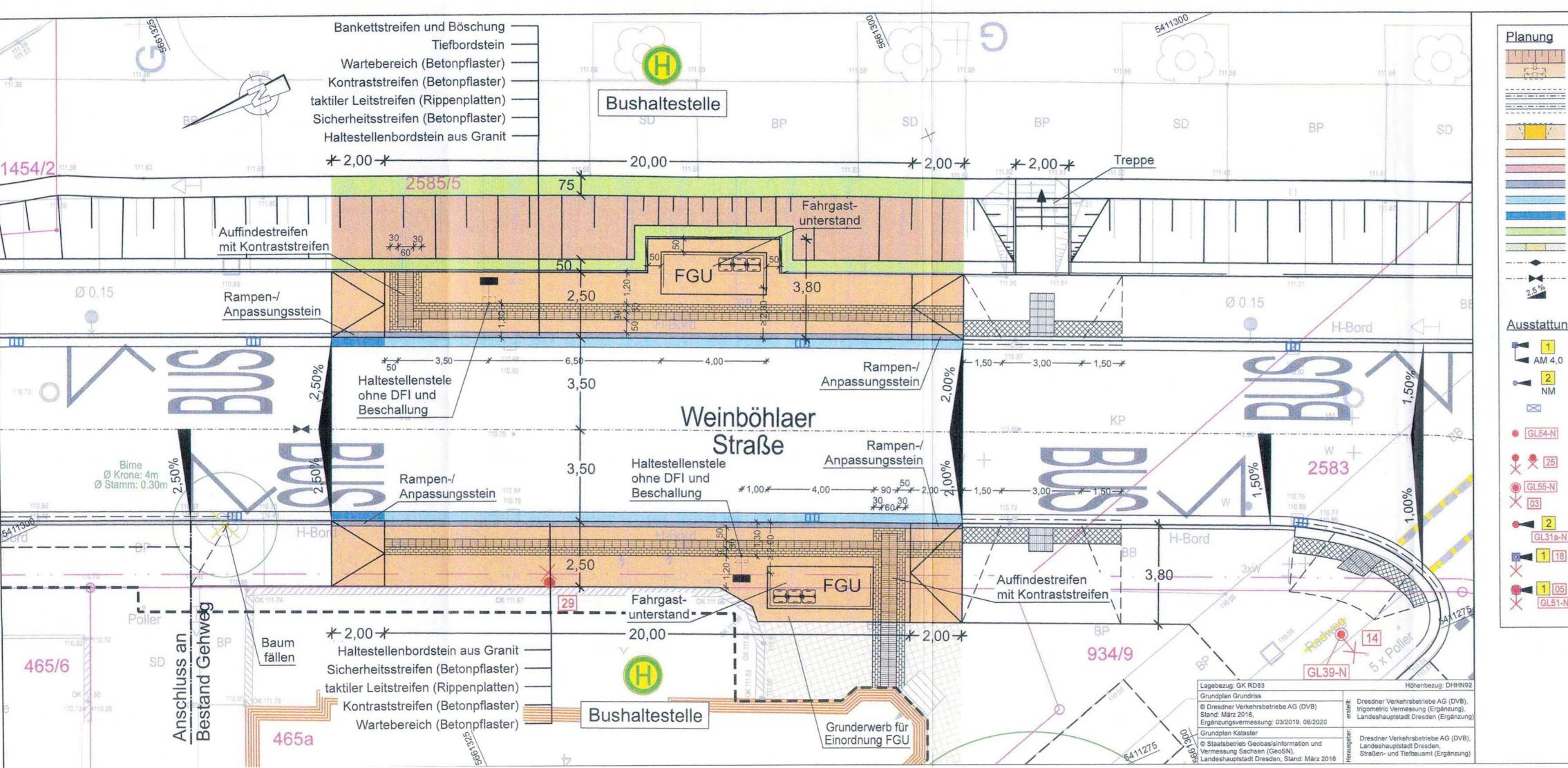
FESTSTELLUNGSENTWURF

Art der Änderung













Beleuchtung/LSA

mit Mastnummern

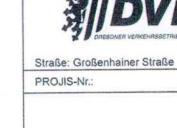
kombinierter Mast

mit Mastnummern

Fahrleitung/Beleuchtung/LSA



Center Infrastruktur



Entwurfsbearbeitung:

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

Station: 0+000 bis 0+689

Center Infrastruktur

Dresdner Verkehrsbetriebe AG 2 1. DEZ. 2020

Hemmersbach

a. Hanusch

Planfestgestellt mit Beschluss der Landesdirektion Sachsen 32-0522/1232/16 m 10. April 2025

Die Übereinstimmung mit der Urschrift

resden, 24. April 2025

Datum

Unterlage / Blatt-Nr.: 16.6 / 3

Bushaltestelle

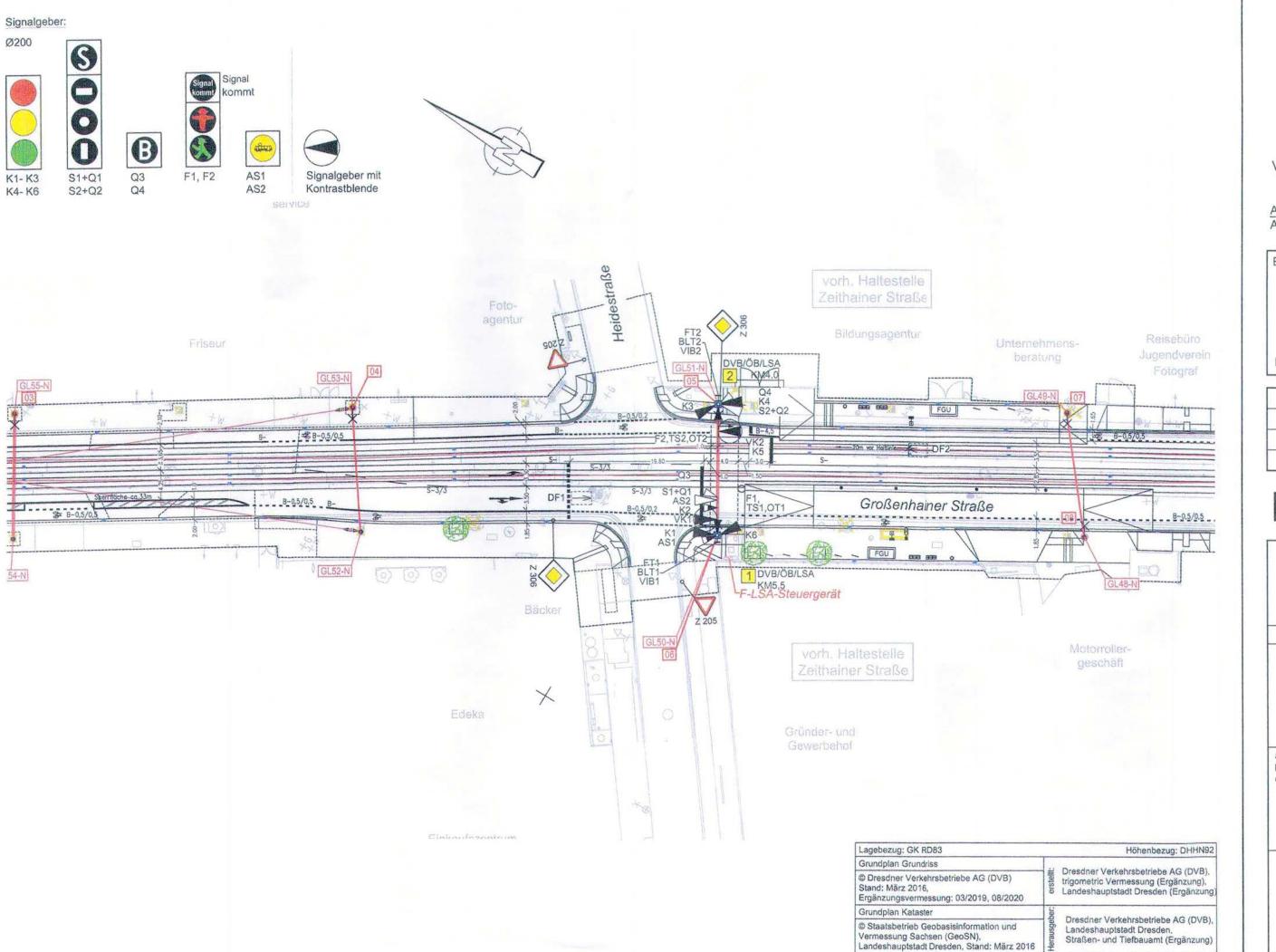
Haltestellenlageplan

Weinböhlaer Straße

bearbeitet 12/2020

len

Total State		
1000		
		1 —
U		
IV		2 —
		2 -
		3 —
U		
1		16.7
U		10.7
	Internative the control of the contr	
		-
		5
1		1
		6
		11
1337		
U	THE PROPERTY OF THE PROPERTY O	The same
		8
U		
		9
U		1 Phone
		- HAR
U	Trennblatt	
	— SINIEX® Trennblatt	0
		d
		NAME OF TAXABLE PARTY.



Vorbehaltlich der Verkehrsrechtlichen Anordnung!

Anmerkung:

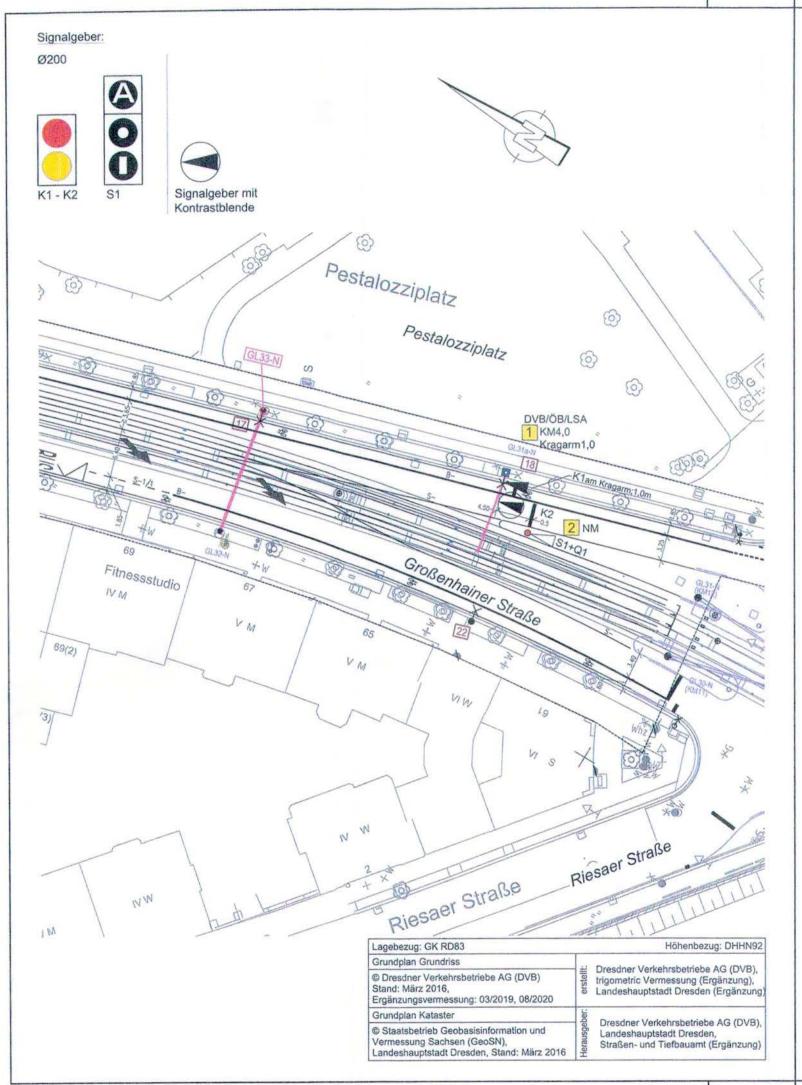
Abstimmung zur endgültigen Beschilderung erfolgt in den nächsten Planungsphasen.



Nr.	Art der Änderung	Datum	Name

FESTSTELLUNGSENTWURF

Straße: Großenhainer Straße PROJIS-Nr.:	Dresdner Verkehrsbetriebe AG Center Infrastruktur - Engineering - Tel. 0351/857-2136 Station: 0+000 bis 0+689	Unterlage / Blatt-Nr.: 16.7.1 / 1 Ausrüstungsplan Fußgänger-LSA Großenhainer Straße / Heidestraße (14008) Maßstab 1:500
Bes	tandsnahe Gleiserne	uerung
	Großenhainer Straß	е
zwischen Rie	saer Straße und Trac	henberger Platz
	1	Commence of the Commence of th
Center Infrastruktur	DEZ. 2020	



Vorbehaltlich der Verkehrsrechtlichen Anordnung!

Anmerkung:

Abstimmung zur endgültigen Beschilderung erfolgt in den nächsten Planungsphasen. Haltlichtquerschnitt wird Teilknoten des BÜ Harkortstraße

Entwurfsbearbeitung: Datum Name bearbeitet 11/2020 Paddags Entwurfs- und Ingenieurbüro Straßenwesen GmbH gezeichnet 11/2020 Hitziger geprüft 02.12.2020 Krüger Bernhardstraße 92, 01187 Dresden, Tel. (0351) 46610 Projekt-Nr.: 27.8962/01 02.12.2020 Dresden, den

Nr.	Art der Änderung	Datum	Name

FESTSTELLUNGSENTWURF



Straße: Großenhainer Straße

PROJIS-Nr.:

Dresdner Verkehrsbetriebe AG Center Infrastruktur

- Engineering -Tel. 0351/857-2136

Station: 0+000 bis 0+689

Unterlage / Blatt-Nr.: 16.7.1 / 2

Ausrüstungsplan Haltlicht-LSA / BÜ 89

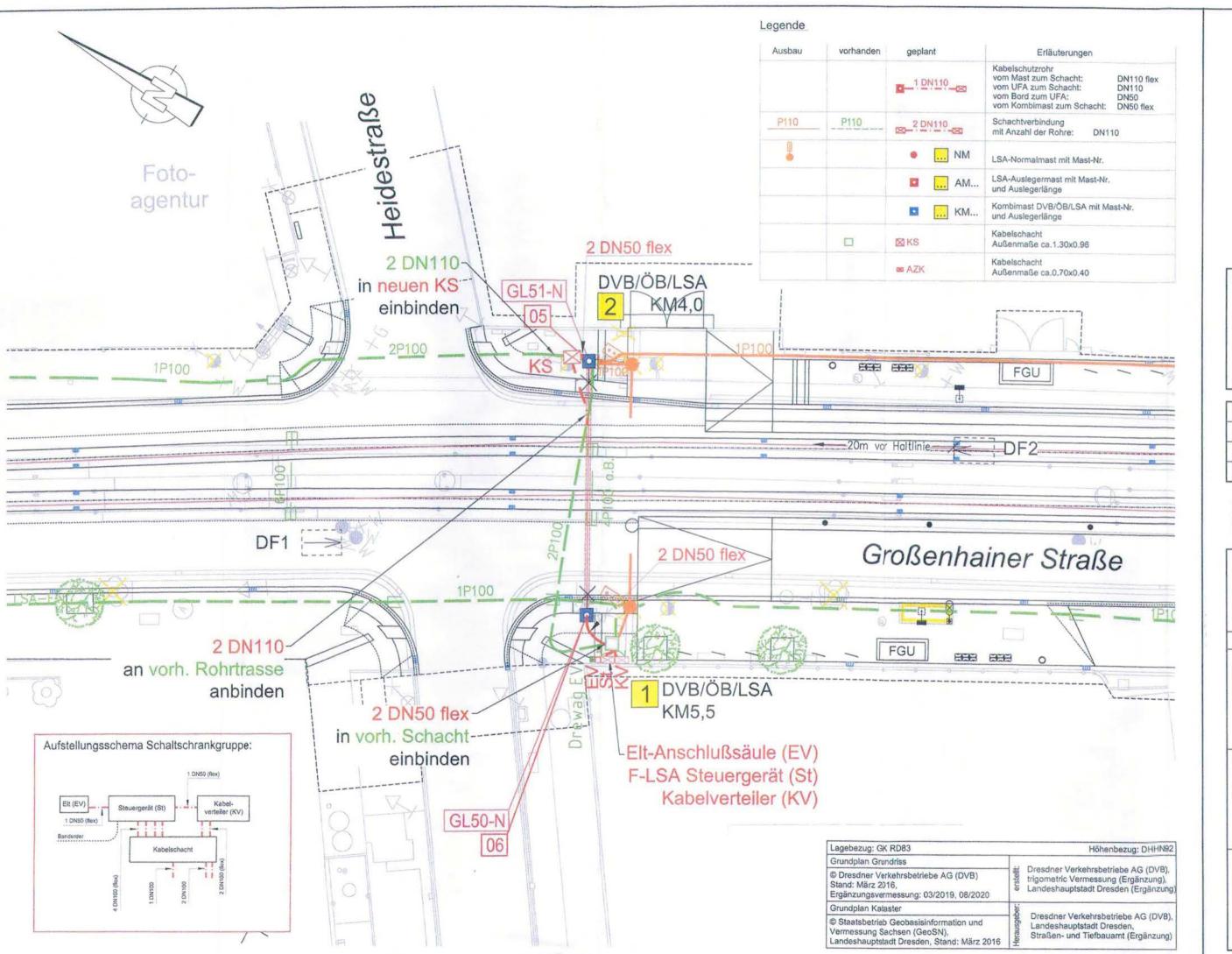
Maßstab 1:500

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

aufgestellt:
Dresdner Verkehrsbetriebe AG 21, DEZ. 2020
Center Infrastruktur

Hemmersbach

Ppa. Hanusch



Anmerkungen:

- Absteckung der Signalmaste:
- Abstand vom Bord: ≥1,15 m bzw. Hinterkante Gehweg (abh. von der Einordnung in den Leitungsbestand; verbleibende Gehwegbreite: min. 1,5 m)
- Abstand von der Gleisachse: ≥ 2,5 m
- Bei Gleisquerungen (Rohrstreckentiefe >1,5m) sind Steighilfen / Steigeisen sowie Zusatzringe in die Schächte
- Endgültige Festlegung der Auslegerlängen nach Fertigstellung der Fundamente
 Sicherheitsabstand zwischen Auslegerspitze und Außenkante Stromabnehmer der Straßenbahn sowie Auslegermast und Fahrleitungsabspannung >=1,5 m
 - Trassen der LSA-Kabelkanalanlage können bei der Leitungskoordinierung korrigiert werden



FESTSTELLUNGSENTWURF

Art der Änderung



zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz



Planfestgestellt mit Beschluss der Landesdirektion Sachsen

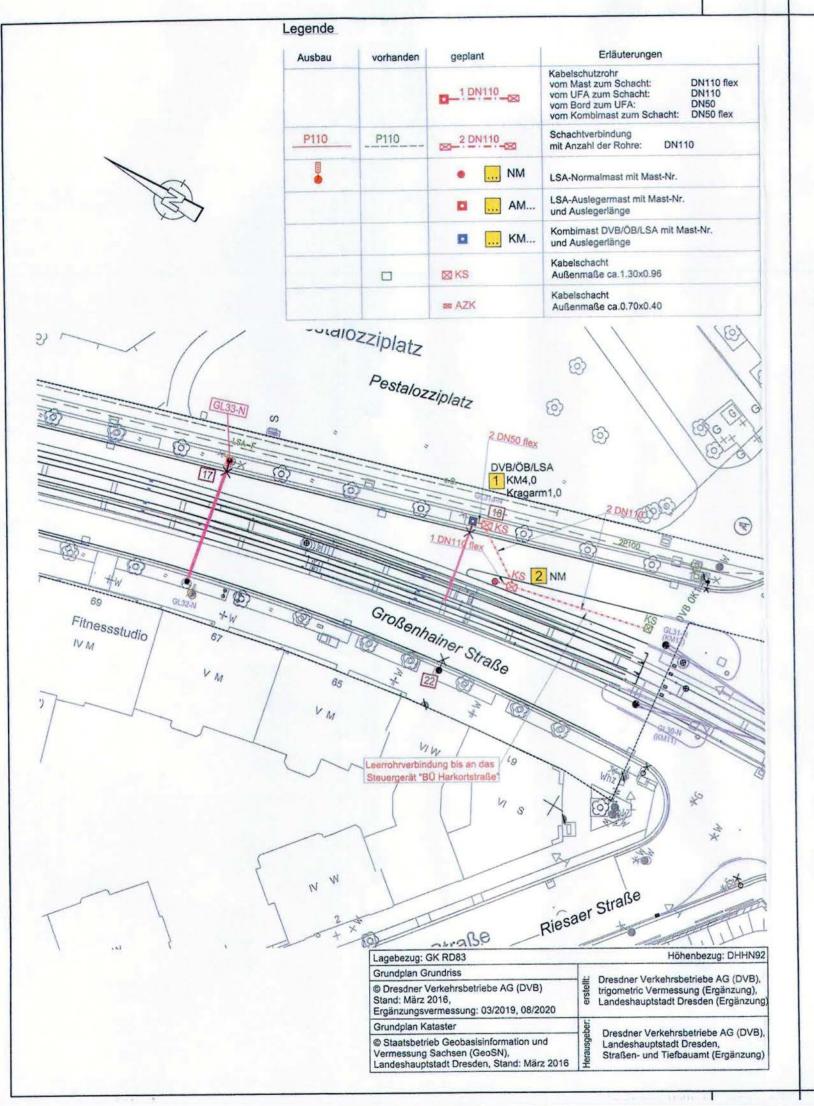
Datum

Az:: 32-0522/1232/16

vom 10. April 2025

Die Übereinstimmung mit der Urschrift beglaubigt:

Dresden, 24. April 2025



Anmerkung:

Haltlichtquerschnitt wird Teilknoten des BÜ Harkortstraße

Entwurfsbearbeitung: Datum Name Krüger bearbeitet 11/2020 Entwurfs- und Ingenieurbüro Straßenwesen GmbH 11/2020 gezeichnet Hitziger geprüft 02.12.2020 Paddags Bernhardstraße 92, 01187 Dresden, Tel. (0351) 46610 Projekt-Nr.: 27.8962/01 02.12.2020 Dresden, den

Nr.	Art der Änderung	Datum	Name

FESTSTELLUNGSENTWURF



	1	_
	2	
	3	_
	4	_
	5	_
	6	17
	7	
	8	
	9	
- STYLEX® Trennblatt	0	

	-	-
	1	17.
	2	F
	3	
	4	
	5	
	6	
	7	
	8	
	9	
- SIYLEX® Trennblatt	0	

Dresdner Verkehrsbetriebe AG

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

FESTSTELLUNGSENTWURF

Unterlage 17.1 –
 Schalltechnische Untersuchungen



Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

Unterlage 17.1.1

Schalltechnische Untersuchung - Erläuterungsbericht -

GLIEDERUNG	SEITE
TABELLENVERZEICHNIS	2
1 VORBEMERKUNGEN	3
2 RECHTLICHE GRUNDLAGEN	3
3 EINORDNUNG DES VORHABENS	4
4 TECHNISCHE GRUNDLAGEN	4
4.1 QUERSCHNITT UND TOPOGRAPHIE	4
4.2 BERECHNUNGSVERFAHREN	5
4.3 VERKEHRSBELASTUNG UND EMISSIONSPEGEL	6
4.4 GEBIETSNUTZUNGSEINSTUFUNG	8
5 VERKEHRSLÄRMIMMISSIONEN	8
5.1 STRAßENBAHN	8
5.2 KFZ-VERKEHR (STRAßE)	9
5.3 GESAMTLÄRMBETRACHTUNG	9
6 NOTWENDIGE LÄRMSCHUTZMAßNAHMEN	11
7 ZUSAMMENFASSUNG	11
QUELLENVERZEICHNIS	13
Tabellenverzeichnis	
Tabelle 1: Immissionsgrenzwerte der 16. BlmSchV	3
Tabelle 2: Verkehrsbelastungszahlen Straßenbahn – Prognose 2030	
Tabelle 3: Verkehrsbelegungszahlen Linienbusverkehr - Prognose 2030	7

1 Vorbemerkungen

Gegenstand der vorliegenden schalltechnischen Untersuchung ist die bestandsnahe Gleiserneuerung in der Großenhainer Straße in Dresden zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz. Kernpunkte der Planung sind die bestandsnahe Gleiserneuerung, die Neugestaltung der Haltestellen Zeithainer Straße sowie die ergänzende Anlage von Radverkehrswegen. Im Rahmen der bestandsnahen Gleissanierung wird der für die neuen Stadtbahnwagen erforderliche Gleisabstand von 3,0 m hergestellt.

Die detaillierte objektplanerische Beschreibung ist in Unterlage 1 enthalten.

Im Rahmen der schalltechnischen Untersuchung ist zu prüfen, inwieweit sich Lärmbetroffenheiten durch die geänderte Gleislage vor allem im Bereich der Haltestellen bzw. aufgrund der erforderlichen Fahrspuränderungen des Kfz-Verkehrs ergeben.

2 Rechtliche Grundlagen

Das Bundes-Immissionsschutzgesetz (BImSchG) [1] bildet die allgemeine Grundlage zum Schutz vor schädlichen Umwelteinflüssen. Der Anwendungsbereich, die Immissionsgrenzwerte sowie die Berechnungsverfahren für Verkehrslärm sind in der Verkehrslärmschutzverordnung – 16. BImSchV [2] festgelegt. Die Berechnungen erfolgen für Straßenverkehrslärm nach Anlage 1 der 16. BImSchV, welche mit den "Richtlinien für den Lärmschutz an Straßen – RLS-90" [3] umgesetzt wurde. Für die schalltechnischen Berechnungen des Schienenverkehrslärms (Straßenbahnen) ist Anlage 2 (Schall 03-2012) der 16. BImSchV maßgebend.

Ein gesetzlicher Anspruch auf Lärmvorsorge besteht gemäß 16. BlmSchV, wenn:

bei Neubaumaßnahmen oder mit dem Anbau eines zusätzlichen Fahrstreifens die gebietsspezifischen Immissionsgrenzwerte überschritten werden oder bei Ausbaumaßnahmen eine wesentliche Änderung (Verschlechterung) der Lärmsituation auftritt, die mit einem erheblichen baulichen Eingriff in den Verkehrsweg (Straße/Schiene) verbunden ist und zudem die gebietsspezifischen Immissionsgrenzwerte der 16. BImSchV überschritten werden.

Tabelle 1: Immissionsgrenzwerte der 16. BImSchV

Gebietsnutzung	Grenzwerte in dB (A)		
	Tag	Nacht	
Krankenhäuser, Schulen, Kurheime und Altenheime	57	47	
Reine und allgemeine Wohngebiete, Kleinsiedlungsgebiete	59	49	
Kerngebiete, Dorf- und Mischgebiete	64	54	
Gewerbegebiete	69	59	

Eine wesentliche Änderung der Lärmsituation liegt gemäß § 1 der 16. BlmSchV vor, wenn durch einen erheblichen baulichen Eingriff

- der vorhandene Beurteilungspegel um mindestens 3 dB(A) erhöht wird,
- der vorhandene Beurteilungspegel auf mindestens 70 dB(A) tags bzw. 60 dB(A) nachts erhöht wird oder
- der vorhandene Beurteilungspegel von 70 dB(A) tags und 60 dB(A) nachts weiter erh
 höht wird (gilt nicht in Gewerbegebieten).

Die Lärmsteigerung muss ihre Ursache ausschließlich in der baulichen Maßnahme haben.

Der Einfluss der allgemeinen Verkehrsentwicklung wird nicht berücksichtigt. Der zu erwartende Beurteilungspegel ist jeweils für denselben Prognosezeitpunkt für den Zustand mit und für den Zustand ohne baulichen Eingriff zu bestimmen. Die Differenz der beiden Beurteilungspegel ergibt die Pegelerhöhung aus dem baulichen Eingriff.

Im Falle einer wesentlichen Änderung sind die ermittelten Beurteilungspegel mit den gebietsspezifischen Immissionsgrenzwerten der 16. BlmSchV zu vergleichen. Werden an einem Berechnungspunkt mit wesentlicher Änderung Immissionsgrenzwertüberschreitungen festgestellt, sind geeignete Lärmvorsorgemaßnahmen planerisch vorzusehen.

3 Einordnung des Vorhabens

Aufgrund der Aufweitung der Straßenbahntrasse und der Änderungen in den Haltestellenbereichen wird die Maßnahme als erheblicher baulicher Eingriff eingestuft, da hier die im Bestand vorhandenen Gleise in ihrer Lage geändert werden.

Die Planung von beidseitigen Radfahrstreifen ist ebenfalls als erheblicher baulicher Eingriff zu werten. Im Zusammenhang damit sind Änderungen der Fahrbahngeometrie und der Straßenraumaufteilung der Kfz-Fahrspuren auf der gesamten Strecke erforderlich. Diese Änderungen werden in der vorliegenden Untersuchung ebenfalls als erheblicher baulicher Eingriff gewertet.

Die erheblichen baulichen Eingriffe an den Straßenbahngleisen und den Kfz-Fahrspuren werden hinsichtlich einer wesentlichen Änderung im Sinne von § 1 Absatz 2 der 16. BlmSchV untersucht.

4 Technische Grundlagen

4.1 Querschnitt und Topographie

Die Großenhainer Straße ist im geplanten Bauabschnitt zweistreifig unter Nutzung der in der Mitte der Fahrbahn integrierten, straßenbündigen Gleise befahrbar. Die gesamte Fahrbahnbreite beträgt ca. 12 bis 13 m im Abschnitt zwischen Trachenberger Platz und Weinböhlaer Straße und ca. 13 bis 15 m zwischen Weinböhlaer Straße und Pestalozziplatz.

Auf der Nordseite ist im Bestand im Bereich des Fußweges ein nicht durchgängiger Radweg vorhanden. Im Ausbauzustand werden beidseitig Radfahrstreifen vorgesehen.

Im Zusammenhang mit dem geplanten Einsatz von neuen Stadtbahnwagen wird der derzeitige Gleisabstand von durchschnittlich 2,55 m im gesamten Abschnitt bestandsnah auf 3,00 m trassiert. Gleichzeitig wird die Haltestelle Zeithainer Straße barrierefrei ausgebaut.

Die Änderungen im Bauabschnitt bedingen eine Anpassung der Fahrspuren des Kfz-Verkehrs im Ausbauzustand. Entsprechend sind in stadtwärtiger und landwärtiger Fahrtrichtung überwiegend Mischspuren von Kfz-Verkehr und Straßenbahn geplant.

Weitere Angaben können Unterlage 1 (Erläuterungsbericht) entnommen werden.

4.2 Berechnungsverfahren

Die Verkehrslärmemissionen und die Verkehrslärmimmissionen sind gemäß Verkehrslärmschutzverordnung grundsätzlich zu berechnen.

Beurteilungspegel für Verkehrsgeräusche werden grundsätzlich in A-bewerteten Schalldruckpegeln angegeben (Einheit Dezibel(A)), die das menschliche Hörempfinden am besten nachbilden. Zur Beschreibung zeitlich schwankender Schallereignisse wie z. B. der Verkehrsgeräusche dient der A-bewertete Mittelungspegel.

Die Beurteilungspegel sind für Straßen gemäß § 3 der Verkehrslärmschutzverordnung zu berechnen. Die Methoden für die Berechnung des Straßenverkehrslärms ergeben sich aus Anlage 1 der Verkehrslärmschutzverordnung und den RLS-90. Die Schallemission (d.h. die Ab-16 Binsav strahlung von Schall aus einer Schallquelle) des Straßenverkehrs wird durch den Emissionspegel L_{m, E} gekennzeichnet. Der Emissionspegel ist der Mittellungspegel in 25 m Abstand von der Achse des Verkehrsweges bei freier Schallausbreitung. Die Stärke der Schallamission wird der Achse des Verkehrsweges bei freier Schallausbreitung. Die Stärke der Schallemission wird aus der Verkehrsstärke, dem Lkw-Anteil, der zulässigen Höchstgeschwindigkeit, der Art der Fahrbahnoberfläche, der Gradiente und einem Zuschlag für Mehrfachreflexionen berechnet. Der Berechnung werden über alle Tage des Jahres gemittelte durchschnittliche tägliche Verkehrsmengen (DTV) einschließlich der zugehörigen Lkw-Anteile zugrunde gelegt.

Für Schienenwege sind die Beurteilungspegel gemäß § 4 der Verkehrslärmschutzverordnung zu berechnen. Die Methoden für die Berechnung des Schienenlärms ergeben sich aus Anlage 2 ("Schall 03-2012") der Verkehrslärmschutzverordnung.

Die Ermittlung der Emissionspegel und der Schallausbreitung erfolgt mittels Berechnung in Frequenzbändern (8 Oktavbänder mit Mittenfrequenzen von 63 Hz bis 8 kHz). Hierdurch wird die unterschiedliche Schallausbreitung und Abschirmwirkung von eher hochfrequenten Geräuschen (z.B. Stromabnehmer von Zügen) und eher tieffrequenten Geräuschen (z.B. Rollgeräusche) berücksichtigt. Basis für die Emissionspegelermittlung von Straßenbahnen sind die Schallleistungspegel für unterschiedliche Fahrzeugeinheiten nach Beiblatt 2 der Anlage 2 der 16. BlmSchV.

Die unterschiedlichen Geräusche (Schallquellenarten) werden, wie im Folgenden aufgeführt, drei Quellhöhen (über Schienenoberkante) zugeordnet:

- 0 m = Rollgeräusche, Aggregatgeräusche, Antriebsgeräusche, aerodynamische Geräusche
- 4 m = Antriebsgeräusche, Aggregatgeräusche, aerodynamische Geräusche.
- 5 m = aerodynamische Geräusche

Die Stärke der Schallemission wird aus der Anzahl der Züge je Zugart (Fahrzeugkategorie mit gleicher Zusammensetzung der Fahrzeugeinheiten, gemäß Beiblatt 2), der Geschwindigkeit. der Fahrbahnart, des Fahrflächenzustandes und diversen Zuschlägen für z.B. enge Gleisradien etc. ermittelt.

Die Schallimmission (d.h. das Einwirken von Schall auf einen Punkt, also auf den Immissionsort) wird durch den Mittelungspegel Lm gekennzeichnet. Er ergibt sich aus der Emission unter zusätzlicher Berücksichtigung des Abstandes zwischen Immissions- und Emissionsort, der mittleren Höhe des Schallstrahls über dem Boden, von Reflexionen und Abschirmungen.

Zum Vergleich mit den Immissionsgrenzwerten (gemäß § 2 der Verkehrslärmschutzverordnung) dient der Beurteilungspegel L_r. Er ist gleich dem Mittelungspegel, der an lichtsignalgeregelten Knotenpunkten um einen Zuschlag zur Berücksichtigung der zusätzlichen Störwirkung erhöht wird. Die Beurteilungspegel von Verkehrsgeräuschen werden getrennt für die Zeiträume "Tag" und "Nacht" berechnet:

Lr,T für die Zeit von 6.00 bis 22.00 Uhr und

Lr,N für die Zeit von 22.09 bis 6.00 Uhr.

Die untersuchten Immissionsorte (Geschossseiten) sind in Unterlage 7 - Lagepläne der Immissionsschutzmaßnahmen und den Berechnungsunterlagen in Unterlage 17.1.3 durch eine Immissionsortnummer gekennzeichnet.

Die Berechnung wurde unter Verwendung des elektronischen Rechenprogramms "Sound-PLAN" Version 8.2 durchgeführt. Die Ergebnisse sind in den Berechnungsunterlagen als Emissionspegel und als Immissionspegel (Beurteilungspegel) zusammengestellt.

4.3 Verkehrsbelastung und Emissionspegel

Straßenbahn (Schiene)

Die Zugbelegungszahlen wurden von der Dresdner Verkehrsbetriebe AG (DVB AG) mit E-Mail vom 20.03.2019 [5] für den Ist-Zustand und den Prognoseplanfall 2030 zur Verfügung gestellt. Zwischen beiden Zuständen besteht kein Unterschied bei den Belegungszahlen. Für die Ermittlung der Verkehrsbelastungen wurden die von der DVB AG übermittelten Taktzeiten bezogen auf Montag – Freitag (dichtestes Taktangebot) zu Grunde gelegt und die entsprechende Anzahl der Züge für den Tag- und Nachtzeitraum ermittelt.

Tabelle 2: Verkehrsbelastungszahlen Straßenbahn – Prognose 2030

		Fahrten pro Richtung	
Linie	Richtung	Tag (6:00-22:00 Uhr)	Nacht (22:00-6:00 Uhr) 20 18
3	Coschütz	99	20
	Wilder Mann	100	18
Straßenbahn Ein- / Ausrücker	stadteinwärts	12	28
Betriebshof Trachenberge	stadtauswärts	17	21

Folgende Parameter wurden den Berechnungen zu Grunde gelegt:

Zuglänge:

45m-Stadtbahn

Geschwindigkeit:

50 km/h

Die Ermittlung der aus den Verkehrsbelastungen resultierenden Emissionspegel ist in Unterlage 17.1.2.1 aufgeführt.

Straße (Kfz-Verkehr)

Die Verkehrsbelegung für den Kfz-Verkehr des Prognosehorizontes 2030 wurde der Verkehrsplanerischen Untersuchung [6] entnommen.

Die Unterlagen weisen für die Verkehrsbelegung der Großenhainer Straße den durchschnittlichen täglichen Verkehr an Werktagen (DTV Mo-Fr) und den Schwerverkehrsanteil > 3,5 t ohne Berücksichtigung des Linienverkehrs aus. Für die schalltechnischen Berechnungen sind gemäß RLS-90 die Werte für den DTVMo-So (durchschnittlichen täglichen Verkehr über alle Tage des Jahres gemittelt) und der Lkw-Anteil > 2,8 t heranzuziehen. Aus diesem Grund sind entsprechende Umrechnungen erforderlich. Diese Umrechnungen erfolgten in der vorliegenden Untersuchung anhand der von der Landeshauptstadt Dresden, Abteilung Verkehrsentwicklungsplanung zur Verfügung gestellten "Umrechnungsfaktoren Verkehrsanteile Wochentage", der "Auswertung von Tagesganglinien" und des von der Bundesanstalt für Straßenwesen (BASt) aus der Auswertung von Dauerzählstellen und der SVZ ermittelten Umrechnungsfaktors des SV-Anteils > 3,5 t auf den Lkw-Anteil > 2,8 t.

Da in den Daten zudem keine Linienbusse enthalten sind, ist für die Bereiche mit Linienbusverkehr - Großenhainer Straße und Weinböhlaer Straße - eine zusätzliche Berücksichtigung im DTV und im Lkw-Anteil erforderlich. Die Anzahl der Fahrten pro Richtung im Tag- und Nachtzeitraum wurden von der DVB AG mit E-Mail vom 20.03.2019 [5] für die Linien 81/478 und 477 aufgeführt.

Tabelle 3: Verkehrsbelegungszahlen Linienbusverkehr - Prognose 2030

		Fahrten pro Richtung		
Linie	Richtung	Tag (6:00-22:00 Uhr)	Nacht (22:00-6:00 Uhr)	
Linie 81/478 (verkehrt nur zwischen Riesaer	Bahnhof Neustadt	39	9	
und Weinböhlaer Str. auf Großenhainer Str.)	Wilschdorf	41	11	
Linie 477 (verkehrt über gesamte Ausbau-	Bahnhof Neustadt	31	5	
strecke auf Großenhainer Str.)	Moritzburg	27	5	

Die zulässige Geschwindigkeit beträgt im gesamten Untersuchungsbereich 50 km/h.

In der Berechnung der Schallemission wird die auftretende Mehrfachreflexion bei Straßenschluchten entsprechend RLS-90 berücksichtigt.

Die Verkehrsbelastungen für die Verkehrsprognose 2030 für den Nullfall (ohne Ausbau) und den Planfall (mit Ausbau) mit Berücksichtigung der Linienbusse sind in Unterlage 17.1.2.2 Tabelle 1 und Tabelle 2 aufgeführt.

Eine Übersicht zu den Grundlagendaten aus der Verkehrsplanerischen Untersuchung, den verwendeten Umrechnungsfaktoren und den sich daraus ergebenden Eingangsdaten für die schalltechnische Untersuchung gibt Unterlage 17.1.2.2 Tabelle 2.

4.4 Gebietsnutzungseinstufung

Für die Einordnung der jeweiligen Gebiete sind die Festlegungen in vorhandenen Bebauungsplänen bindend. Existieren keine Bebauungspläne erfolgt die Gebietsnutzungseinstufung aufgrund der vor Ort festgestellten tatsächlichen Nutzung in Anlehnung an den Flächennutzungsplan der Landeshauptstadt Dresden in den Stadtgrenzen vom 01.01.1999, Bearbeitungsstand 06.06.2019 [7].

Die Großenhainer Straße ist im Bauabschnitt beidseitig durch Bebauung mit Wohn- und Geschäftsnutzung gekennzeichnet. Entsprechend erfolgte die Gebietsnutzungseinstufung als Wohn-, Misch- und Gewerbegebiet.

Zwischen dem Trachenberger Platz und der Heidestraße sind beidseitig der Großenhainer Straße Mischgebiete angeordnet. Im weiteren Verlauf des Bauabschnitts schließen sich zwischen Heidestraße und Weinböhlaer Straße nördlich der Großenhainer Straße ein Mischgebiet und zwischen Heidestraße und Coswiger Straße südlich der Großenhainer Straße ein Gewerbegebiet an. Daran anschließend ist die Großenhainer Straße östlich zwischen Weinböhlaer Straße und Pestalozziplatz durch eine Gemeinbedarfsfläche mit dem Schulstandort des Pestalozzigymnasiums und westlich der Großenhainer Straße zwischen Coswiger Straße und Riesaer Straße durch Wohnbebauung gekennzeichnet. Letzterer Bereich wird der Kategorie allgemeines Wohngebiet zugeordnet.

Im Bereich der Misch- und Wohnbebauung ist die Großenhainer Straße durch dichte Bebauung mit drei- bis fünfgeschossigen Gebäuden gekennzeichnet.

5 Verkehrslärmimmissionen

Die Berechnung der Lärmbelastung an den Berechnungspunkten erfolgt entsprechend der aktuellen Gesetzeslage für alle Verkehrsarten getrennt nach § 3 der 16. BlmSchV / RLS-90 (Kfz-Verkehr) bzw. § 4 der 16. BlmSchV (Schienenverkehr - Straßenbahn) für alle Gebäude der nächstgelegenen schutzbedürftigen Bebauung.

Für alle Immissionsorte im Bauabschnitt wird die volle Verkehrsbelastung aus dem Bauabschnitt und den angrenzenden, nicht geänderten Abschnitten berücksichtigt. Für die angrenzenden Immissionsorte vor und hinter dem eigentlichen Bauabschnitt wird lediglich die Verkehrsbelastung aus dem Bauabschnitt selbst berücksichtigt. Diese Verfahrensweise entspricht den Ausführungen in den VLärmSchR 97 [4] unter Abschnitt X. Nr. 27.

Die Beurteilungspegel werden für die ausgewählten Berechnungspunkte mit Hilfe des Programms "SoundPLAN, Version 8.2" errechnet. In der Unterlage 7 sind die untersuchten Berechnungspunkte dargestellt.

5.1 Straßenbahn

Die Berechnung der Verkehrslärmimmissionen des Schienenverkehrs erfolgt auf Basis der o.g. Verkehrsbelegungen für den Prognose-Nullfall und den Prognose-Planfall. Die Ergebnisse sind in Unterlage 17.1.3.1 zusammengestellt.

Im Ergebnis der Berechnungen sind folgende Feststellungen hinsichtlich der Kriterien der wesentlichen Änderung nach 16. BlmSchV zu treffen:

- die vorhandenen Beurteilungspegel werden an keinem Gebäude um mindestens 3 dB(A) (ungerundet um 2,1 dB(A) erhöht,
- die vorhandenen Beurteilungspegel liegen unter 70 dB(A) tags und werden nicht auf mindestens 70 dB(A) tags erhöht,

- an 22 Gebäuden auf der nordöstlichen Straßenseite der Großenhainer Straße (gerade Hausnummern) werden bereits vorhandene Beurteilungspegel von mindestsens 60 dB(A) nachts um 0,1 bis 0,7 dB(A) weiter erhöht

An den betroffenen Gebäuden wird zudem der Immissionsgrenzwert im Nachtzeitraum überschritten. An 13 Gebäuden (Großenhainer Straße 66 82, 84, 86, 88, 90, 90 Anbau, 92, 96, 98b, 100, 102 und 104 sowie Heidestraße 15) werden zudem die Immissionsgrenzwerte im Tagzeitraum überschritten.

Sat 2

Stub

Infolge des mit den Lageänderungen der Gleise verbundenen erheblichen baulichen Eingriffs besteht damit auf der nordöstlichen Straßenseite an insgesamt 22 Gebäuden der Anspruch auf Lärmvorsorge im Sinne von § 1 Abs. 2 der 16. BlmSchV.

5.2 Kfz-Verkehr (Straße)

Die im Zusammenhang mit der Änderung der Straßenbahntrasse und der beidseitigen Schaffung eines durchgehenden Radweges erforderlichen Änderungen der Kfz-Fahrstreifen werden in dieser Untersuchung ebenfalls als erheblicher baulicher Eingriff hinsichtlich der Kriterien der wesentlichen Änderung betrachtet, da der Anbau von Radwegen gemäß VLärmSchR 97 als erheblicher baulicher Eingriff zu werten ist. Die Ermittlung der Verkehrslärmimmissionen des Kfz-Verkehrs erfolgt auf Basis der o.g. Verkehrsbelegungen der Verkehrsprognose 2030 für den Prognose-Nullfall (ohne Ausbau) und den Prognose-Planfall (mit Ausbau) im gesamten Untersuchungsbereich. Die Ergebnisse für alle untersuchten Immissionsorte sind in der Unterlage 17.1.3.2 zusammengestellt.

(-) Rolofelr.

Im Ergebnis der Berechnungen können folgende Feststellungen getroffen werden:

- die vorhandenen Beurteilungspegel werden an keinem Gebäude um mindestens 3 dB(A) (ungerundet um 2,1 dB(A) erhöht,
- die vorhandenen Beurteilungspegel liegen unter 70 dB(A) tags und werden nicht auf mindestens 70 dB(A) tags erhöht,
- vorhanden Beurteilungspegel von mindestens 60 dB(A) nachts werden nicht weiter erhöht,

Der mit der Lageänderungen der Gleise und der Schaffung der Radwege verbundene erhebliche bauliche Eingriff an den Kfz-Fahrstreifen führt somit nicht zu einer wesentlichen Änderung im Sinne von § 1 Abs. 2 der 16. BlmSchV. Das Wegrücken der Fahrbahn von der Bebauung führt zu geringfügigen Minderungen der Immissionspegel. Lärmvorsorgemaßnahmen sind nicht notwendig.

5.3 Gesamtlärmbetrachtung

Aufgrund der einschlägigen Rechtsprechung ist im Zuge des Vorhabens wegen der hohen Beurteilungspegel auch eine Betrachtung hinsichtlich der Gesamtlärmbelastung geboten. Ziel der Gesamtlärmbetrachtung ist die Ermittlung und der Vergleich der Gesamtlärmpegel aus dem Verkehrslärm von Straßenbahn und Kfz-Verkehr entlang der Baustrecke für den Prognosenullfall 2030 und den Prognoseplanfall 2030.

Gemäß Rechtsprechung sind für die Bereiche, welche Beurteilungspegel über 70/60 dB(A) tags/nachts aufweisen, weitere Erhöhungen, welche mit dem Vorhaben im Zusammenhang stehen auszuschließen bzw. sind im Falle von Erhöhungen entsprechende Lärmschutzmaßnahmen vorzusehen, auch wenn diese nicht unmittelbar aus dem Immissionsschutzrecht abzuleiten sind. Es handelt sich hierbei um Maßnahmen zur Wahrung des Grundrechts auf körperliche Unversehrtheit gemäß Artikel 2 Absatz 2 Satz 1 Grundgesetz.

Da dem Gutachter keine Informationen zur Relevanz einer Überschreitung des Schwellenwertes in Höhe von 70 dB(A) im Tagzeitraum an gewerblich genutzten Räumen vorliegen, wurden diese Bereiche in der vorliegenden Gesamtlärmbetrachtung vorsorglich mitberücksichtigt.

Die detaillierten Ergebnisse der Gesamtlärmbetrachtung sind in Unterlage 17.1.3.3 mit einer Gegenüberstellung Nullfall-Planfall dokumentiert. Pegel mit Überschreitung der Schwellenwerte 70/60 dB(A) tags/nachts sind rot hervorgehoben. In den beiden letzten Spalten der Tabelle ist die Differenz der Summenpegel Nullfall/Planfall enthalten. Im Falle einer vorhabenbedingten Erhöhung ist dieser Wert rot dargestellt. Bei einer Verringerung des Summenpegels ist der Wert in grün hervorgehoben.

Die Auswertung der Ergebnistabelle führt zu folgenden Feststellungen:

<u>Überschreitungen der Schwellenwerte 70/60 dB(A) tags/nachts im Prognose-Nullfall 2030</u>

Der Schwellenwert von 70 dB(A) tags wird an 24 Gebäuden überschritten. Überschreitungen des Schwellenwertes von 60 dB(A) im Nachtzeitraum sind an 44 Gebäuden festzustellen.

<u>Überschreitungen der Schwellenwerte 70/60 dB(A) tags/nachts im Prognose-Planfall</u> 2030 und vorhabenbedingte Erhöhungen

Im Prognose-Planfall wird an <u>17</u> bereits im Prognose-Nullfall betroffenen Gebäuden der Schwellenwert von 70 dB(A) tags überschritten. An 7 Gebäuden wird aufgrund der Minderung des Summenpegels der Schwellenwert nicht mehr überschritten. Vorhabenbedingte Erhöhungen sind im Tagzeitraum nicht festzustellen.

Überschreitungen des Schwellenwertes von 60 dB(A) im Nachtzeitraum sind im Prognose-Planfall an den bereits im Nullfall betroffenen 44 Gebäuden festzustellen. Vorhabenbedingte Erhöhungen treten hierbei nur an insgesamt 14 Gebäuden auf. An den übrigen 30 Gebäuden erfolgt eine Minderung des Summenpegels bzw. bleibt dieser unverändert.

Für die 14 betroffenen Gebäude mit einer vorhabenbedingten Erhöhung bei Überschreitung des Schwellenwertes von 60 dB(A) im Nachtzeitraum wurde in den Untersuchungen des erheblichen baulichen Eingriffs hinsichtlich einer wesentlichen Änderung nach der 16. BlmSchV bereits der Anspruch dem Grunde nach auf passive Lärmschutzmaßnahmen festgestellt. Im Rahmen der Ermittlung der tatsächlich erforderlichen passiven Lärmschutzmaßnahmen sollten die höheren Werte der hier vorliegenden Gesamtlärmberechnung zur Bewertung herangezogen werden.

Im Zusammenhang mit der Gesamtlärmbetrachtung wäre zudem im Bereich des Pestalozziplatzes (Großenhainer Straße 61 bis 75 ungerade) der Verkehrslärm von den Gleisanlagen der DB Netz AG an der Riesaer Straße mit zu berücksichtigen. Die entsprechende Untersuchung war bereits Bestandteil der schalltechnischen Untersuchungen des anschließenden Bauabschnittes zwischen Conradstraße und Riesaer Straße. Dort wurden an den Fassanden zur Großenhainer Straße keine relevanten Pegelerhöhungen ermittelt, da die Gleise jeweils entlang der vom Vorhaben abgewandten Gebäudeseite verlaufen. Zudem sind aufgrund der oben festgestellten Minderung der Summenpegel aus Straßenbahn und Kfz-Verkehr vorhabenbedingte Pegelerhöhungen von vorn herein auszuschließen. Aus den genannten Gründen wird auf eine Berücksichtigung der Gleisanlagen der DB Netz AG verzichtet. Das Ergebnis der Gesamtlärmuntersuchung aus dem Bauabschnitt zwischen Conradstraße und Riesaer Straße ist dieser Unterlage als Anlage 1 nachrichtlich angefügt (Auszug für den entsprechenden Bereich).

6 Notwendige Lärmschutzmaßnahmen

Aufgrund der festgestellten Betroffenheiten sind Lärmvorsorgemaßnahmen erforderlich.

Aktive Lärmschutzmaßnahmen zwischen Straße und Bebauung sind aufgrund der örtlichen Gegebenheiten (Platzverhältnisse, Zuwegungen, Querungen, Stadtbild etc.) nicht realisierbar. Zudem wären diese lediglich für das untere Geschoss der Gebäude wirksam.

Für die betroffenen Gebäude besteht somit an den betroffenen Gebäudeseiten und -etagen Anspruch auf passive Lärmschutzmaßnahmen dem Grunde nach.

Die tatsächlich erforderlichen Lärmschutzmaßnahmen werden im Anschluss an das Baurechtverfahren entsprechend den hierfür geltenden rechtlichen und fachlichen Grundlagen gesondert ermittelt.

7 Zusammenfassung

Gegenstand der vorliegenden schalltechnischen Untersuchung ist die bestandsnahe Gleiserneuerung in der Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz.

Im Rahmen der schalltechnischen Untersuchung ist zu prüfen, inwieweit sich Lärmbetroffenheiten durch die geänderte Gleislage bzw. die Fahrspuränderungen des Kfz-Verkehrs ergeben. Aufgrund des Anbaus von Radwegen kommt es zu Achsverschiebungen der Kfz-Fahrstreifen. Der gesamte Untersuchungsabschnitt ist als erheblicher baulicher Eingriff zu werten und hinsichtlich der Kriterien der wesentlichen Änderung im Sinne von § 1 Absatz 2 der 16. BImSchV zu beurteilen.

Die Untersuchungen erfolgen entsprechend den gesetzlichen Vorgaben separat für den Schienenverkehrslärm (Straßenbahn) und den Straßenverkehrslärm jeweils getrennt für den Tagzeitraum von 06:00 – 22:00 Uhr und den Nachtzeitraum von 22:00 – 06:00 Uhr. Den Untersuchungen wurde das prognostizierte Verkehrsaufkommen für das Prognosejahr 2030 zu Grunde gelegt.

Im Ergebnis der durchgeführten Berechnungen sind die folgenden Feststellungen aus den Berechnungsergebnissen für den Straßenbahnverkehr abzuleiten:

- die vorhandenen Beurteilungspegel werden an keinem Gebäude um mindestens 3 dB(A) (ungerundet um 2,1 dB(A) erhöht,
- die vorhandenen Beurteilungspegel liegen unter 70 dB(A) tags und werden nicht auf mindestens 70 dB(A) tags erhöht,
- an 22 Gebäuden auf der nordöstlichen Straßenseite der Großenhainer Straße (gerade Hausnummern) werden bereits vorhandene Beurteilungspegel von mindestsens 60 dB(A) nachts um 0,1 bis 0,7 dB(A) weiter erhöht

An den betroffenen Gebäuden wird zudem der Immissionsgrenzwert im Nachtzeitraum überschritten. An 13 Gebäuden (Großenhainer Straße 66 82, 84, 86, 88, 90, 90 Anbau, 92, 96, 98b, 100, 102 und 104 sowie Heidestraße 15) werden zudem die Immissionsgrenzwerte im Tagzeitraum überschritten.

Die Berechnungen für den Kfz-Verkehr haben folgende Ergebnisse ergeben:

die Kriterien der wesentlichen Änderung werden an keinem Gebäude erfüllt

Der durch das Vorhaben bedingte erhebliche bauliche Eingriff an der Schiene führt somit zu einer wesentlichen Änderung im Sinne von § 1 Abs. 2 der 16. BlmSchV. Insgesamt sind an 22 Gebäuden Lärmvorsorgemaßnahmen erforderlich.

Aktive Lärmschutzmaßnahmen können wegen der örtlichen Gegebenheiten nicht vorgesehen werden. Daher besteht für die betroffenen Gebäude der Anspruch auf passive Lärmschutzmaßnahmen dem Grunde nach.

Im Zuge einer Gesamtlärmbetrachtung wurden an 14 Gebäuden vorhabenbedingte Erhöhungen der Summenpegel bei Überschreitung des Schwellenwertes von 60 dB(A) im Nachtzeitraum ermittelt. Für diese Gebäude wurde bereits im Zuge der Untersuchung der wesentlichen Änderung der Lärmvorsorgeanspruch gemäß 16. BImSchV festgestellt.

EIBS GmbH Dresden, 25.02.2022 Verfasser:

gez: i.A. Olbrich / i. A. Kersten

Quellenverzeichnis

- [1] Gesetz zum Schutz vor schädlichen Umwelteinwirkungen durch Luftverunreinigungen, Geräusche, Erschütterungen und ähnliche Vorgänge (Bundes-Immissionsschutzgesetz - BImSchG) in der Neufassung der Bekanntmachung vom 17.5.2013 BGBL. I 1274, zuletzt geändert durch Art. 103 der Verordnung vom 19.06.2020 BGBl. I 1328
- [2] "Sechzehnte Verordnung zur Durchführung des Bundes-Immissionsschutzgesetzes (Verkehrslärmschutzverordnung – 16. BlmSchV)" vom 12. Juni 1990, veröffentl. BGBl. Teil I, 1990, Nr. 27 vom 20. Juni 1990, S. 1036, zuletzt geändert durch Art. 1 der Verordnung vom 18.12.2014, BGBl. I S 2269
- [3] Richtlinien für den Lärmschutz an Straßen RLS-90, Ausgabe 1990, Berichtigte Fassung 1992" FGSV-Nr. 334
- [4] "Richtlinien für den Verkehrslärmschutz an Bundesfernstraßen in der Baulast des Bundes VLärmSchR 97" (ARS Nr. 26/1997), veröffentl. Im VkBI 12/1997, S. 434, Änderungen gemäß Rundschreiben: <u>StB 13/7144.2/01/1206434</u> vom 25.06.2010
- [5] E-Mail der Dresdner Verkehrsbetriebe AG (DVB AG) vom 20.03.2019
- [6] Verkehrsplanerische Untersuchung, Verkehrsprognose 2030, Landeshauptstadt Dresden, Stadtplanungsamt, Abteilung Verkehrsentwicklung, Stand 07.07.2016,
- [7] Flächennutzungsplan in den Stadtgrenzen vom 01.01.1999, Landeshauptstadt Dresden, Geschäftsbereich Stadtentwicklung, Bau, Verkehr und Liegenschaften, Bearbeitungsstand 06.06.2019
- [8] Statistik des Lärmschutzes an Bundesfernstraßen 2016, Bundesministerium für Verkehr, und digitale Infrastruktur, Abteilung Straßenbau

Allgemeine Rundschreiben Straßenbau und Erlasse:

BMV /BMVBW / BMVBS:

ARS 14/1991; ARS 17/1992; ARS 05/2002; ARS 08/2004; ARS 05/2006; ARS 03/2009; ARS 22/2010 zu den RLS-90

SMWA:

Erlass vom 26.08.2004 zur Gebietseinstufung

Weiterhin:

Rechenbeispiele zu den Richtlinien für den Lärmschutz an Straßen - Ausgabe 1992 - RBLärm-92, FGSV 334/1

Digitale Daten der Objektplanung von EIBS GmbH

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Conradstraße und Riesaer Straße

Prüfung der Auswirkungen auf die Geräuschimmission der Anwohner aller Emittenten bezüglich der Überschreitung der Schwellenwerte von 70 dB(A) tags und 60 dB(A) nachts

Unterlage 17.6.3 Emittenten: Kfz, Straßenbahn Eisenbahn

Lfd.	Punktname	HFront	SW	Nutz	Schwell	enwert SW	Nullfall=	Planfall	Nu	lifall	Nu	lifall	Überso	hr.SW	Pla	nfall	Plar	nfall	Überso	chr.SW	Diff. No	ull/Plan
							Eisenba	hn ohne	MIV +	OPNV	Summe	enpegel	Summe	npegel	MIV+	ÖPNV	Summe	npegel	Summe	enpegel	Summe	enpegel
							Schiene	enbonus			alle Em	ittenten	alle Em	ittenten			alle Em	ittenten	alle Em	ittenten	alle Em	nittenten
Nr.					Tag	Nacht	LrT	LrN	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht
					in	dB(A)	[dB(A)]		in d	B(A)	in d	B(A)	in di	3(A)	in d	B(A)	in di	B(A)	in d	B(A)	in di	B(A)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23
65	Großenhainer Straße 43	N	2.0G	MI	70	60	55,6	54,8	66,5	61,8	66,8	62,6	-	2,6	66,4	61,8	66,8	62,6	-	2,6	0,0	0,0
		N	3.OG	MI	70	60	55,8	55,1	66,5	61,8	66,8	62,7	-	2,7	66,4	61,8	66,8	62,6	-	2,6	0,0	-0,1
		N	4.0G	MI	70	60	56,3	55,6	66,3	61,7	66,7	62,6	-	2,6	66,3	61,7	66,7	62,6	-	2,6	0,0	0,0
66	Großenhainer Straße 45	so	EG	MI	70	60	49,7	49,0	68,0	62,9	68,1	63,1	-	3,1	68,4	63,1	68,4	63,3	-	3,3	0,3	0,2
1		SO	1.0G	MI	70	60	50,3	49,6	68,6	63,6	68,6	63,7	-	3,7	68,8	63,7	68,8	63,9	-	3,9	0,2	0,2
		SO	2.0G	MI	70 70	60	50,6	49,9	68,4	63,5	68,5	63,7	-	3,7	68,6	63,6	68,7	63,8	-	3,8	0,2	0,1
67		NO	3.OG EG	MI	70	60 60	50,8 56,6	50,1 55,8	68,2	63,3 68,5	68,3	63,5 68,7	3,8	3,5 8,7	68,3 74,8	63,4 69,4	68,4 74,9	63,6 69,6	4,9	3,6 9,6	0,1 1,1	0,1
0/		NO	1.0G	MI	70	60	57.0	56,3	73,7 73,2	68,0	73,8 73,3	68.3	3,3	8,3	73,7	68,5	73.8	68,8	3,8	8.8	0,5	0,5
1 1		NO	2.0G	MI	70	60	57,4	56,6	72,4	67,4	72,5	67.7	2,5	7,7	72,7	67,6	72,8	67.9	2,8	7,9	0,3	0,2
		NO	3.0G	MI	70	60	57.6	56,9	71.7	66.7	71.9	67.1	1,9	7,1	71.9	66.9	72.0	67.3	2,0	7.3	0,1	0,2
68	Großenhainer Straße 47	NO	EG	MI	70	60	56,9	56,1	74,3	69.0	74.4	69.3	4,4	9,3	75,6	70,2	75,7	70,3	5,7	10,3	1,3	1,0
		NO	1.0G	MI	70	60	57,3	56,5	73,6	68,4	73,7	68.7	3,7	8,7	74,1	68,8	74,2	69.1	4,2	9,1	0,5	0,4
1 1		NO	2.0G	MI	70	60	57,7	56,9	72,7	67,6	72,8	68.0	2,8	8,0	72,9	67,8	73.0	68,2	3,0	8,2	0,2	0,2
		NO	3.OG	MI	70	60	57,9	57,2	71,9	66,9	72,1	67.3	2,1	7,3	72,0	67,0	72,2	67,5	2,2	7,5	0,1	0,2
69	Großenhainer Straße 49	0	EG	MI	70	60	57,1	56,3	73,6	68,4	73,7	68,7	3,7	8,7	74,7	69,4	74,8	69,6	4,8	9,6	1,1	0,9
		0	1.0G	MI	70	60	57,7	56,9	72,9	67,9	73,0	68,2	3,0	8,2	73,3	68,2	73,4	68,5	3,4	8,5	0,4	0,3
		0	2.0G	MI	70	60	58,1	57,3	72,0	67,1	72,2	67,6	2,2	7,6	72,2	67,3	72,4	67,7	2,4	7,7	0,2	0,1
		0	3.0G	MI	70	60	58,4	57,6	71,3	66,5	71,5	67.0	1,5	7,0	71,4	66,6	71,6	67,1	1,6	7,1	0,1	0,1
70	Großenhainer Straße 51	0	EG	MI	70	60	57,4	56,6	73,7	68,6	73,8	68,8	3,8	8,8	74,7	69,4	74,8	69,6	4,8	9,6	1,0	8,0
1		0	1.0G 2.0G	MI	70 70	60 60	58,1 58,6	57,3 57,8	72,9	67,9 67,2	73,1	68,3	3,1	8,3 7,7	73,3	68,3 67,4	73,5	68,6	3,5	8,6	0,4	0,3
		0	3.OG	MI	70	60	58,9	58,1	72,1 71,4	66,5	72,3 71,6	67,7	2,3 1,6	7.1	72,3 71.5	66,6	72,5 71,7	67,8 67,2	2,5 1.7	7,8 7,2	0,2	0,1
71	Großenhainer Straße 53	0	EG	MI	70	60	57,8	57,0	74,7	69,3	74,7	69.6	4,7	9,6	75,5	70,1	75,6	70,3	5,6	10,3	0,9	0,7
1	Großeiniamer Graße 35	l ŏ	1.0G	MI	70	60	58,6	57,8	73,8	68,6	73.9	69.0	3,9	9,0	74,1	68.9	74.3	69.2	4,3	9,2	0,4	0,2
1 1		ŏ	2.0G	MI	70	60	59,1	58.3	72,9	67.8	73.0	68.3	3,0	8,3	73,0	68,0	73.2	68.4	3,2	8,4	0,2	0,1
		0	3.0G	MI	70	60	59,5	58.7	72.1	67.1	72.3	67.7	2,3	7,7	72,2	67.2	72.4	67.8	2.4	7.8	0,1	0,1
72	Großenhainer Straße 55	0	EG	MI	70	60	58,3	57,4	74,9	69,6	75,0	69,9	5,0	9,9	75,8	70,4	75,9	70,6	5,9	10,6	0,9	0,7
		0	1.0G	MI	70	60	59,1	58,2	73,9	68,7	74,0	69,1	4,0	9,1	74,2	69,0	74,4	69,4	4,4	9,4	0,4	0,3
1 1		0	2.OG	MI	70	60	59,7	58,9	72,9	67,9	73,1	68,4	3,1	8,4	73,1	68,0	73.3	68,5	3,3	8,5	0,2	0,1
		0	3.0G	MI	70	60	60,0	59,2	72,1	67,1	72,4	67,8	2,4	7,8	72,2	67,2	72,4	67,9	2,4	7,9	0,0	0,1
73		N	EG	MI	70	60	58,6	57,8	71,4	66,3	71,6	66,9	1,6	6,9	72,1	67,0	72,3	67,5	2,3	7,5	0,7	0,6
1 1		N	1.0G	MI	70	60	59,5	58,6	71,0	66,1	71,3	66,8	1,3	6,8	71,4	66,4	71,7	67,1	1,7	7,1	0,4	0,3
		N	2.0G	MI	70	60	60,1	59,3	70,3	65,5	70,7	66,4	0,7	6,4	70,6	65,7	70,9	68.6	0,9	6,6	0,2	0,2
74	Großenhainer Straße 61	SW	3.OG EG	WA	70	60	60,4	59,6 62,3	69,7 56,4	64,9 52,4	64,2	66.0	0,2	6,0	69,8 56,2	65,0 52,2	70,3 64,2	66.1	0,3	6,1	0,1	0,1
(4)	Globelillaller Strate 01	SW	1.0G	WA	70	60	66,3	65,2	58,0	54,1	66,9	62,7 65,6	1	5,6	57,9	53,8	66,9	62,7 65,5	-	2,7 5,5	0,0	0,0
		SW	2.0G	WA	70	60	69,9	69,0	58,9	55,1	70,2	69,2	0,2	9,2	58.7	54.9	70,2	69,2	0,2	9,2	0,0	-0,1 0,0
		SW	3.0G	WA	70	60	70,0	69.1	59,4	55.7	70,4	69.3	0,4	9,3	59,3	55,5	70,2	69,3	0,2	9,3	-0.1	0.0
<u>'</u>			,,						,-					10	-210				0,0	0,0	-,.	0,0

28.05.2018

rgoUmwelt Ingenieur u. Planungsbüro Prießnitzblick 8 01454 Ullersdorf

AV

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Conradstraße und Riesaer Straße

Prüfung der Auswirkungen auf die Geräuschimmission der Anwohner aller Emittenten bezüglich der Überschreitung der Schwellenwerte von 70 dB(A) tags und 60 dB(A) nachts

Unterlage 17.6.3 Emittenten: Kfz, Straßenbahn Eisenbahn

Lfd.	Punktname	HFront	SW	Nutz	Schwell	enwert SW	Nullfall=	Planfall	Nu	Ilfall	Nul	Ifall	Übersc	hr.SW	Pla	nfall	Plar	ıfall	Überso	chr.SW	Diff. No	ull/Plan
		Part ave	-	Market St.	The mission		Eisenba	hn ohne	MIV+	ÖPNV	Summe	enpegel	Summe	npegel	MIV+	ÖPNV	Summe	npegel	Summe	enpegel	Summe	enpegel
			1	1			Schiene	nbonus			alle Em	ittenten	alle Em	ittenten			alle Em	ittenten	alle Em	ittenten	alle Em	nittenten
Nr.					Tag	Nacht	LrT	LrN	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht
					in	dB(A)	[dB(A)]		in d	B(A)	in di	B(A)	in dE	3(A)	in d	B(A)	in di		in d	B(A)	in di	B(A)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23
74	Großenhainer Straße 61	SW	4.0G	17.14.71.71	70	60	70,0	69,1	59,7	56,1	70,4	69,3	0,4	9,3	59,6	55,9	70,4	69,3	0,4	9,3	0,0	0,0
75		so	EG	WA	70	60	62,0	60,8	66,3	62,8	67,7	64,9	-	4,9	66,1	62,3	67,5	64,7	-	4,7	-0,2	-0,2
		SO	1.0G	WA	70	60	64,7	63,6	66,7	63,2	68,8	66,4	1.5.	6,4	66,5	63,0	68,7	66,3	- 1	6,3	-0,1	-0,1
		so	2.0G	WA	70	60	67,6	66,7	66,4	63,0	70,1	68,3	0,1	8,3	66,3	62,8	70,0	68,2	-	8,2	-0,1	-0,1
1		so	3.0G	WA	70	60	67,9	67,0	66,1	62,7	70,1	68,4	0,1	8,4	66,0	62,6	70,1	68,3	0,1	8,3	0,0	-0,1
76		SO	4.OG EG	WA	70 70	60	68,1	67,2	65,7	62,4	70,1	68,4	0,1	8,4 6,3	65,6	62,2 65,8	70,0 69,9	68,4	-	8,4	-0,1	0,0
76		0	1.0G	WA	70	60 60	54,5 55,9	53,5 55,0	69,9 69,6	66,1 65,9	70,0 69,8	66,3		6,3	69,8 69,5	65,7	69,7	66,1 66,1	-	6,1 6,1	-0,1 -0,1	-0,2 -0,2
1		6	2.0G	WA	70	60	56,8	55,0	69,0	65,5	69,2	65.9		5,9	68,9	65,3	69,1	65,8		5,8	-0,1	-0,2
1 1		0	3.0G	WA	70	60	57,3	56.4	68,4	65.0	68,7	65,5		5,5	68,3	64,8	68,6	65,4	-	5,4	-0,1	-0,1
		0	4.0G	WA	70	60	59,4	58,5	67.8	64.5	68.4	65.5	1 . 1	5,5	67,7	64,3	68,3	65.4	-	5.4	-0.1	-0.1
77	Großenhainer Straße 63	sw	EG	WA	70	60	63,5	62,3	53,2	49,4	63,9	62,5	-	2,5	53,1	49,2	63,8	62,5	-	2,5	-0,1	0,0
''	Croscinianter Cause Co	sw	1.0G	WA	70	60	66,4	65,3	54,9	51,0	66,7	65,4	-	5,4	54,8	50,8	66,7	65.4	-	5,4	0,0	0.0
		sw	2.0G	WA	70	60	70,0	69.1	56,4	52,5	70,2	69,2	0,2	9,2	56,3	52,3	70.2	69,2	0,2	9,2	0,0	0,0
П		sw	3.0G	WA	70	60	70,0	69,2	57,1	53,4	70,3	69,3	0,3	9,3	57,0	53,2	70.2	69,3	0,2	9,3	-0,1	0,0
1 1		SW	4.0G	WA	70	60	70,0	69,1	57,5	54,0	70,3	69,3	0,3	9,3	57,5	53,8	70,2	69,3	0,2	9,3	-0,1	0,0
78		0	EG	WA	70	60	53,3	52,4	69,9	66,1	70,0	66,3	-	6,3	69,8	66,0	69,9	66,2	-	6,2	-0,1	-0,1
		0	1.0G	WA	70	60	54,4	53,5	69,6	66,0	69,7	66,2	-	6,2	69,5	65,8	69,7	66,1	-	6,1	0,0	-0,1
		0	2.OG	WA	70	60	55,1	54,2	69,0	65,5	69,2	65,8	-	5,8	68,9	65,4	69,1	65,7	-	5,7	-0,1	-0,1
		0	3.0G	WA	70	60	55,4	54,5	68,4	65,0	68,6	65,4	-	5,4	68,3	64,9	68,6	65,3	· -	5,3	0,0	-0,1
		0	4.0G	WA	70	60	57,0	56,0	67,9	64,5	68,2	65,1	-	5,1	67,8	64,4	68,1	65,0	-	5,0	-0,1	-0,1
79	Großenhainer Straße 65	0	EG	WA	70	60	52,1	51,2	70,0	66,2	70,0	66,4	-	6,4	69,9	66,2	70,0	66,3	-	6,3	0,0	-0,1
l		0	1.0G	WA	70	60	52,9	52,0	69,7	66,1	69,8	66,2	-	6,2	69,6	66,0	69,7	66,2	-	6,2	-0,1	0,0
ı		0	2.0G 3.0G	WA	70 70	60 60	53,5	52,6	69,1	65,6	69,2	65,8	-	5,8 5,3	69,1 68,5	65,5 65,0	69,2 68,6	65,7	-	5,7	0,0	-0,1
1		0	4.OG	WA	70	60	53,8 54,6	52,9 53.7	68,5 68,0	65,1 64,6	68,7 68,2	65,3 64.9	1 .	4.9	67.9	64.5	68,1	65,3 64,9	-	5,3 4,9	-0,1 -0.1	0,0
80	Großenhainer Straße 67	0	EG	WA	70	60	51,1	50,3	70.1	66,4	70.2	66.5	0,2	6,5	70,1	66,4	70,2	66,5	0,2	6,5	0,0	0,0
30	Close Illumer Cudice Of	0	1.0G	WA	70	60	51,8	51,0	69,8	66,2	69,9	66,3		6,3	69,8	66,1	69,8	66,3	-	6,3	-0,1	0,0
1		l ŏ	2.0G		70	60	52,3	51,4	69,2	65.7	69,3	65,9	-	5,9	69,2	65,7	69,3	65,8	-	5,8	0,0	-0.1
Н		o	3.0G	WA	70	60	52,5	51,7	68,6	65,2	68,7	65,4	-	5,4	68,6	65,1	68,7	65.3	-	5,3	0,0	-0,1
		0	4.0G	WA	70	60	53,0	52,2	68,0	64,7	68,2	64,9	-	4,9	68,0	64,6	68,2	64.9	-	4,9	0,0	0,0
81	Großenhainer Straße 69	0	EG	WA	70	60	49,9	49,1	70,4	66,6	70,4	66,7	0,4	6,7	70,3	66,6	70,4	66,7	0,4	6,7	0,0	0,0
		0	1.0G	WA	70	60	50,5	49,7	70,0	66,4	70,0	66,4	-	6,4	70,0	66,3	70.0	66,4	-	6,4	0,0	0,0
		0	2.0G	WA	70	60	50,9	50,0	69,3	65,8	69,4	65.9	-	5,9	69,3	65,8	69,4	65,9	-	5,9	0,0	0,0
		0	3.0G	WA	70	60	51,2	50,3	68,7	65,3	68,8	65,4	-	5,4	68,7	65,3	68,8	65,4	-	5,4	0,0	0,0
	0 0 1 1 1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	0	4.0G	WA	70	60	51,6	50,7	68,1	64,7	68,2	64,9	-	4,9	68,1	64,7	68,2	64.9	-	4,9	0,0	0,0
82	Großenhainer Straße 71	0	EG 1 OC	WA	70	60	49,1	48,3	70,5	66,7	70.5	66,8	0,5	6,8	70,5	66,7	70,5	66,8	0,5	6,8	0,0	0,0
1		0	1.0G	WA	70 70	60 60	49,5 49,8	48,7 49.0	70,0 69,4	66,4 65,8	70,1 69,4	66,5	0,1	6,5 5,9	70,0 69,4	66,4 65,8	70.1 69.4	66,5	0,1	6,5	0,0	0,0
		1 0	2.0G	NAW.	1 70	00	45,0	45,0	09,4	05,0	05,4	65,9	1 -	5,5	09,4	05,0	09,4	65,9	-	5,9	0,0	0,0

28,05,2018

rgoUrnwelt Ingenieur u. Planungsbüro Prießnitzblick 8 01454 Ullersdorf

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Conradstraße und Riesaer Straße

Prüfung der Auswirkungen auf die Geräuschimmission der Anwohner aller Emittenten bezüglich der Überschreitung der Schwellenwerte von 70 dB(A) tags und 60 dB(A) nachts

Unterlage 17.6.3 Emittenten: Kfz, Straßenbahn Eisenbahn

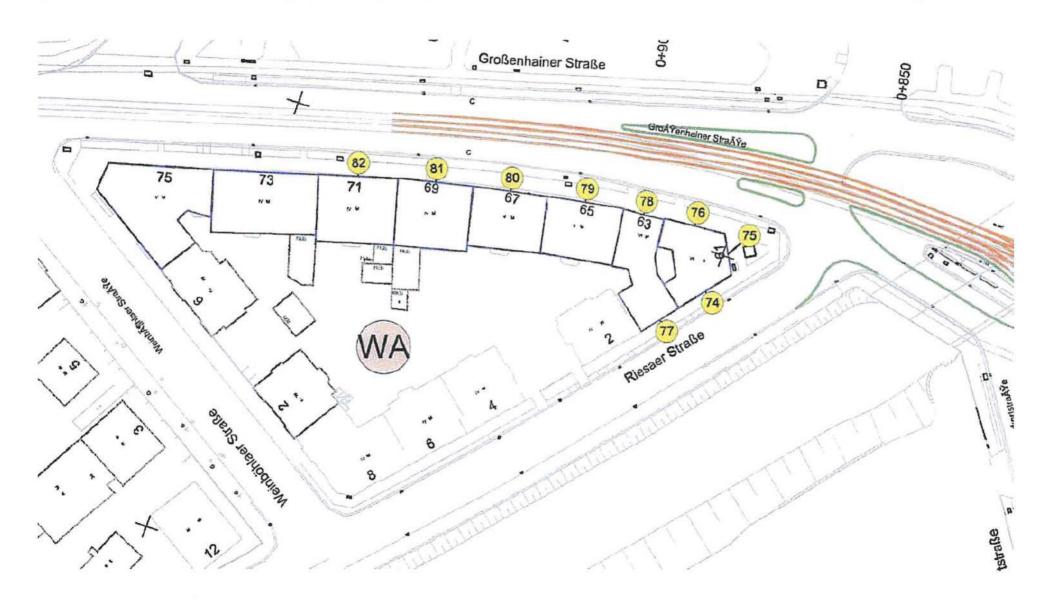
	79/12/18/09/27/409/27		SW	Nutz		enwert SW	140mgn-	Planfall	INU	llfall	Nui	llfall	Ubersc	nr.SW	Pla	nfall	Plar	nfall	Uberso	chr.SW	Diff. Ni	ull/Plan
			-		ATTENDED OF		Eisenba	hn ohne	MIV+	ÖPNV	Summe	enpegel	15 Gally and St. Victoria		MIV+	ÖPNV	Summe	enpegel	CALCULATE STATE OF THE PARTY OF	enpegel		enpegel
1210111							Schiene	Charles of the Control of the Contro		OUR	alle Em	ittenten	alle Em	The second second			alle Em		Designation of the last of the	nittenten	alle Em	ittenten
Nr.					Tag	Nacht	LrT	LrN	Tag	Nacht	Tag	Nacht	- 40	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht
		2		,	2	B(A)	[dB(A)]		100	B(A)		B(A)	in de		5,45,455	B(A)	in di	THE RESERVE OF THE PARTY.		B(A)		B(A)
82 (Großenhainer Straße 71	0	3.OG	WA	70	60	50,2	49,3	68,7	65,3	12 68,8	65.4	14	15 5,4	16 68,7	65,3	18 68,8	19	20	5,4	0,0	0,0
02	Gioseffialler Strase / I	ő	4.OG	WA	70	60	50,5	49,7	68.1	64.7	68,2	64.9	-	4,9	68,1	64.7	68,2	64.9	-	4.9	0.0	0,0
83 H	Kunzstraße 2	S	EG	MI	70	60	49,0	48,3	60,7	55,7	61,0	56,4	-	-	60,7	55,8	61,0	56,5	-	-	0,0	0,1
	MAN S CONTRACTOR CONTRACTOR	S	1.0G	MI	70	60	49,2	48,5	62,1	57,1	62,3	57,7	-	-	62,1	57,1	62,3	57,6	-	- 1	0,0	-0,1
		S	2.0G	MI	70	60	49,4	48,7	62,7	57,9	62,9	58,4	- 1	-	62,7	57,8	62,9	58,3	-	: I	0,0	-0,1
		S	3.0G	_MI	70	60	49,6	48,9	63,1	58,3	63,3	58,8	-	-	63,1	58,3	63,3	58,7	-	-	0,0	-0,1
84 L	Liststraße 1	N	EG	MI	70	60	58,5	57,6	66,9	61,9	67,5	63,3	-	3,3	67,3	62,2	67,8	63,5	-	3,5	0,3	0,2
		N	1.0G 2.0G	MI MI	70 70	60 60	59,3 59,9	58,4 59,1	67,8 68,0	63,1 63,2	68,4 68,6	64,3	-	4,3 4,6	68,1 68,2	63,3 63,4	68,7 68,8	64,5 64,8	-	4,5	0,3	0,2
		N	3.0G	MI	70	60	60.1	59,3	67.8	63,1	68,5	64,6 64,6		4,6	68.0	63,2	68.7	64.7	- 1	4,8	0,2	0,2
85 L	Liststraße 3	N	EG	MI	70	60	58,2	57,4	63,4	58,6	64,6	61.1	-	1,1	63,7	58,8	64,8	61.2	-	1,2	0,2	0,1
		N	1.0G	MI	70	60	59,0	58,2	64,9	60,1	65,9	62,3	-	2,3	65,2	60,3	66,1	62,4	-	2,4	0,2	0,1
	1	N	2.0G	MI	70	60	59,6	58,8	65,7	61,0	66,6	63,0	-	3,0	65,9	61,2	66,8	63,1	-	3,1	0,2	0,1
		N	3.0G	MI	70	60	59,7	58,9	65,9	61,3	66,9	63.2	-	3,2	66,1	61,4	67.0	63.3	-	3,3	0,1	0,1
86 L	Liststraße 8	S	EG	MI	70	60	46,1	45,3	53,4	48,8	54,1	50,4	-	-	53,4	48,9	54,2	50,5	-	-	0,1	0,1
87	1	S	1.0G EG	MI	70 70	60 60	46,6 57,7	45,8 56,8	54,1 60,8	49,6 56,2	54,8 62,5	51,1 59,6	-	-	54,2 60,9	49,6 56,3	54,9 62,6	51,1 59,6	-	0	0,1 0,1	0,0
01		ő	1.0G	MI	70	60	58.4	57,6	61,7	57,2	63.4	60.4	-	0,4	61,8	57,2	63,4	60.4	- 1	0,4	0,0	0,0
88		N	EG	MI	70	60	58,2	57,4	59,8	55,6	62,0	59,6	_	-	59,8	55,6	62,1	59,6	_		0,1	0,0
		N	1.0G	MI	70	60	58,9	58,1	60,5	56,4	62,8	60,3	-	0,3	60,6	56,4	62,8	60.3	-	0,3	0,0	0,0
89 F	Pestalozziplatz 6	S	EG	WA	70	60	57,9	56,9	54,2	50,4	59,5	57,7	•	-	54,3	50,4	59,5	57,7	-	-	0,0	0,0
		S	1.0G	WA	70	60	60,0	58,9	55,2	51,3	61,2	59,6	-	7-	55,2	51,3	61,2	59,6	-	- 1	0,0	0,0
		S	2.0G	WA	70	60	61,5	60,5	56,2	52,2	62,6	61,1	-	1,1	56,3	52,3	62,6	61,1	-	1,1	0,0	0,0
- 1	1	S	3.OG 4.OG	WA	70 70	60 60	61,8 62,9	60,9 61,9	57,1 57,8	53,1 53,9	63,1 64,1	61,6 62,5	-	1,6 2,5	57,2 57,9	53,2 54,0	63,1 64,1	61,6 62,5	-	1,6	0,0	0,0
90		w	EG	WA	70	60	60,1	59,1	59,6	55,7	62,9	60.7	-	0,7	59,6	55,8	62,9	60,8		2,5 0,8	0,0	0,0
٦٠		w	1.0G	WA	70	60	61,9	60,8	60,7	56,7	64.4	62.3		2,3	60,8	56,8	64,4	62,3	-	2,3	0,0	0,0
- 1		w	2.0G	WA	70	60	63,4	62,5	61,7	57,7	65,6	63,7	-	3,7	61,8	57,8	65,7	63,7	-	3,7	0,1	0,0
	I I	W	3.OG	WA	70	60	63,8	62,9	62,3	58,3	66,1	64,2	-	4,2	62,4	58,5	66,2	64,2	-	4,2	0,1	0,0
_		W	4.OG	WA	70	60	65,1	64,1	62,7	58,9	67,1	65,2	-	5,2	62,8	59,0	67,1	65,3	-	5,3	0,0	0,1
91 1	Pestalozziplatz 8	W	EG	WA	70	60	57,6	56,6	60,1	56,4	62,0	59,5	-	0.7	60,1	56,4	62,1	59,5	-	-	0,1	0,0
	À	w	1.0G 2.0G	WA WA	70 70	60 60	59,0 60,1	58,1 59,1	61,1 62,0	57,3 58,2	63,2 64,2	60,7	-	0,7 1,7	61,2 62,1	57,4 58,3	63,3 64,2	60,8	-	0,8	0,1	0,1
		W	3.OG	WA	70	60	60,1	59,1	62,5	58,8	64,6	61.7 62.2	-	2,2	62,6	59,0	64,7	61,8	-	1,8 2,3	0,0	0,1 0,1
	1	w	4.0G	WA	70	60	61,5	60,5	62,9	59,3	65,3	62,9	-	2,9	63,0	59,4	65,3	63.0		3,0	0,0	0,1
92		SW	EG	WA	70	60	59,8	58,8	60,1	56,2	63,0	60,7	-	0,7	60,1	56,3	63,0	60,7	-	0,7	0,0	0,0
		SW	1.0G	WA	70	60	61,5	60,4	61,3	57,3	64,4	62,2	-	2,2	61,3	57,4	64,4	62,2	-	2,2	0,0	0,0
1		SW	2.0G	WA	70	60	62,7	61,8	62,2	58,2	65,5	63,4	-	3,4	62,2	58,4	65,5	63,4	-	3,4	0,0	0,0
1		SW	[3.OG]	WA	70	60	63,2	62,3	62,7	58,9	66,0	63,9	- 1	3,9	62,8	59,0	66,0	64,0		4,0	0,0	0,1

28.05.2018

rgoUmwelt Ingenieur u. Planungsbüro Prießnitzblick 8 01454 Ullersdorf

Lageplanauszug zur Lage der Berechnungspunkte

(aus schalltechnische Unterlage (Unterlage 7.1) Bauabschnitt zwischen Conradstraße und Riesaer Straße)



Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenbahn Emissionspegel Null- und Planfall Prognose 2030

Straba Li 3		Gleis: 2	Ric	htung: Stadtein	wārts		mens in	Abs	schnitt: 1		Km: 0+0	000	
	Zugart Name		Anzah Tag	l Züge Nacht	Geschwin- digkeit	Länge je Zug	Max		Emi Tag	ssionspeg	el L'w [di	B(A)] Nacht	
	Name		Tay	INACIIL	km/h	m Je Zug	Iviax	0 m	4 m	5 m	0 m	4 m	5 m
1000 III 00000000	e 3 - 45m stige - 45m		99,0 12,0	20,0 28,0	50 50	45 45		75,6 66,4	58,0 48,8	-	71,6 73,1	54,1 55,5	-
- Ges	samt		111,0	48,0	9 - 1			76,1	58,5		75,4	57,9	-
Schienen- kilometer km	Fahrbahnart c1	Fahrflächen- zustand c2	Strecken- geschwindigk km/h	Kurvenfahr- geräusch dB	Gleisbrems- geräusch KL dB	STATE OF STREET	ehrungen schgeräus dB	100	E COMMON	onstige räusche dB		Brüc KBr dB	ke KLM dB
0+00	0 Straßenbahn: feste Fahrbahn		-		_		•						-
traba Li. 3		Gleis: 2	Rick	ntung: Stadtaus	swärts			Abs	schnitt: 1		Km: 0+0	000	Day Cont
	Zugart Name		Anzah Tag	l Züge Nacht	Geschwin- digkeit	Länge je Zug	Max		Tag	ssionspeg		Nacht	
(197) Carrier and	e 3 - 45m stige - 45m		100,0 17,0	18,0 21,0	km/h 50 50	45 45	:	0 m 75,6 67,9	4 m 58,1 50,4	5 m	0 m 71,2 71,9	53,6 54,3	5 m
- Ges	samt		117,0	39,0	3.0%	-	-	76,3	58,7	-	74,5	57,0	-
Schienen- kilometer km	Fahrbahnart c1	Fahrflächen- zustand c2	Strecken- geschwindigk km/h	Kurvenfahr- geräusch dB	Gleisbrems- geräusch KL dB	CONTRACTOR OF STREET	ehrungen schgeräus dB	g.	Sc	onstige räusche dB		Brüc KBr dB	ke KLM dB
0+00	0 Straßenbahn: feste Fahrbahn	-		-						-		-	

Planfestgestellt mit Beschluss der Landesdirektion Sachsen

Az.: 32-0522/1232/16 vom 10. April 2025

Die Übereinstimmung mit der Urschrift beglaubigt:

Dresgen, 24. April 2025

Im Auftrag



EIBS GmbH Bernhardstraße 92 01187 Dresden

Unterlage 17.1.2.1 Seite 1 / 1

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Kfz-Verkehr (Straße) Emissionspegel Null- und Planfall 2030

<u>Legende</u>

	Straßenname
km	Kilometrierung
Kfz/24h	Durchschnittlicher Täglicher Verkehr
Kfz/h	Mittlerer stündlicher Verkehr in Zeitbereich
Kfz/h	Mittlerer stündlicher Verkehr in Zeitbereich
%	Prozentualer Anteil Schwerverkehr im Zeitbereich
%	Prozentualer Anteil Schwerverkehr im Zeitbereich
dB(A)	Basis-Emissionspegel in 25 m Abstand in Zeitbereich
dB(A)	Basis-Emissionspegel in 25 m Abstand in Zeitbereich
km/h	Geschwindigkeit Pkw in Zeitbereich
km/h	Geschwindigkeit Lkw in Zeitbereich
dB	Korrektur Straßenoberfläche in Zeitbereich
dB	Korrektur Straßenoberfläche in Zeitbereich
dB	Geschwindigkeitskorrektur in Zeitbereich
dB	Geschwindigkeitskorrektur in Zeitbereich
%	Längsneigung in Prozent (positive Werte Steigung, negative Werte Gefälle)
dB	Zuschlag für Steigung
dB	Pegeldifferenz durch Reflexionen
dB(A)	Emissionspegel in Zeitbereich
· dB(A)	Emissionspegel in Zeitbereich
	Kfz/24h Kfz/h Kfz/h % % dB(A) dB(A) km/h dB dB dB dB dB dB dB dB dB dB(A)

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Kfz-Verkehr (Straße) Emissionspegel Null- und Planfall 2030

Straße	Abschnittsname	KM	DTV	М	М	р	р	Lm25	Lm25	vPkw	vLkw	DStrO	DStrO	Dv	Dv	Steigung	DStg	Drefl	LmE	LmE
		15 4 4 18 19		Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Tag	Tag	Nacht	Tag	Nacht		0 010	Nivers.	Tag	Nacht
		km	Kfz/24h	Kfz/h	Kfz/h	%	%	dB(A)	dB(A)	km/h	km/h	dB	dB	dB	dB	%	dB	dB	dB(A)	dB(A)
Großenhainer Straße Abbiegespur	Heidestr - Trachenberger Str	0,000	1429	83	13	3,2	3,8	57,5	49,6	50	50	0,00	0,00	-5,27	-5,12	-0,8	0,0	0,8	53,0	45,3
Großenhainer Straße Abbiegespur	Heidestr - Trachenberger Str	-0,013	1429	83	13	3,2	3,8	57,5	49,6	50	50	0,00		-5,27	-5,12	-0,7	0,0	0,0	52,2	44,5
Großenhainer Straße Abbiegespur	Heidestr - Trachenberger Str	0,031	1429	83	13	3,2	3,8	57,5	49,6	50	50	0,00		-5,27	-5,12	-0,9	0,0	0,0	52,2	44,5
Großenhainer Straße Abbiegespur	Heidestr - Trachenberger Str	0,019	1429	83	13	3,2	3,8	57,5	49,6	50	50	0,00	0,00	-5,27	-5,12	-0,3	0,0	1,0	53,2	45,5
Großenhainer Straße Abbiegespur	Heidestr - Trachenberger Str	0,011	1429	83	13	3,2	3,8	57,5	49,6	50	50	0,00		-5,27	-5,12	-0,5	0,0	1,7	53,9	46,2
Großenhainer Straße stadtauswärts	Harkortstr Pestalozzipl	0,732	8055	466	74	4,1	6,6	65,2	57,9	50	50	0,00		-5,06	-4,58	-0,2	0,0	0,0	60,2	53,3
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	0,000	4927	285	45	3,8	5,3	63,0	55,4	50	50	0,00		-5,14	-4,80	-2,1	0,0	1,7	59,6	52,3
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	-0,002	4927	285	45	3,8	5,3	63,0	55,4	50	50	0,00		-5,14	-4,80	-0,4	0,0	1,6	59,5	52,2
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	-0,007	4927	285	45	3,8	5,3	63,0	55,4	50	50	0,00		-5,14	-4,80	-0,6	0,0	0,8	58,7	51,4
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	0,151	6356	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,87	0,9	0,0	0,0	58,9	51,6
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	0,140	6356	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,87	1,1	0,0	0,3	59,2	51,9
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	0,138	6356	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,87	0,0	0,0	0,4	59,3	52,0
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	0,133	6356	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,87	0,2	0,0	0,7	59,7	52,3
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	0,110	6356	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,87	-0,2	0,0	0,0	58,9	51,6
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	0,100	6356	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,87	-0,2	0,0	0,7	59,6	52,3
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	0,099	6356	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00	110000000000000000000000000000000000000	-5,17	-4,87	0,2	0,0	1,5	60,4	53,0
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	0,065	6356	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00	9.	-5,17	-4,87	-0,1	0,0	0,8	59,7	52,4
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	0,052	6356	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,87	0,2	0,0	1,7	60,6	53,2
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	0,039	6356	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00	11.000 40.000 11.00	-5,17	-4,87	-0,9	0,0	0,8	59,7	52,4
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	0,026	4927	285	45	3,8	5,3	63,0	55,4	50	50	0,00		-5,14	-4,80	-0,8	0,0	0,0	57,9	50,6
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	0,011	4927	285	45	3,8	5,3	63,0	55,4	50	50	0,00	100000000000000000000000000000000000000	-5,14	-4,80	-0,3	0,0	0,8	58,7	51,4
Großenhainer Straße stadtauswärts	Heidestr - Trachenberger Str	0,009	4927	285	45	3,8	5,3	63,0	55,4	50	50	0,00		-5,14	-4,80	-0,6	0,0	1,7	59,5	
Großenhainer Straße stadtauswärts	Pestalozzipl - Weinböhlaer Str	0,712	6496	376	60	4,3	7,1	64,4	57,1	50	50	0,00		-5,01	-4,50	-1,6	0,0	0,0		52,2
Großenhainer Straße stadtauswärts	Pestalozzipl - Weinböhlaer Str	0,692	6496	376	60	4,3	7,1	64,4	57,1	50	50	0,00		-5,01					59,4	52,6
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,506	6400	371	58	3,6	4,9	64,1	56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,50 -4,87	0,4	0,0	0,0	59,4	52,6
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,477	6400	371	58	3,6	4,9	64,1	56,4	50	50	0,00			1000	-0,6	0,0	0,0	59,0	51,5
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,467	6400	371	58	3,6	4,9	64,1	56,4	50	50	0,00	11/2/2012/0	-5,17	-4,87	0,2	0,0	1,0	60,0	52,5
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,447	6400	371	58	3,6	4,9	64,1	56,4	50	50			-5,17	-4,87	-0,3	0,0	2,0	61,0	53,6
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,437	6400	371	58	3,6	4,9	64,1	56,4	50		0,00		-5,17	-4,87	0,1	0,0	1,0	60,0	52,5
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,426	6400	371	58	3,6	4,9	64,1	56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,87	0,3	0,0	2,0	61,0	53,6
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,415	6400	371	58	3,6	4,9	64,1		50	50	. 15. 20.5		-5,17	-4,87	0,3	0,0	1,0	60,0	52,5
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,293	6400	371	58	3,6	4,9	10000	56,4	50	50	0,00			-4,87	0,4	0,0	0,0	59,0	51,5
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,293	6400	371	58	3,6	4,9	64,1 64,1	56,4 56,4	50	50	0,00	# 1 miles () 1 miles ()	-5,17	-4,87	-0,2	0,0	0,6	59,6	52,1
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,282	6400	371	58	3,6	4,9	64,1		50	50	0,00		-5,17	-4,87	-0,2	0,0	1,2	60,2	52,7
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,281	6400	371	58	3,6	4,9	64,1	56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,87	-0,4	0,0	0,6	59,6	52,1
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,271	6400	371	58	3,6	4,9	64,1	56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,87	-0,4	0,0	0,0	59,0	51,5
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,267	6400	371	58	3,6	4,9	455550	56,4	50	50	0,00	200 52000	-5,17	-4,87	-0,3	0,0	0,7	59,7	52,3
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,262	6400	371	58	3,6	4,9	64,1 64,1	56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,87	-0,4	0,0	1,5	60,5	53,1
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,249	6400	371	58	3,6	4,9	and the second	56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,87	-0,4	0,0	2,6	61,5	54,1
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,238	6400	371	58	3,6	4,9	64,1	56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,87	-0,7	0,0	1,3	60,3	52,8
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,227	6400	371	58	3,6	4,9	64,1	56,4	50	50	0,00	23	-5,17	-4,87	-0,7	0,0	0,6	59,6	52,1
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,197	6400	371	58	3,6	4,9	64,1 64,1	56,4 56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,87	-0,6	0,0	0,0	59,0	51,5
Großenhainer Straße stadtauswärts	Weinböhlaer Str - Heidestr	0,187	6400	371	58	3,6	4,9	64,1	56,4	50 50	50	0,00		-5,17	-4,87	-0,1	0,0	0,6	59,6	52,1
Großenhainer Straße stadtadswarts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,150	6144	356	56	3,7	4,9				50	0,00		-5,17	-4,87	-0,1	0,0	0,0	59,0	51,5
Großenhainer Straße stadteinwarts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,130	6144	356	56		97394	64,0	56,3	50	50	0,00		-5,14	-4,88	0,3	0,0	0,0	58,8	51,4
Großenhainer Straße stadteinwarts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,224	\$75 E.B. (2)	356	(600000000	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	- 2		-4,88	0,3	0,0	0,3	59,1	51,7
Großenhainer Straße stadteinwarts	Heidestr Weinböhlaer Str		6144		56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	3275 957 957	-5,14	-4,88	0,7	0,0	0,6	59,4	52,0
Großenhainer Straße stadteinwarts	Heidestr Weinböhlaer Str Heidestr Weinböhlaer Str	0,238	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	1100000	-5,14	-4,88	0,4	0,0	1,2	60,0	52,6
Grobernamer Straibe Stautenwarts	Heidesti Weilibütlider Str	0,244	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	0,3	0,0	2,5	61,3	53,9



Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Kfz-Verkehr (Straße) Emissionspegel Null- und Planfall 2030

Straße	Abschnittsname	KM	DTV	М	М	р	р	Lm25	Lm25	vPkw	vLkw	DStrO	DStrO	Dv	Dv	Steigung	DStg	Drefl	LmE	LmE
				Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Tag	Tag	Nacht	Tag	Nacht				Tag	Nacht
		km	Kfz/24h	Kfz/h	Kfz/h	%	%	dB(A)	dB(A)	km/h	km/h	dB	dB	dB	dB	%	dB	dB	dB(A)	dB(A)
Großenhainer Straße stadteinwärts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,259	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	-0,3	0,0	1,2	60,0	52,6
Großenhainer Straße stadteinwärts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,270	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	0,2	0,0	0,6	59,4	52,0
Großenhainer Straße stadteinwärts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,271	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	-0,3	0,0	0,0	58,8	51,4
Großenhainer Straße stadteinwärts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,277	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	-1,2	0,0	0,5	59,3	51,9
Großenhainer Straße stadteinwärts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,279	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	-1,2	0,0	1,0	59,9	52,4
Großenhainer Straße stadteinwärts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,288	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	-2,1	0,0	0,5	59,3	51,9
Großenhainer Straße stadteinwärts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,289	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	0,2	0,0	0,0	58,8	51,4
Großenhainer Straße stadteinwärts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,356	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	-0,6	0,0	0,5	59,3	51,9
Großenhainer Straße stadteinwärts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,367	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	-0,7	0,0	0,0	58,8	51,4
Großenhainer Straße stadteinwärts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,413	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	-0,1	0,0	1,0	59,8	52,4
Großenhainer Straße stadteinwärts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,425	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	-0,5	0,0	2,0	60,9	53,4
Großenhainer Straße stadteinwärts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,435	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	0,1	0,0	1,0	59,8	52,4
Großenhainer Straße stadteinwärts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,445	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	-0,4	0,0	2,1	60,9	53,4
Großenhainer Straße stadteinwärts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,465	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	0,1	0,0	1,0	59,8	52,4
Großenhainer Straße stadteinwärts	Heidestr Weinböhlaer Str	0,475	6144	356	56	3,7	4,9	64,0	56,3	50	50	0,00	0,00	-5,14	-4,88	0,7	0,0	0,0	58,8	51,4
Großenhainer Straße stadteinwärts	Riesaer Str - Harkortstr	0,713	7968	461	73	4,1	6,2	65,2	57,7	50	50	0,00	0,00	-5,05	-4,65	0,4	0,0	0,0	60,2	53,1
Großenhainer Straße stadteinwärts	Trachenberger Platz - Heidestr	-0,092	6057	351	55	3,7	5,0	63,9	56,2	50	50	0,00	0,00	-5,15	-4,86	-0,3	0,0	0,0	58,8	51,3
Großenhainer Straße stadteinwärts	Trachenberger Platz - Heidestr	-0,013	6057	351	55	3,7	5,0	63,9	56,2	50	50	0,00	500000000000000000000000000000000000000	-5,15	-4,86	0,6	0,0	1,7	60,5	53,0
Großenhainer Straße stadteinwärts	Trachenberger Platz - Heidestr	0,000	6057	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00		-5,17	-4,87	0,6	0,0	1,7	60,6	53,2
Großenhainer Straße stadteinwärts	Trachenberger Platz - Heidestr	0,003	6057	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00	0,00	-5,17	-4,87	0,3	0,0	1,7	60,6	53,2
Großenhainer Straße stadteinwärts	Trachenberger Platz - Heidestr	0,009	6057	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00	0,00	-5,17	-4,87	0,3	0,0	1,0	59,9	52,5
Großenhainer Straße stadteinwärts	Trachenberger Platz - Heidestr	0,015	6057	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00	0,00	-5,17	-4,87	0,5	0,0	0,0	58,9	51,5
Großenhainer Straße stadteinwärts	Trachenberger Platz - Heidestr	0,031	6057	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00	0,00	-5,17	-4,87	0,2	0,0	0,8	59,7	52,3
Großenhainer Straße stadteinwärts	Trachenberger Platz - Heidestr	0,037	6057	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00	0,00	-5,17	-4,87	1,0	0,0	1,7	60,6	53,2
Großenhainer Straße stadteinwärts	Trachenberger Platz - Heidestr	0,046	6057	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00	0,00	-5,17	-4,87	-0,2	0,0	0,8	59,7	52,3
Großenhainer Straße stadteinwärts	Trachenberger Platz - Heidestr	0,054	6057	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00	0,00	-5,17	-4,87	0,0	0,0	1,5	60,4	53,0
Großenhainer Straße stadteinwärts	Trachenberger Platz - Heidestr	0,087	6057	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00	0,00	-5,17	-4,87	-0,2	0,0	0,7	59,6	52,2
Großenhainer Straße stadteinwärts	Trachenberger Platz - Heidestr	0,096	6057	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00	0,00	-5,17	-4,87	0,5	0,0	0,0	58,9	51,5
Großenhainer Straße stadteinwärts	Trachenberger Platz - Heidestr	0,105	6057	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00	0,00	-5,17	-4,87	0,2	0,0	0,5	59,5	52,1
Großenhainer Straße stadteinwärts	Trachenberger Platz - Heidestr	0,121	6057	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00	0,00	-5,17	-4,87	-0,2	0,0	0,8	59,7	52,3
Großenhainer Straße stadteinwärts	Trachenberger Platz - Heidestr	0,132	6057	368	58	3,6	5,0	64,1	56,4	50	50	0,00	0,00	-5,17	-4,87	0,1	0,0	0,0	58,9	51,5
Großenhainer Straße stadteinwärts	Weinböhlaer Str - Riesaer Str	0,688	7319	424	67	4,2	6,3	64,9	57,4	50	50	0,00	0,00	-5,03	-4,62	-0,8	0,0	0,0	59,8	52,8
Großenhainer Straße stadteinwärts	Weinböhlaer Str - Riesaer Str	0,521	7319	424	67	4,2	6,3	64,9	57,4	50	50	0,00	0,00	-5,03	-4,62	1,4	0,0	0,0	59,8	52,8
Großenhainer Straße stadteinwärts	Weinböhlaer Str - Riesaer Str	0,645	7319	424	67	4,2	6,4	64,9	57,4	50	50	0,00	0,00	-5,03	-4,61	-0,4	0,0	0,0	59,8	363540, 67540, 675

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ausgangsdaten Straßenverkehr der Verkehrsprognose 2030 (Null- und Planfall)

Berechnung der Eingangswerte für die schalltechnische Untersuchung aus den DTV (Mo-Fr) und SV-Anteil > 3,5 t (Mo-Fr) mit Berücksichtigung Linienbusverkehr

		DTV Mont	ag - Freitag	P08/1		chnung	DT	TV Montag	- Sonntag	g		chnung		Αι	ifteilung Tag	Nacht-An	eile (***)			Maßgeber	ide stündliche	Lkw-Ant	teil > 2,8 t
			Anz	10000	NEWS OF	∕lo-So		Anzahl		100	Lkw:	3,5 t in		Pkw			L	kw		Verke	hrsstärke		
		SV	Lkw	Pkw	Fakt	or (*)	LKW	Linien-	PKW		Lkw >	2,8 t (**)	Fal	ktor	Anzahl	F	aktor	Anzahl	+ Bus	Tag	Nacht	Tag	Nacht
Abschnitt	DTV	> 3,5 t	> 3,5 t		Lkw	Pkw	> 3,5 t	bus		DTV	Faktor	Anzahl	Tag	Nacht	Tag Na	cht Tag	Nacht	Tag	Nacht	Mt	M _n	P _i	D _o
Großenhainer Straße											1	110-00-0011-0010-0											1
zwischen Heidestr. und Trachenberge Pl.	7.300	3,00%	219	7.081		ľ	164	32	6.160	6.356		205			5678	441		214	23	368	58	3,63%	4,96%
zwischen Trachenberger Platz und Heidestr.	6.950	3,00%	209	6.742			156	36	5.865	6.057		195				419		209	22	351	55	3,72%	4,99%
zwischen Weinböhlaer Str. und Heidestr.	7.350	3,00%	221	7.130			165	32	6.203	6.400		207				444		216	23	371	58	3,64%	4,93%
zwischen Heidestr. und Weinböhlaer Str.	7.050	3,00%	212	6.839	0,750	0,870	159	36	5.949	6.144	4.05	199				425		213	22	356	56	3,74%	4,92%
zwischen Pestalozziplatz und Weinböhlaer Str.	7.400	3,00%	222	7.178	0,750	0,670	167	84	6.245	6.496	1,25	209	0,928	0,072	5756	447 0,91	0,087	259	34	376	60	4,31%	7,07%
zwischen Weinböhlaer Str. und Riesaer Str.	8.350	3,00%	251	8.100			188	84	7.047	7.319		235				504		285	34	424	67	4,20%	6,32%
zwischen Harkortstr. bis Pestalozziplatz	9.200	3,00%	276	8.924			207	84	7.764	8.055		259				555		304	39	466	74	4.07%	6,57%
zwischen Riesaer Str. bis Harkortstr.	9.100	3,00%	273	8.827			205	84	7.679	7.968		257				549		305	36	461	73	4,13%	6,15%
Trachenberger Platz						***************************************			da ou	-		-						3001	00			1,1070	0,1076
Ri Hubertuspl.	5.650	3,00%	170	5.481	0.750	0.070	127	32	4.768	4.927		159			4395	341		172	19	285	45	3,77%	5,28%
Ri. li Trachenberger /Barbarastr.	1.650	3,00%	50	1.601	0,750	0,870	37	0	1.392	1.429	1,25	47	0,928	0,072	1282	0,91	0,087	43	4	83	13	3,25%	3,85%

Eingabewerte für schalltechnische Berechnung

(*) auf Basis "Umrechungsfaktoren Verkehrsanteile Wochentage" aus der verkehrsplanerischer Untersuchung der Landeshauptstadt Dresden, Abteilung Verkehrsentwicklungsplanung

(**) auf Basis des aus der Auswertung von Dauerzählstellen und der Straßenverkehrszählung ermittelten Umrechnungsfaktors der Bundesanstalt für Straßenwesen (BAST)

(**) auf Basis der für das Jahr 2015 gemittelten Tagesganglinien des Pkw- und Schwerlastverkehrs aus der verkehrsplanerischer Untersuchung der Landeshauptstadt Dresden, Abteilung Verkehrsentwicklungsplanung Stand 07.01.2019



alten- immer	Spalte	Beschreibung	
1	Obj.	Objektnummer	
2	Punktname	Bezeichnung des Immissionsortes	
3	Station	Bau- oder Betriebskilometer	
4	HFront	Himmelsrichtung der Gebäudeseite	
5	sw	Stockwerk	
6	Nutz	Gebietsnutzung	
7	SA	Orthogonaler Abstand Immissionsort/Achse Verkehrsweg	
8	H I-A	Höhe des Immissionsortes über Achse Verkehrsweg	Planfestgestellt mit Beschluss
-10	IGW	Immissionsgrenzwert tags/nachts	der Landesdirektion Sachsen Az.: 32-0522/1232/16
-12	Bestand	Beurteilungspegel Prognose ohne Ausbau tags/nachts	vom 10. April 2025
3-14	Ausbau	Beurteilungspegel Prognose mit Ausbau tags/nachts	Die Übereinstimmung mit der Urschrift beglaubigt:
5-16	Diff. alt/neu	Differenz Prognose ohne/mit Ausbau tags/nachts	Dresglen, 24. April 2025
17	wes.	Wesentliche Änderung: ja/nein	
18	Anspruch	Anspruch auf passiven Lärmschutz tags/nachts bzw. Entschädigung Außenwohnbereich	Im Auftrag Dienstrieg REISTAAT ACTISEN ACTISEN



zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz
Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenbahn
Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

bj.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A		IGW	Bes	stand	Au	sbau	Diff.	alt/neu	wes.	Anspruch
lr.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	inc	B(A)	inc	IB(A)	in o	dB(A)		1 11
1	2	3	4	- 5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
1	Pestalozziplatz 22 (Gymnasium)	0+560	SO	EG	SOS	50,7	2,9	57	0	47	46	48	46	0,2	0,2		nein
	A 10	0+560	SO	1.0G	SOS	50,7	5,7	57	0	48	47	48	47	0,2	0,2	-	nein
		0+560	SO	2.OG	SOS	50,7	8,5	57	0	47	46	47	46	0,2	0,2	-	nein
		0+560	SO	3.OG	SOS	50,7	11,3	57	0	48	47	48	47	0,2	0,2		nein
2		0+551	SW	EG	SOS	37,0	2,9	57	0	57	56	57	56	0,2	0,2		nein
		0+551	SW	1.0G	SOS	37,0	5,7	57	0	59	58	59	58	0,3	0,3	-	nein
		0+551	SW	2.OG	SOS	37,0	8,5	57	0	60	59	60	59	0,2	0,2	₩/	nein
		0+551	SW	3.OG	SOS	37,0	11,3	57	0	60	59	60	59	0,2	0,2	-	nein
3		0+538	SW	EG	SOS	22,0	2,9	57	0	61	59	61	60	0,5	0,5	X	nein
		0+538	SW	1.0G	SOS	22,0	5,7	57	0	62	61	62	61	0,3	0,3	X	nein
		0+538	SW	2.OG	SOS	22,0	8,5	57	0	62	61	62	61	0,3	0,3	X	nein
		0+538	SW	3.OG	SOS	22,0	11,3	57	0	62	61	62	61	0,2	0,2	X	nein
1		0+527	NW	EG	SOS	24,4	3,0	57	0	60	59	61	59	0,4	0,4	-	nein
		0+527	NW	1.0G	SOS	24,4	5,8	57	0	62	60	62	61	0,3	0,3	X	nein
		0+527	NW	2.OG	SOS	24,4	8,6	57	0	62	60	62	61	0,2	0,2	X	nein
	1	0+527	NW	3.OG	SOS	24,4	11,4	57	0	61	60	62	60	0,2	0,2	X	nein
5		0+516	NW	EG	SOS	35,2	3,2	57	0	57	56	57	56	0,2	0,2	-	nein
		0+516	NW	1.0G	SOS	35,2	6,0	57	0	59	58	59	58	0,2	0,2	-	nein
		0+516	NW	2.OG	SOS	35,2	8,8	57	0	60	58	60	58	0,2	0,2	-	nein
		0+516	NW	3.OG	SOS	35,2	11,6	57	0	60	58	60	58	0,1	0,1	-	nein
;		0+506	NW	EG	SOS	44,4	3,3	57	0	56	55	56	55	0,1	0,1	-	nein
		0+506	NW	1.0G	SOS	44,4	6,1	57	0	58	56	58	56	0,2	0,2	-	nein
		0+506	NW	2.OG	SOS	44,4	8,9	57	0	58	57	58	57	0,2	0,2		nein
		0+506	NW	3.OG	SOS	44,4	11,7	57	0	58	57	58	57	0,1	0,1		nein
	Großenhainer Straße 66	0+478	SO	EG	MI	20,7	2,9	64	54	56	55	56	55	0,2	0,2	-	nein
		0+478	SO	1.0G	MI	20,7	5,7	64	54	57	56	57	56	0,2	0,2	-	nein
		0+478	SO	2.OG	MI	20,7	8,5	64	54	57	56	57	56	0,2	0,2	-	nein
	1	0+478	so	3.OG	MI	20,7	11,3	64	54	57	56	57	56	0,2	0,2	-	nein
		0+478	SO	4.0G	MI	20,7	14,1	64	54	57	56	58	56	0,2	0,2	- 3	nein



Unterlage 17.1.3.1 Tabelle 1 Seite 2 / 17

oj.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	HI-A	W. H	GW	Bes	stand	Aus	bau		alt/neu	wes.	Anspruch
r.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in d	IB(A)	in d	B(A)		iB(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
3	Großenhainer Straße 66	0+478	S	EG	MI	19,4	2,9	64	54	60	59	61	59	0,2	0,1	-	nein
-	The state of the s	0+478	S	1.0G	MI	19,4	5,7	64	54	61	60	61	60	0,2	0,2	X	N
	1	0+478	S	2.0G	MI	19,4	8,5	64	54	61	60	61	60	0,2	0,2	X	N
	(0+478	S	3.OG	MI	19,4	11,3	64	54	61	59	61	60	0,1	0,1	X	N
	1	0+478	S	4.0G	MI	19,4	14,1	64	54	60	59	61	59	0,1	0,1		nein
}		0+478	S	EG	MI	17,9	2,9	64	54	63	62	63	62	0,1	0,1	X	N
	1 . [0+478	S	1.0G	MI	17,9	5,7	64	54	63	62	63	62	0,1	0,1	X	N
		0+478	S	2.OG	MI	17,9	8,5	64	54	63	62	63	62	0,1	0,1	X	N
	1 //	0+478	S	3.OG	MI	17,9	11,3	64	54	63	61	63	61	0,1	0,1	X	N
	1 10	0+478	S	4.0G	MI	17,9	14,1	64	54	62	61	62	61	0,1	0,1	X	N
0		0+476	S	EG	MI	16,6	2,9	64	54	63	61	63	62	0,2	0,2	X	N
•		0+476	S	1.0G	MI	16,6		64	54	63	61	63	62	0,2	0,2	X	N
		0+476	S	2.OG	MI	16,6		64	54	62	61	62	61	0,1	0,1	X	N
	1	0+476	S	3.OG	MI	16,6	11,3	64	54	62	61	62	61	0,1	0,1	X	N
		0+476	S	4.0G	MI	16,6	14,1	64	54	62	60	62	60	0,1	0,1	X	N ,
1		0+468	W	EG	MI	15,2	2,9	64	54	64	63	65	63	0,1	0,1	X	T/N
19/		0+468	W	1.0G	MI	15,2	5,7	64	54	65	63	65	63	0,1	0,1	X	T/N
		0+468	W	2.OG	MI	15,2	8,5	64	54	64	63	65	63	0,1	0,1	X	T/N
	4	0+468	W	3.OG	MI	15,2	11,3	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	X	N
		0+468	W	4.OG	MI	15,2	14,1	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	Х	N
2	1	0+453	W	EG	MI	15,4	2,9	64	54	65	63	65	63	0,1	0,1	X	T/N
		0+453	W	1.0G	MI	15,4	5,7	64	54	65	64	65	64	0,1	0,1	Х	T/N
	1	0+453	W	2.OG	MI	15,4	8,5	64	54	65	64	65	64	0,1	0,1	X	T/N
		0+453	W	3.OG	MI	15,4	11,3	64	54	64	63	65	63	0,1	0,1	X	T/N ·
	1	0+453	W	4.0G	MI	15,4	14,1	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	X	N
3	1	0+445	N	EG	MI	19,4	2,9	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	-	nein
U	1	0+445	N	1.0G	MI	19,4	5,7	64	54	61	60	61	60	0,1	0,1	X	N
	1	0+445	N	2.OG	MI	19,4	8,5	64	54	61	60	61	60	0,1	0,1	X	N
		0+445	N	3.OG	MI	19,4	11,3	64	54	61	60	61	60	0,1	0,1	X	N
		0+445	N	4.OG	MI	19,4		64	54	61	59	61	59	0,1	0,1	-	nein
	1		2		17.42.04.1	OLE- OF US	THE ALERT OF		107000		0.000						



bj.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	I	GW	Bes	stand	Au	sbau	Diff.	alt/neu	wes.	Anspruch
۱r.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	And.	passiv
		km				m	m	in o	dB(A)	in c	B(A)	in c	iB(A)	in c	B(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
14	Großenhainer Straße 66	0+446	0	EG	MI	23,4	2,9	64	54	46	45	46	45	0,0	0,0	-	nein
	A TOTAL THE FOR THE LOCATION CONTRACTOR WAS A CONTRACTOR WAS A CONTRACTOR OF THE CON	0+446	0	1.0G	MI	23,4	5,7	64	54	47	46	47	46	0,1	0,1	-	nein
		0+446	0	2.OG	MI	23,4	8,5	64	54	47	46	47	46	0,0	0,0	-	nein
		0+446	0	3.OG	MI	23,4	11,3	64	54	48	46	47	46	0,0	0,0	-	nein
		0+446	0	4.0G	MI	23,4	14,1	64	54	48	47	48	47	0,0	0,0	- 40	nein
15	Großenhainer Straße 68	0+434	S	EG	MI	19,3	2,9	64	54	61	59	61	59	0,1	0,1	-	nein
		0+434	S	1.0G	MI	19,3	5,7	64	54	61	60	61	60	0,1	0,1	X	N
		0+434	S	2.OG	MI	19,3	8,5	64	54	61	60	61	60	0,1	0,1	X	N
		0+434	S	3.OG	MI	19,3	11,3	64	54	61	60	61	60	0,1	0,1	X	N
		0+434	S	4.0G	MI	19,3	14,1	64	54	61	60	61	60	0,1	0,1	X	N
		0+434	S	5.OG	MI	19,3	16,9	64	54	61	59	61	60	0,1	0,1	X	N
16		0+423	W	EG	MI	15,7	2,9	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	X	N
		0+423	W	1.0G	MI	15,7	5,7	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	X	N
		0+423	W	2.OG	MI	15,7	8,5	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	X	N
		0+423	W	3.OG	MI	15,7	11,3	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	X	N
		0+423	W	4.0G	MI	15,7	14,1	64	54	64	62	64	62	0,1	0,1	Х	N
		0+423	W	5.OG	MI	15,7	16,9	64	54	63	62	63	62	0,1	0,1	X	N
17		0+412	N	EG	MI	19,3	2,9	64	54	52	51	52	51	0,1	0,0	-	nein
		0+412	N	1.0G	MI	19,3	5,7	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	-	nein
		0+412	N	2.OG	MI	19,3	8,5	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	~	nein
		0+412	N	3.OG	MI	19,3	11,3	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	-	nein
		0+412	N	4.0G	MI	19,3	14,1	64	54	59	58	59	58	0,1	0,1	-	nein
		0+412	N	5.OG	MI	19,3	16,9	64	54	59	58	59	58	0,1	0,1	-	nein
18	Großenhainer Straße 70_70a	0+403	S	EG	MI	18,9	3,0	64	54	53	52	53	52	0,1	0,1	-	nein
	3.2	0+403	S	1.0G	MI	18,9	5,8	64	54	61	59	61	59	0,1	0,1	-	nein
		0+403	S	2.OG	MI	18,9	8,6	64	54	60	59	61	59	0,1	0,1	-	nein
		0+403	S	3.OG	MI	18,9	11,4	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	-	nein
		0+403	S	4.0G	MI	18,9	14,2	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	-	nein
		0+403	S	5.OG	MI	18,9	17,0	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	-	nein



ıbj.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	10	W	Bes	stand	Aus	sbau	Diff.	alt/neu	wes.	Anspruch
۱r.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	And.	passiv
4		km				m	m	in d	B(A)	in o	B(A)	in d	B(A)		dB(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
19	Großenhainer Straße 70_70a	0+393	W	EG	MI	15,8	2,9	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	X	N
		0+393	W	1.0G	MI	15,8	5,7	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	X	N
		0+393	W	2.0G	MI	15,8	8,5	64	54	64	62	64	62	0,1	0,1	X	N
		0+393	W	3.OG	MI	15,8	11,3	64	54	63	62	63	62	0,1	0,1	X	N
		0+393	W	4.0G	MI	15,8	14,1	64	54	63	62	63	62	0,1	0,1	X	N
		0+393	W	5.OG	MI	15,8	16,9	64	54	62	61	63	61	0,1	0,1	X	N
50		0+382	N	EG	MI	18,6	2,9	64	54	53	52	53	52	0,1	0,1	900	nein
		0+382	N	1.0G	MI	18,6	5,7	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	(#0)	nein
		0+382	N	2.OG	MI	18,6	8,5	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	(50)	nein
		0+382	N	3.OG	MI	18,6	11,3	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	(7.)	nein
		0+382	N	4.0G	MI	18,6	14,1	64	54	59	58	59	58	0,1	0,1		nein
	The state of the s	0+382	N	5.OG	MI	18,6	16,9	64	54	59	58	59	58	0,1	0,1	-	nein
21	Großenhainer Straße 74	0+373	S	EG	MI	18,8	3,0	64	54	46	45	46	45	0,0	0,0	-	nein
1		0+373	S	1.0G	MI	18,8	5,8	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	*	nein
)		0+373	S	2.OG	MI	18,8	8,6	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	-	nein
1		0+373	S	3.OG	MI	18,8	11,4	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	-	nein
1		0+373	S	4.OG	MI	18,8	14,2	64	54	60	58	60	58	0,1	0,1	-	nein
		0+373	S	5.OG	MI	18,8	17,0	64	54	59	58	59	58	0,1	0,1	-	nein
22		0+362	W	EG	MI	15,9	2,9	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	X	N
		0+362	W	1.0G	MI	15,9	5,7	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	X	N
		0+362	W	2.OG	MI	15,9	8,5	64	54	64	62	64	62	0,1	0,1	X	N
		0+362	W	3.OG	MI	15,9	11,3	64	54	63	62	63	62	0,1	0,1	X	N
		0+362	W	4.OG	MI	15,9	14,1	64	54	63	62	63	62	0,1	0,1	X	N
		0+362	W	5.OG	MI	15,9	16,9	64	54	62	61	62	61	0,1	0,1	X	N
23		0+351	N	EG	MI	19,4	2,9	64	54	52	51	52	51	0,0	0,0	2	nein
	ł	0+351	N	1.0G	MI	19,4	5,7	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	-	nein
		0+351	N	2.OG	MI	19,4	8,5	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	-	nein
		0+351	N	3.OG	MI	19,4	11,3	64	54	60	58	60	58	0,1	0,1	-	nein
		0+351	N	4.0G	MI	19,4	14,1	64	54	59	58	59	58	0,1	0,1	-	nein
		0+351	N	5.OG	MI	19,4	16,9	64	54	59	58	59	58	0,1	0,1	-	nein



zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz
Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenbahn
Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

25	2 nhainer Straße 78	km 3 0+342 0+342 0+342 0+342 0+342 0+342 0+333	4 9 9 9 9 9 9 9	5 EG 1.OG 2.OG 3.OG	6 MI MI MI	m 7 20,0 20,0	m 8 3,0 5,8	9 64	Nacht IB(A) 10 54	Tag in d 11 46	Nacht B(A) 12 45	Tag in d 13 46	Nacht B(A)	15	Nacht dB(A) 16	And.	passiv 18
25		3 0+342 0+342 0+342 0+342 0+342 0+342 0+333	8 8 8 8 8	EG 1.OG 2.OG 3.OG	MI MI MI	7 20,0 20,0	3,0	9 64	10	11	12	13	14	15	to his market have been a second	17	18
25		0+342 0+342 0+342 0+342 0+342 0+342 0+333	8 8 8 8 8	EG 1.OG 2.OG 3.OG	MI MI MI	20,0 20,0	3,0	64							16	17	18
25	nhainer Straße 78	0+342 0+342 0+342 0+342 0+342 0+333	s s s	1.0G 2.0G 3.0G	MI MI	20,0			54	46	45	46					
		0+342 0+342 0+342 0+342 0+333	s s	2.OG 3.OG	MI		5.8	~ .				40	45	0,0	0,0	-	nein
		0+342 0+342 0+342 0+333	s s	3.OG	2002	000	-,-	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1	-	nein
		0+342 0+342 0+333	S	77.00		20,0	8,6	64	54	60	59	60	59	0,1	0,1		nein
		0+342 0+333	0.280		MI	20,0	11,4	64	54	60	58	60	58	0,1	0,1	-	nein
		0+333	S	4.OG	MI	20,0	14,2	64	54	59	58	59	58	0,1	0,1	-	nein
		T-57700000000000		5.OG	MI	20,0	17,0	64	54	59	58	59	58	0,1	0,1	-	nein
26 Großer		0.000	W	EG	MI	16,0	2,9	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	X	N
26 Großer		0+333	W	1.0G	MI	16,0	5,7	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	X	N
26 Großer		0+333	w	2.OG	MI	16,0	8,5	64	54	64	62	64	62	0,1	0,1	X	N
26 Großer		0+333	W	3.0G	MI	16,0	11,3	64	54	63	62	63	62	0,1	0,1	X	N
26 Großer		0+333	W	4.0G	MI	16,0	14,1	64	54	63	62	63	62	0,1	0,1	Х	N
26 Großer		0+333	W	5.OG	MI	16,0	16,9	64	54	62	61	62	61	0,1	0,1	Χ	N
	nhainer Straße 78b	0+320	W	EG	MI	16,1	2,9	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	X	N
		0+320	W	1.0G	MI	16,1	5,7	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	Х	N
		0+320	W	2.OG	MI	16,1	8,5	64	54	64	62	64	62	0,1	0,1	X	N
		0+320	W	3.OG	MI	16,1	11,3	64	54	63	62	63	62	0,1	0,1	Х	N
		0+320	W	4.0G	MI	16,1	14,1	64	54	63	62	63	62	0,1	0,1	X	N
		0+320	w	5.OG	MI	16,1	16,9	64	54	63	61	63	61	0,1	0,1	Χ	N
27 Zeithai	iner Straße 18	0+305	NW	EG	MI	22,4	2,9	64	54	61	59	61	59	0,2	0,1	-	nein
		0+305	NW	1.0G	MI	22,4	5,7	64	54	62	60	62	60	0,1	0,1	X	N
		0+305	NW	2.OG	MI	22,4	8,5	64	54	61	60	62	60	0,1	0,1	Х	N
F		0+305	NW	3.OG	MI	22,4	11,3	64	54	61	60	61	60	0,1	0,1	X	N
		0+305	NW	4.0G	MI	22,4	14,1	64	54	61	60	61	60	0,1	0,1	X	N
- 1		0+305	NW	5.OG	MI	22,4	16,9	64	54	61	60	61	60	0,1	0,1	X	N
28		0+300	NO	EG	MI	36,7	2,8	64	54	44	43	44	43	0,0	0,0	-	nein
ľ		0+300	NO	1.0G	MI	36,7	5,6	64	54	45	44	45	44	0,1	0,1		nein
1		0+300	NO	2.0G	MI	36,7	8,4	64	54	46	45	46	45	0,1	0,1		nein
		0+300	NO	3.OG	MI	36,7	11,2	64	54	47	46	47	46	0,1	0,1	-	nein
34		0+300	NO	4.OG	MI	36,7	14,0	64	54	47	46	47	46	0,1	0,1	-	nein
		0+300	NO	5.OG	MI	36,7	16,8	64	54	48	46	48	46	0,1	0,1		nein



EIBS GmbH Bernhardstraße 92 01187 Dresden

Unterlage 17.1.3.1 Tabelle 1 Seite 6 / 17

j.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A		GW	Bes	tand	Aus	sbau	Diff. a	alt/neu	wes.	Anspruch
r.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	in d	B(A)		
	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
9	Großenhainer Straße 82	0+292	SO	EG	MI	17,2	3,1	64	54	57	56	57	56	0,1	0,1	-	nein
		0+292	so	1.0G	MI	17,2	5,9	64	54	58	57	58	57	0,1	0,1	12	nein
		0+292	SO	2.0G	MI	17,2	8,7	64	54	59	57	59	57	0,1	0,1	-	nein
	ĺ	0+292	SO	3.OG	MI	17,2	11,5	64	54	59	57	59	57	0,1	0,1	-	nein
)		0+293	S	EG	MI	13,8	3,1	64	54	64	63	64	63	0,2	0,2	X	N
		0+293		1.0G	MI	13,8	5,9	64	54	64	63	64	63	0,1	0,1	X	N
		0+293		2.OG	MI	13,8	8,7	64	54	64	62	64	62	0,1	0,1	X	N
		0+293		3.OG	MI	13,8	11,5	64	54	63	62	63	62	0,1	0,1	X	N
		0+284	SW	EG	MI	11,4	3,1	64	54	66	65	66	65	0,4	0,4	X	T/N
	1	0+284	sw	1.0G	MI	11,4	5,9	64	54	66	64	66	65	0,3	0,3	X	T/N
		0+284	SW	2.OG	MI	11,4	8,7	64	54	65	64	66	64	0,2	0,2	X	T/N
		0+284	sw	3.OG	MI	11,4	11,5	64	54	65	64	65	64	0,2	0,2	X	T/N
2		0+275		EG	MI	15,9	3,0	64	54	62	60	62	61	0,4	0,4	X	N
-	1 1	0+275		1.0G	MI	15,9	5,8	64	54	62	61	62	61	0,3	0,3	X	N
		0+275		2.OG	MI	15,9	8,6	64	54	62	61	62	61	0,2	0,2	X	N
		0+275		3.OG	MI	15,9	11,4	64	54	62	60	62	61	0,2	0,2	X	N
3		0+278		EG	MI	20,7	3,0	64	54	47	46	47	46	0,1	0,1	-	nein
ŝ		0+278		1.0G	MI	20,7	5,8	64	54	48	47	48	47	0,1	0,1	-	nein
	1	0+278		2.OG	MI	20,7	8,6	64	54	48	47	48	47	0,0	0,0	-	nein
		0+278	NO	3.OG	MI	20,7	11,4	64	54	49	48	49	48	0,0	0,0	- 1	nein
	1	0+286	NO	EG	MI	24,1	3,0	64	54	46	45	46	45	0,0	0,0	- 4	nein
		0+286		1.0G	MI	24,1	5,8	64	54	47	46	47	46	0,1	0,1		nein
		0+286	100 miles	2.0G	MI	24,1	8,6	64	54	48	47	48	47	0,1	0,1	-	nein
		0+286		3.OG	MI	24,1	11,4	64	54	48	47	48	47	0,0	0,0	-	nein
5	Großenhainer Straße 84	0+265		EG	MI	14,4	2,9	64	54	62	61	62	61	0,4	0,4	X	N
		0+265		1.0G	MI	14,4	5,7	64	54	62	61	62	61	0,3	0,3	X	N
		0+265		2.OG	MI	14,4	8,5	64	54	62	61	62	61	0,3	0,3	X	N
		0+265		3.OG	MI	14,4	11,3	64	54	62	60	62	61	0,2	0,2	X	N



bj.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	1	GW	Bes	stand	Aus	sbau	Diff. a	alt/neu	wes.	Anspruch
lr.						V Total		Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	And.	passiv
		km				m	m	in (dB(A)	in c	IB(A)	in d	B(A)	in d	B(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
6	Großenhainer Straße 84	0+260	SW	EG	MI	11,1	2,9	64	54	66	65	67	66	0,6	0,6	X	T/N
		0+260	SW	1.0G	MI	11,1	5,7	64	54	66	65	67	65	0,4	0,4	X	T/N
		0+260	SW	2.OG	MI	11,1	8,5	64	54	66	65	66	65	0,3	0,3	X	T/N
	/ / /	0+260	SW	3.OG	MI	11,1	11,3	64	54	65	64	66	64	0,2	0,2	X	T/N
7	-\ / //	0+260	NO	EG	MI	24,5	2,9	64	54	50	49	50	49	0,0	0,0	-	nein
	11/1	0+260	NO	1.0G	MI	24,5	5,7	64	54	45	44	45	44	0,0	0,0	-	nein
		0+260	NO	2.OG	MI	24,5	8,5	64	54	46	45	46	45	0,0	0,0	1 14	nein
		0+260	NO	3.OG	MI	24,5	11,3	64	54	46	45	46	45	0,0	0,0		nein
8	Großenhainer Straße 86	0+248	SW	EG	MI	11,2	2,9	64	54	66	65	67	66	0,7	0,6	X	T/N
		0+248	SW	1.0G	MI	11,2	5,7	64	54	66	65	67	65	0,4	0,4	X	T/N
		0+248	SW	2.OG	MI	11,2	8,5	64	54	66	65	66	65	0,3	0,3	X	T/N
		0+248	SW	3.OG	MI	11,2	11,3	64	54	65	64	66	64	0,2	0,2	X	T/N
9	(1	0+242	NW	EG	MI	14,6	2,9	64	54	62	61	62	61	0,6	0,6	X	N
9.5		0+242	NW	1.0G	MI	14,6	5,7	64	54	62	61	62	61	0,4	0,4	X	N
	4 / //	0+242	NW	2.OG	MI	14,6	8,5	64	54	62	60	62	61	0,3	0,3	X	N
	1 1 1	0+242	NW	3.OG	MI	14,6	11,3	64	54	61	60	62	60	0,3	0,3	X	N
.0	3]	0+244	NO	EG	MI	24,6	2,9	64	54	46	44	46	44	0,1	0,1	-	nein
		0+244	NO	1.0G	MI	24,6	5,7	64	54	46	45	46	45	0,1	0,1	38	nein
		0+244	NO	2.OG	MI	24,6	8,5	64	54	46	45	46	45	0,0	0,0	-	nein
		0+244	NO	3.OG	MI	24,6	11,3	64	54	46	45	46	45	0,0	0,0	:*	nein
.1	Großenhainer Straße 88	0+233	SO	EG	MI	13,8	2,8	64	54	62	61	63	62	0,6	0,6	X	N
		0+233	SO	1.0G	MI	13,8	5,6	64	54	62	61	63	61	0,4	0,4	X	N
	() (0+233	SO	2.OG	MI	13,8	8,4	64	54	62	61	62	61	0,3	0,3	X	N
		0+233	so	3.OG	MI	13,8	11,2	64	54	62	61	62	61	0,3	0,2	X	N
.2		0+227	SW	EG	MI	11,1	2,9	64	54	66	65	67	65	0,8	0,7	X	T/N
	/ ()	0+227	SW	1.0G	MI	11,1	5,7	64	54	66	65	66	65	0,5	0,5	X	T/N
	B1 (A)10	0+227	SW	2.OG	MI	11,1	8,5	64	54	65	64	66	64	0,4	0,4	X	T/N
		0+227	SW	3.OG	MI	11,1	11,3	64	54	65	64	65	64	0,3	0,3	X	T/N



bj.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	10	3W	Bes	stand	Aus	sbau	Diff. a	alt/neu	wes.	Anspruch
۸r.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	And.	passiv
2000		km				m	m	in c	B(A)	in c	B(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	7-11	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
13	Großenhainer Straße 88	0+221	NW	EG	MI	13,0	2,9	64	54	62	61	63	62	0,6	0,6	X	N
		0+221	NW	1.0G	MI	13,0	5,7	64	54	62	61	63	61	0,5	0,5	X	N
		0+221	NW	2.OG	MI	13,0	8,5	64	54	62	61	62	61	0,4	0,4	X	N
		0+221	NW	3.OG	MI	13,0	11,3	64	54	61	60	62	60	0,3	0,3	X	N
14		0+226	NO	EG	MI	22,6	2,9	64	54	45	44	46	44	0,1	0,1	-	nein
7,00		0+226	NO	1.0G	MI	22,6	5,7	64	54	46	45	46	45	0,1	0,1	-	nein
		0+226	NO	2.OG	MI	22,6	8,5	64	54	46	44	46	44	0,1	0,1		nein
		0+226	NO	3.OG	MI	22,6	11,3	64	54	46	45	46	45	0,2	0,1	-	nein
15	Großenhainer Straße 90 Anbau	0+216	SO	EG	MI	14,0	2,9	64	54	62	61	63	61	0,6	0,6	X	N
16	(1)	0+213	SW	EG	MI	11,5	2,9	64	54	66	64	66	65	0,7	0,7	X	T/N
17	7/1	0+213	NO	EG	MI	18,7	2,9	64	54	45	44	45	44	0,2	0,2	-	nein
18	Großenhainer Straße 90	0+206	SW	EG	MI	11,6	2,9	64	54	66	64	66	65	0,7	0,6	X	T/N
		0+206	SW	1.0G	MI	11,6	5,7	64	54	65	64	66	65	0,5	0,5	X	T/N
		0+206	SW	2.OG	MI	11,6	8,5	64	54	65	64	65	64	0,4	0,3	X	T/N
19	(1.	0+201	NW	EG	MI	13,2	2,9	64	54	62	61	63	61	0,5	0,5	X	N
	1/ N	0+201	NW	1.0G	MI	13,2	5,7	64	54	62	61	62	61	0,4	0,4	X	N
	v / t	0+201	NW	2.OG	MI	13,2	8,5	64	54	62	60	62	61	0,3	0,3	X	N
50		0+204	NO	EG	MI	18,8	2,9	64	54	43	42	43	42	0,3	0,2	•	nein
		0+204	NO	1.0G	MI	18,8	5,7	64	54	44	43	44	43	0,2	0,2	-	nein
		0+204	NO	2.OG	MI	18,8	8,5	64	54	45	44	45	44	0,1	0,0		nein
51	Großenhainer Straße 92	0+191	SO	EG	MI	13,8	2,9	64	54	62	61	62	61	0,5	0,5	X	N
	/	0+191	so	1.0G	MI	13,8	5,7	64	54	62	61	62	61	0,4	0,4	X	N
52		0+183	SW	EG	MI	11,3	2,9	64	54	66	65	66	65	0,5	0,5	X	T/N
	/, \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	0+183	19000000	1.0G	MI	11,3	5,7	64	54	65	64	66	65	0,4	0,4	X	T/N
53	1 14	0+175	NW	EG	MI	14,5	2,9	64	54	62	60	62	61	0,4	0,3	X	N
	N 11 2	0+175	NW	1.0G	MI	14,5	5,7	64	54	62	60	62	61	0,3	0,3	X	N.
54		0+182	NO	EG	MI	24,9	2,9	64	54	43	42	44	42	0,1	0,1	-	nein
		0+182	NO	1.0G	MI	24,9	5,7	64	54	44	43	44	43	0,1	0,1		nein



bj.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A		GW	Bes	stand	Au	sbau	Diff. a	alt/neu	wes.	Anspruch
lr.			4.7					Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in c	B(A)	in c	iB(A)	in d	B(A)		200
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
55	Heidestraße 15	0+136	SO	EG	MI	17,8	3,3	64	54	59	58	60	58	0,3	0,2	-	nein
		0+136	so	1.0G	MI	17,8	6,1	64	54	60	58	60	58	0,2	0,2	-	nein
		0+136	SO	2.OG	MI	17,8	8,9	64	54	59	58	60	58	0,2	0,2	-	nein
		0+136	SO	3.OG	MI	17,8	11,7	64	54	59	58	59	58	0,2	0,2	-	nein
66		0+136	S	EG	MI	12,3	3,3	64	54	65	64	65	64	0,3	0,3	X	T/N
1.00	/1 /	0+136	S	1.0G	MI	12,3	6,1	64	54	65	63	65	63	0,2	0,2	X	T/N
	$\Lambda \setminus \Lambda$	0+136	S	2.OG	MI	12,3	8,9	64	54	64	63	64	63	0,2	0,1	X	N
		0+136	S	3.OG	MI	12,3	11,7	64	54	63	62	63	62	0,1	0,1	X	N
57	()	0+127	SW	EG	MI	11,4	3,3	64	54	66	65	66	65	0,3	0,3	X	T/N
5/5/	"	0+127	SW	1.0G	MI	11,4	6,1	64	54	65	64	66	64	0,2	0,2	X	T/N
		0+127	SW	2.OG	MI	11,4	8,9	64	54	65	64	65	64	0,2	0,2	X	T/N
		0+127	SW	3.OG	MI	11,4	11,7	64	54	64	63	64	63	0,2	0,1	X	N
58	Großenhainer Straße 96	0+113	SW	EG	MI	11,5	2,9	64	54	66	64	66	65	0,2	0,2	X	T/N
		0+113	SW	1.0G	MI	11,5	5,7	64	54	65	64	66	64	0,2	0,2	X	T/N
		0+113	SW	2.OG	MI	11,5	8,5	64	54	65	64	65	64	0,2	0,1	X	T/N
		0+113	SW	3.OG	MI	11,5	11,3	64	54	64	63	65	63	0,1	0,1	X	T/N
59		0+105	NW	EG	MI	14,0	2,9	64	54	62	61	62	61	0,2	0,2	X	N
270		0+105	NW	1.0G	MI	14,0	5,7	64	54	62	61	62	61	0,2	0,1	X	N
	1	0+105	NW	2.OG	MI	14,0	8,5	64	54	62	61	62	61	0,1	0,1	X	N
		0+105	NW	3.OG	MI	14,0	11,3	64	54	62	60	62	60	0,1	0,1	X	N
30		0+108	NO	EG	MI	22,9	2,9	64	54	43	42	43	42	0,1	0,1	-	nein
		0+108	NO	1.0G	MI	22,9	5,7	64	54	44	43	44	43	0,2	0,2	-	nein
		0+108	NO	2.OG	MI	22,9	8,5	64	54	44	43	44	43	0,2	0,2	-	nein
		0+108	NO	3.OG	MI	22,9	11,3	64	54	45	44	45	44	0,1	0,1	-	nein
31	Großenhainer Straße 98b	0+096	SO	EG	MI	14,3	2,8	64	54	62	61	62	61	0,2	0,2	X	N
		0+096	so	1.0G	MI	14,3	5,6	64	54	62	61	62	61	0,2	0,2	X	N
		0+096	so	2.OG	MI	14,3		64	54	62	60	62	60	0,1	0,1	X	N
		0+096	SO	3.OG	MI	14,3	11,2	64	54	61	60	61	60	0,1	0,1	X	N



oj.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A		GW	Bes	stand	Au	sbau	Diff.	alt/neu	wes.	Anspruch
r.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in c	B(A)	in c	IB(A)	inc	iB(A)		100
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
2	Großenhainer Straße 98b	0+086	SW	EG	MI	11,7	2,8	64	54	66	65	66	65	0,2	0,2	X	T/N
		0+086	SW	1.0G	MI	11,7	5,6	64	54	66	65	66	65	0,1	0,1	X	T/N
		0+086	SW	2.OG	MI	11,7	8,4	64	54	66	64	66	64	0,1	0,1	X	T/N
		0+086	SW	3.OG	MI	11,7	11,2	64	54	65	64	65	64	0,1	0,1	X	T/N
3	1 / 0/	0+088	NO	EG	MI	24,5	2,8	64	54	43	42	43	42	0,0	0,0	-	nein
	/ //	0+088	NO	1.0G	MI	24,5	5,6	64	54	43	42	43	42	0,0	0,0		nein
	Y 14	0+088	NO	2.OG	MI	24,5	8,4	64	54	44	43	44	43	0,0	0,0	-	nein
		0+088	NO	3.OG	MI	24,5	11,2	64	54	44	43	44	43	0,1	0,1	-	nein
4	Großenhainer Straße 100	0+068	SW	EG	MI	11,6	2,9	64	54	66	65	66	65	0,2	0,2	X	T/N
		0+068	SW	1.0G	MI	11,6	5,7	64	54	66	65	66	65	0,1	0,1	X	T/N
		0+068	SW	2.OG	MI	11,6	8,5	64	54	66	65	66	65	0,1	0,1	X	T/N
	/ 1 /	0+068	SW	3.OG	MI	11,6	11,3	64	54	65	64	65	64	0,1	0,1	X	T/N
5	/ / /	0+058	NW	EG	MI	14,7	2,9	64	54	62	61	62	61	0,1	0,1	X	N
	1 ///	0+058	NW	1.0G	MI	14,7	5,7	64	54	62	61	62	61	0,1	0,1	X	N
	1	0+058	NW	2.OG	MI	14,7	8,5	64	54	62	61	62	61	0,1	0,1	X	N
		0+058	NW	3.OG	MI	14,7	11,3	64	54	62	61	62	61	0,1	0,1	X	N
6		0+060	NO	EG	MI	23,7	2,9	64	54	50	49	50	49	0,1	0,1	5.00	nein
		0+060	NO	1.0G	MI	23,7	5,7	64	54	47	46	47	46	0,1	0,1	-	nein
		0+060	NO	2.OG	MI	23,7	8,5	64	54	47	46	47	46	0,1	0,0	-	nein
_		0+060	NO	3.OG	MI	23,7	11,3	64	54	47	46	47	46	0,0	0,0	-	nein
7	Großenhainer Straße 102	0+047	SO	EG	MI	14,4	2,9	64	54	62	61	63	61	0,2	0,1	X	N
		0+047	SO	1.0G	MI	14,4	5,7	64	54	63	61	63	61	0,1	0,1	X	N
		0+047	SO	2.OG	MI	14,4	8,5	64	54	63	61	63	61	0,1	0,1	X	N Tal
8	· / / / /	0+038	SW	EG	MI	11,7	3,0	64	54	66	65	66	65	0,2	0,1	X	T/N
	\	0+038	SW	1.0G	MI	11,7	5,8	64	54	66	65	66	65	0,1	0,1	X	T/N
	<u>\</u> \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	0+038	SW	2.OG	MI	11,7	8,6	64	54	65	64	65	64	0,1	0,1	X	T/N
9		0+029	NW	EG	MI	14,4	3,0	64	54	62	61	62	61	0,1	0,1	X	N
		0+029	NW	1.0G	MI	14,4	5,8	64	54	62	60	62	60 60	0,1	0,1	X	N N
		0+029	NW	2.OG	MI	14,4	8,6	64	54	61	60	61	60	0,1	0,1		L N



	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A		GW	Bes	stand	Au	sbau	Diff.	alt/neu	wes.	Anspruch
								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	And.	passiv
•		km				m	m		dB(A)	in c	B(A)	in c	iB(A)	in o	dB(A)	12000	S. Carrento
	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
)	Großenhainer Straße 102	0+042	NO	EG	MI	20,5	3,0	64	54	52	51	52	51	0,1	0,1	-	nein
***		0+042	NO	1.0G	MI	20,5	5,8	64	54	51	50	51	50	0,0	0,0	-	nein
		0+042	NO	2.OG	MI	20,5	8,6	64	54	52	51	52	51	0,1	0,1		nein
7	Großenhainer Straße 104	0+023	SO	EG	MI	15,2	2,9	64	54	62	60	62	61	0,1	0,1	X	N
	Chopornianor ou also 15 .	0+023	so	1.0G		15,2	5,7	64	54	62	60	62	61	0,1	0,1	X	N
		0+023	so	2.OG	MI	15,2	8,5	64	54	62	60	62	60	0,1	0,1	X	N
		0+023	so	3.0G	MI	15,2	11,3	64	54	61	60	61	60	0,1	0,1	X	N
	111	0+017	SW	EG	MI	12,3	2,9	64	54	66	64	66	64	0,1	0,1	X	T/N
	/. 1	0+017	SW	1.0G	MI	12,3		64	54	65	64	65	64	0,1	0,1	X	T/N
	/\ ///	0+017	SW	2.OG	MI	12,3	8,5	64	54	65	64	65	64	0,1	0,0	-	nein
	1 1/	0+017	SW	3.0G	MI	12,3	11,3	64	54	65	63	65	63	0,0	0,0	7.5	nein
	1	0+021	NO	EG	MI	23,1	2,9	64	54	46	45	46	45	0,0	0,0	- 15	nein
		0+021	NO	1.0G	MI	23,1	5,7	64	54	48	47	48	47	0,0	0,0		nein
	1	0+021	NO	2.OG	MI	23,1	8,5	64	54	49	48	49	48	0,1	0,1	-	nein
		0+021	NO	3.OG	MI	23,1	11,3	64	54	50	49	50	49	0,1	0,1	-	nein
	Großenhainer Straße 106	0+001	SW	EG	MI	12,7	3,0	64	54	66	65	66	65	0,0	0,0		nein
50	arobernamer etrase res	0+001	SW	1.0G	MI	12,7	5,8	64	54	66	65	66	64	0,0	0,0	-	nein
	1	0+001	SW	2.OG	MI	12,7	8,6	64	54	65	64	65	64	0,0	0,0	-	nein
		0+001	SW	3.0G	MI	12,7	11,4	64	54	65	64	65	64	0,0	0,0	-	nein
	1	0+000	NW	EG	MI	16,7	3,0	64	54	62	61	62	61	-0,1	-0,1	-	nein
	1	0+000	NW	1.0G	MI	16,7	5,8	64	54	62	61	62	61	-0,1	-0,1	-	nein
		0+000	NW	2.OG		16,7	8,6	64	54	62	61	62	61	-0,1	-0,1	:=	nein
		0+000	NW	3.OG		16,7	11,4	64	54	62	60	61	60	-0,1	-0,1	-	nein
		0+000	NO	EG	MI	24,4	3,0	64	54	47	46	47	46	-0,1	-0,1	-	nein
		0+000	NO	1.0G	950000	24,4	5,8	64	54	48	47	48	47	-0,1	-0,1	-	nein
	1	0+000	NO	2.OG		24,4	8,6	64	54	49	47	49	47	0,0	0,0	-	nein
		0+000	177-045-6-6-	3.0G	MI	24,4	11,4	64	54	48	47	48	46	-0,1	-0,1	- 4	nein



bj.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A		GW	Be	stand	Au	sbau	Diff.	alt/neu	wes.	Anspruch
lr.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in	dB(A)	in c	B(A)	in	dB(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
7	Großenhainer Straße 61	0+678	0	EG	WA	13,2	3,3	59	49	64	63	64	62	-0,4	-0,4	-	nein
		0+678	0	1.0G	WA	13,2	6,1	59	49	64	63	64	62	-0,3	-0,3	-	nein
		0+678	0	2.OG	WA	13,2	8,9	59	49	64	62	63	62	-0,2	-0,2	-	nein
		0+678	0	3.OG	WA	13,2	11,7	59	49	63	62	63	62	-0,2	-0,2	-	nein
		0+678	0	4.0G	WA	13,2	14,5	59	49	63	62	63	61	-0,2	-0,2	-	nein
'8	Großenhainer Straße 63	0+667	0	EG	WA	12,7	3,2	59	49	64	63	64	63	-0,3	-0,3	-	nein
		0+667	0	1.0G	WA	12,7	6,0	59	49	64	63	64	63	-0,3	-0,2	- 4	nein
		0+667	0	2.OG	WA	12,7	8,8	59	49	64	63	64	62	-0,2	-0,2		nein
		0+667	0	3.OG	WA	12,7	11,6	59	49	63	62	63	62	-0,2	-0,2	-	nein
		0+667	0	4.0G	WA	12,7	14,4	59	49	63	62	63	62	-0,1	-0,1	-	nein
'9	Großenhainer Straße 65	0+653	0	EG	WA	12,1	3,3	59	49	64	63	64	63	-0,3	-0,3	-	nein
		0+653	0	1.0G	WA	12,1	6,1	59	49	64	63	64	63	-0,2	-0,2	- 5	nein
		0+653	0	2.OG	WA	12,1	8,9	59	49	64	63	64	63	-0,2	-0,2	- 5	nein
		0+653	0	3.OG	WA	12,1	11,7	59	49	63	62	63	62	-0,1	-0,1	-	nein
		0+653	0	4.0G	WA	12,1	14,5	59	49	63	62	63	62	-0,1	-0,1		nein
10	Großenhainer Straße 67	0+636	0	EG	WA	11,4	3,4	59	49	65	64	64	63	-0,3	-0,3	Ψ.	nein
		0+636	0	1.0G	WA	11,4	6,2	59	49	64	63	64	63	-0,3	-0,3	-	nein
		0+636	0	2.OG	WA	11,4	9,0	59	49	64	63	64	63	-0,2	-0,2	-	nein
		0+636	0	3.OG	WA	11,4	11,8	59	49	64	62	63	62	-0,2	-0,2	-	nein
		0+636	0	4.OG	WA	11,4	14,6	59	49	63	62	63	62	-0,1	-0,1		nein
11	Großenhainer Straße 69	0+619	0	EG	WA	11,1	3,3	59	49	65	64	64	63	-0,4	-0,4	-	nein
		0+619	0	1.0G	WA	11,1	6,1	59	49	65	63	64	63	-0,3	-0,3	-	nein
		0+619	0	2.OG	WA	11,1	8,9	59	49	64	63	64	63	-0,2	-0,2	-	nein
		0+619	0	3.OG	WA	11,1	11,7	59	49	64	62	63	62	-0,2	-0,2	-	nein
		0+619	0	4.0G	WA	11,1	14,5	59	49	63	62	63	62	-0,1	-0,1	-	nein
12	Großenhainer Straße 71	0+602	0	EG	WA	11,0	3,4	59	49	65	64	64	63	-0,4	-0,4	-	nein
175	A PROPERTY OF THE PROPERTY OF	0+602	0	1.0G	WA	11,0	6,2	59	49	64	63	64	63	-0,3	-0,3		nein
		0+602	0	2.OG	WA	11,0	9,0	59	49	64	63	64	63	-0,2	-0,2	*	nein
		0+602	0	3.OG	WA	11,0	11,8	59	49	64	62	63	62	-0,2	-0,2	- 5	nein
		0+602	0	4.0G	WA	11,0	14,6	59	49	63	62	63	62	-0,1	-0,1	-	nein



bj.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	10	GW	Be	stand	Au	sbau	Diff.	alt/neu	wes.	Anspruch
lr.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	And.	passiv
		km				m	m	in c	dB(A)	in o	dB(A)	in c	IB(A)	in	dB(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
33	Großenhainer Straße 73	0+580	0	EG	WA	11,1	3,4	59	49	65	64	64	63	-0,5	-0,5	-	nein
		0+580	0	1.0G	WA	11,1	6,2	59	49	64	63	64	63	-0,4	-0,4	-	nein
		0+580	0	2.OG	WA	11,1	9,0	59	49	64	63	64	63	-0,3	-0,3		nein
		0+580	0	3.OG	WA	11,1	11,8	59	49	64	62	63	62	-0,2	-0,2	-	nein
34	Großenhainer Straße 75	0+559	0	EG	WA	10,9	3,3	59	49	65	64	64	63	-0,5	-0,5	-	nein
		0+559	0	1.0G	WA	10,9	6,1	59	49	65	63	64	63	-0,4	-0,4	-	nein
		0+559	0	2.OG	WA	10,9	8,9	59	49	64	63	64	63	-0,3	-0,3	-	nein
		0+559	0	3.0G	WA	10,9	11,7	59	49	64	62	63	62	-0,2	-0,2	-	nein
		0+559	0	4.0G	WA	10,9	14,5	59	49	63	62	63	62	-0,2	-0,2	-	nein
35		0+546	N	EG	WA	12,4	3,3	59	49	63	62	63	62	-0,4	-0,4	-	nein
		0+546	N	1.0G	WA	12,4	6,1	59	49	63	62	63	62	-0,3	-0,3	-	nein
		0+546	N	2.0G	WA	12,4	8,9	59	49	63	61	62	61	-0,2	-0,2	*	nein
		0+546	N	3.0G	WA	12,4	11,7	59	49	62	61	62	61	-0,1	-0,1	¥	nein
		0+546	N	4.0G	WA	12,4	14,5	59	49	62	61	62	60	-0,1	-0,1		nein
36	Weinböhlaer Straße 9	0+526	0	EG	WA	28,3	3,1	59	49	59	58	58	57	-0,2	-0,2		nein
		0+526	0	1.0G	WA	28,3	5,9	59	49	60	59	60	59	-0,3	-0,2	-	nein
		0+526	0	2.OG	WA	28,3	8,7	59	49	61	60	61	60	-0,1	-0,1		nein
		0+526	0	3.OG	WA	28,3	11,5	59	49	61	60	61	60	-0,1	-0,1	<u> =</u>	nein
17	Weinböhlaer Straße 11	0+497	SO	EG	GE	14,0	2,9	69	59	63	62	63	62	-0,2	-0,2	-	nein
		0+497	SO	1.0G	GE	14,0	5,7	69	59	63	62	63	62	-0,1	-0,1	*	nein
38		0+494	NO	EG	GE	13,4	2,9	69	59	65	64	64	63	-0,1	-0,1	-	nein
		0+494	NO	1.0G	GE	13,4	5,7	69	59	64	63	64	62	-0,1	-0,1		nein
19	Großenhainer Straße 81	0+467	S	EG	GE	14,2	2,9	69	59	61	60	61	60	-0,1	0,0	-	nein
		0+467	S	1.0G	GE	14,2	5,7	69	59	61	60	61	60	0,0	0,0	2	nein
		0+467	S	2.OG	GE	14,2	8,5	69	59	61	60	61	60	0,0	0,0	-	nein
		0+467	S	3.OG	GE	14,2	11,3	69	59	61	60	61	60	0,0	0,0	-	nein
10		0+456	0	EG	GE	10,2	2,9	69	59	65	64	65	64	0,0	0,0	-	nein
		0+456	0	1.0G	GE	10,2	5,7	69	59	65	64	65	64	0,0	0,0	-	nein
		0+456	0	2.OG	GE	10,2	8,5	69	59	65	64	65	64	0,0	0,0	2	nein
		0+456	0	3.OG	GE	10,2	11,3	69	59	65	64	65	64	0,0	0,0	+	nein
	Th	P.	2														



bj.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A		GW	Bes	stand	Au	sbau	Diff.	alt/neu	wes.	Anspruch
۱r.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in o	IB(A)	in c	IB(A)	in o	iB(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
31	Großenhainer Straße 83	0+436	0	EG	GE	10,1	2,9	69	59	65	64	65	64	0,0	0,0	(4)	nein
		0+436	0	1.0G	GE	10,1	5,7	69	59	65	64	65	64	0,0	0,0	×.	nein
		0+436	0	2.OG	GE	10,1	8,5	69	59	65	64	65	64	0,0	0,0	- 5	nein
		0+436	0	3.OG	GE	10,1	11,3	69	59	65	63	65	63	0,0	0,0	-	nein
32		0+425	N	EG	GE	12,7	2,8	69	59	62	61	62	61	0,0	0,0		nein
		0+425	N	1.0G	GE	12,7	5,6	69	59	62	61	62	61	0,0	0,0	-	nein
		0+425	N	2.OG	GE	12,7	8,4	69	59	62	61	62	61	0,0	0,0	-	nein
		0+425	N	3.OG	GE	12,7	11,2	69	59	62	60	62	60	0,1	0,1	-	nein
33	Großenhainer Straße 93	0+306	SO	EG	GE	11,4	2,7	69	59	63	62	63	62	0,0	0,0	-	nein
		0+306	SO	1.0G	GE	11,4	5,5	69	59	63	62	63	62	0,0	0,0	-	nein
		0+306	SO	2.OG	GE	11,4	8,3	69	59	63	61	63	61	0,0	0,0	-	nein
		0+306	SO	3.OG	GE	11,4	11,1	69	59	62	61	62	61	0,0	0,1	-	nein
14		0+299	NO	EG	GE	10,9	2,7	69	59	65	64	65	64	-0,1	-0,1	-	nein
		0+299	NO	1.0G	GE	10,9	5,5	69	59	65	64	65	64	-0,1	-0,1	* 1	nein
		0+299	NO	2.OG	GE	10,9	8,3	69	59	65	64	65	64	0,0	0,0	-	nein
		0+299	NO	3.OG	GE	10,9	11,1	69	59	65	64	65	63	0,0	0,0	-	nein
)5	Großenhainer Straße 95	0+275	SO	EG	GE	11,3		69	59	63	62	62	61	-0,2	-0,2	-	nein
	CONTRACTOR	0+275	so	1.0G	GE	11,3	5,7	69	59	63	62	63	62	-0,1	-0,1	-	nein
		0+275	SO	2.OG	GE	11,3	8,5	69	59	63	61	63	61	-0,1	-0,1	2	nein
		0+275	SO	3.OG	GE	11,3	11,3	69	59	62	61	62	61	0,0	0,0	-	nein
16		0+267	NO	EG	GE	8,8	2,9	69	59	66	65	66	65	-0,4	-0,4	*	nein
		0+267	NO	1.0G	GE	8,8	5,7	69	59	66	65	66	65	-0,2	-0,2	*	nein
		0+267	NO	2.OG	GE	8,8	8,5	69	59	66	65	66	64	-0,1	-0,1	-	nein
		0+267	NO	3.OG	GE	8,8	11,3	69	59	65	64	65	64	-0,1	-0,1		nein
17	Großenhainer Straße 97	0+252	NO	EG	GE	8,9	2,9	69	59	66	65	66	65	-0,4	-0,4	-	nein
		0+252	NO	1.0G	GE	8,9	5,7	69	59	66	65	66	65	-0,2	-0,2	-	nein
		0+252	NO	2.OG	GE	8,9	8,5	69	59	66	65	66	64	-0,2	-0,2	-	nein
		0+252	NO	3.OG	GE	8,9	11,3	69	59	65	64	65	64	-0,1	-0,1	-	nein



bj.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A		GW	Bes	stand	Au	sbau	Diff. a	alt/neu	wes.	Anspruch
٧r.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in d	IB(A)	in o	IB(A)	in d	B(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
38	Großenhainer Straße 97	0+245	NW	EG	GE	12,1	2,9	69	59	62	61	61	60	-0,4	-0,4	560	nein
		0+245	NW	1.0G	GE	12,1	5,7	69	59	62	61	62	60	-0,2	-0,2	-	nein
		0+245	NW	2.OG	GE	12,1	8,5	69	59	62	61	61	60	-0,2	-0,2		nein
		0+245	NW	3.OG	GE	12,1	11,3	69	59	61	60	61	60	-0,1	-0,1		nein
39	Großenhainer Straße 99	0+239	SO	EG	GE	12,1	2,8	69	59	62	61	62	61	-0,4	-0,3	-	nein
		0+239	SO	1.0G	GE	12,1	5,6	69	59	62	61	62	61	-0,2	-0,2	-	nein
		0+239	SO	2.OG	GE	12,1	8,4	69	59	62	61	62	61	-0,1	-0,1	-	nein
00		0+233	NO	EG	GE	9,4	2,8	69	59	66	65	65	64	-0,4	-0,4	-	nein
		0+233	NO	1.0G	GE	9,4	5,6	69	59	66	65	65	64	-0,3	-0,2	-	nein
		0+233	NO	2.OG	GE	9,4	8,4	69	59	65	64	65	64	-0,2	-0,2	-	nein
01		0+229	NW	EG	GE	11,0	2,8	69	59	63	62	63	61	-0,4	-0,4	-	nein
		0+229	NW	1.0G	GE	11,0	5,6	69	59	63	61	62	61	-0,2	-0,2	-	nein
		0+229	NW	2.OG	GE	11,0	8,4	69	59	62	61	62	61	-0,2	-0,1	-	nein
02		0+215	NO	1.0G	GE	18,5	5,5	69	59	63	62	63	62	-0,2	-0,2	*	nein
		0+215	NO	2.OG	GE	18,5	8,3	69	59	63	62	63	62	-0,1	-0,1	(**)	nein
		0+215	NO	3.OG	GE	18,5	11,1	69	59	63	62	63	62	-0,1	0,0		nein
		0+215	NO	4.0G	GE	18,5	13,9	69	59	63	62	63	62	-0,1	-0,1	-	nein
03	Großenhainer Straße 111	0+093	SO	EG	MI	11,3	2,8	64	54	62	61	62	61	-0,1	-0,1	-	nein
		0+093	SO	1.0G	MI	11,3	5,6	64	54	62	61	62	61	0,0	0,0	(4 0	nein
04		0+087	NO	EG	MI	9,8	3,3	64	54	66	65	66	65	-0,1	-0,1	*	nein
		0+087	NO	1.0G	MI	9,8	6,1	64	54	66	65	66	65	0,0	0,0	*1	nein
05	Großenhainer Straße 113	0+073	NO	EG	MI	9,8	2,8	64	54	66	65	66	65	-0,1	0,0		nein
		0+073	NO	1.0G	MI	9,8	5,6	64	54	66	65	66	65	0,0	0,0		nein
06	Großenhainer Straße 115	0+055	NO	EG	MI	9,9	2,8	64	54	66	64	65	64	-0,1	0,0	-	nein
		0+055	NO	1.0G	MI	9,9	5,6	64	54	66	64	66	64	0,0	0,0	-	nein
07	Großenhainer Straße 117	0+042	NO	EG	MI	10,0	2,9	64	54	66	65	66	64	0,0	0,0	-	nein
		0+042	NO	1.0G	MI	10,0	5,7	64	54	66	64	66	64	0,0	0,0	-	nein
		0+042	NO	2.OG	MI	10,0	8,5	64	54	65	64	65	64	0,0	0,0		nein



bj.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	IGW Tag Nacht in dB(A)		Bestand Tag Nacht in dB(A)		Ausbau Tag Nacht in dB(A)		Diff. alt/neu Tag Nacht in dB(A)		wes. And.	Anspruch passiv
lr.		km				m	m										
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
08	Großenhainer Straße 117	0+036	NW	EG	MI	12,7	2,9	64	54	62	61	62	61	0,0	0,0	-	nein
		0+036	NW	1.0G	MI	12,7	5,7	64	54	62	61	62	61	0,0	0,0	-	nein
		0+036	NW	2.OG	MI	12,7	8,5	64	54	62	61	62	61	0,0	0,0	- 4	nein
09	Großenhainer Straße 121	0+010	SO	EG	MI	12,1	3,4	64	54	62	61	62	61	0,0	0,0	-	nein
		0+010	SO	1.0G	MI	12,1	6,2	64	54	62	61	62	61	0,0	0,0	-	nein
		0+010	so	2.OG	MI	12,1	9,0	64	54	62	61	62	61	0,0	0,0		nein
10		0+003	NO	EG	MI	9,1	3,4	64	54	66	65	66	65	0,0	0,0	-	nein
nom.		0+003	NO	1.0G	MI	9,1	6,2	64	54	66	65	66	65	0,0	0,0	-	nein
		0+003	NO	2.OG	MI	9,1	9,0	64	54	65	64	65	64	0,0	0,0	- 0	nein



Spalten- nummer	Spalte	Beschreibung
1	Obj.	Objektnummer
2	Punktname	Bezeichnung des Immissionsortes
3	Station	Bau- oder Betriebskilometer
4	HFront	Himmelsrichtung der Gebäudeseite
5	sw	Stockwerk
6	Nutz	Gebietsnutzung
7	SA	Orthogonaler Abstand Immissionsort/Achse Verkehrsweg
8	H I-A	Höhe des Immissionsortes über Achse Verkehrsweg
9-10	IGW	Immissionsgrenzwert tags/nachts
11-12	Bestand	Beurteilungspegel Prognose ohne Ausbau tags/nachts
13-14	Ausbau	Beurteilungspegel Prognose mit Ausbau tags/nachts
15-16	Diff. alt/neu	Differenz Prognose ohne/mit Ausbau tags/nachts
17	wes.	Wesentliche Änderung: ja/nein
18	Anspruch	Anspruch auf passiven Lärmschutz tags/nachts bzw. Entschädigung Außenwohnbereich



Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenbahn Immissionsorte außerhalb des Bauabschnittes

Obj.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	1	GW	Bes	stand	Au	sbau	Diff.	alt/neu	wes.	Anspruch
Nr.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	And.	passiv
		km		9016		m	m	in	dB(A)	inc	IB(A)	in c	B(A)	in	dB(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
111	Großenhainer Straße 123	0+000	NO	EG	MI	14,8	2,8	64	54	57	56	57	56	-0,1	-0,1	-	nein
	Network and the American service of the service of	0+000	NO	1.0G	MI	14,8	5,6	64	54	58	57	58	57	0,0	0,0	-	nein
		0+000	NO	2.OG	MI	14,8	8,4	64	54	59	57	59	57	0,0	0,0	-	nein
112	1	0+000	NW	EG	MI	22,7	2,8	64	54	45	44	45	44	0,0	0,0	-	nein
		0+000	NW	1.0G	MI	22,7	5,6	64	54	46	45	46	45	0,0	0,0	-	nein
		0+000	NW	2.OG	MI	22,7	8,4	64	54	47	46	47	46	0,0	0,0	-	nein
113	Großenhainer Straße 125	0+000	SO	EG	MI	28,6	2,7	64	54	50	49	50	49	0,0	0,0	-	nein
	TO BENDER THE RECOGNISHED AND THE CONTRACT OF	0+000	SO	1.0G	MI	28,6	5,5	64	54	52	51	52	51	0,0	0,0	-	nein
		0+000	SO	2.OG	MI	28,6	8,3	64	54	53	52	53	52	0,0	0,0	-	nein
114		0+000	NO	EG	MI	32,6	2,7	64	54	50	49	50	49	0,0	0,0	-	nein
		0+000	NO	1.0G	MI	32,6	5,5	64	54	51	50	51	50	0,0	0,0		nein
		0+000	NO	2.OG	MI	32,6	8,3	64	54	52	51	52	51	0,0	0,0		nein



Spalten- nummer	Spalte	Beschreibung
1	Obj	Objektnummer
2	Punktname	Bezeichnung des Immissionsortes
3	Station	Bau- oder Betriebskilometer
4	HFront	Himmelsrichtung der Gebäudeseite
5	SW	Stockwerk
6	Nutz	Gebietsnutzung
7	SA	Orthogonaler Abstand Immissionsort/Achse Verkehrsweg
8	H I-A	Höhe des Immissionsortes über Achse Verkehrsweg
9-10	IGW	Immissionsgrenzwert tags/nachts
11-12	Bestand	Beurteilungspegel Prognose ohne Ausbau tags/nachts
13-14	Ausbau	Beurteilungspegel Prognose mit Ausbau tags/nachts
15-16	Diff. alt/neu	Differenz Prognose ohne/mit Ausbau tags/nachts
17	wes.	Wesentliche Änderung: ja/nein
18	Anspruch	Anspruch auf passiven Lärmschutz tags/nachts bzw. Entschädigung Außenwohnbereich



zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz
Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr
Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A		GW	Bes	stand	Au	sbau	Diff.	alt/neu	wes.	Anspruch
Vr.				515				Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	S13-11	S14-12	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in c	IB(A)	in c	IB(A)	inc	dB(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
1	Pestalozziplatz 22 (Gymnasium)	0+561	so	EG	SOS	44,6	3,0	57	0	52	45	52	46	0,0	0,1	-	nein
		0+561	SO	1.0G	SOS	44,6	5,8	57	0	53	46	53	46	0,0	0,0		nein
		0+561	SO	2.OG	SOS	44,6	8,6	57	0	52	45	52	45	0,0	0,1	9	nein
		0+561	SO	3.OG	SOS	44,6	11,4	57	0	52	45	52	45	0,0	0,0	¥3	nein
2		0+552	SW	EG	SOS	30,9	3,0	57	0	60	53	60	53	0,0	0,0	-	nein
		0+552	SW	1.0G	SOS	30,9	5,8	57	0	61	54	61	54	0,0	0,0	-	nein
		0+552	SW	2.OG	SOS	30,9	8,6	57	0	62	55	62	55	0,0	-0,1	(-)	nein
	1	0+552	SW	3.OG	SOS	30,9	11,4	57	0	62	55	62	55	0,0	0,0	-	nein
3		0+539	SW	EG	SOS	15,8	3,0	57	0	64	57	63	57	-0,2	-0,2	-	nein
	1	0+539	SW	1.0G	SOS	15,8	5,8	57	0	64	57	64	57	-0,1	-0,1		nein
		0+539	SW	2.OG	SOS	15,8	8,6	57	0	64	57	64	57	-0,1	-0,1	(2)	nein
		0+539	SW	3.OG	SOS	15,8	11,4	57	0	64	57	64	57	0,0	0,0	-	nein
4		0+528	NW	EG	SOS	18,2	3,1	57	0	63	56	63	56	-0,2	-0,2	190	nein
		0+528	NW	1.0G	SOS	18,2	5,9	57	0	64	57	64	57	-0,1	-0,1	-	nein
		0+528	NW	2.OG	SOS	18,2	8,7	57	0	64	57	64	57	-0,1	-0,1	-	nein
		0+528	NW	3.OG	SOS	18,2	11,5	57	0	64	57	64	57	-0,1	-0,1	-	nein
5		0+517	NW	EG	SOS	29,0	3,3	57	0	59	52	59	52	-0,1	-0,1	-	nein
		0+517	NW	1.0G	SOS	29,0	6,1	57	0	61	54	61	54	-0,1	-0,1	-	nein
		0+517	NW	2.OG	SOS	29,0	8,9	57	0	61	54	61	54	0,0	0,0	-	nein
	1	0+517	NW	3.OG	SOS	29,0	11,7	57	0	61	54	61	54	0,0	-0,1	-	nein
6		0+509	NW	EG	SOS	38,5	3,4	57	0	58	51	58	51	0,0	0,0	-	nein
		0+509	NW	1.0G	SOS	38,5	6,2	57	0	59	52	59	52	-0,1	-0,1	(8)	nein
		0+509	NW	2.OG	SOS	38,5	9,0	57	0	59	52	59	52	0,0	0,0	-	nein
		0+509	NW	3.OG	SOS	38,5	11,8	57	0	60	53	60	53	0,0	0,0	-	nein
7	Großenhainer Straße 66	0+479	SO	EG	MI	15,1	3,0	64	54	59	51	58	51	-0,4	-0,3	-	nein
		0+479	so	1.0G	MI	15,1	5,8	64	54	60	52	59	52	-0,2	-0,2	-	nein
		0+479	SO	2.OG	MI	15,1	8,6	64	54	60	53	60	53	-0,2	-0,1	-	nein
		0+479	so	3.OG	MI	15,1	11,4	64	54	60	53	60	53	-0,2	-0,1	-	nein
		0+479	SO	4.0G	MI	15,1	14,2	64	54	60	53	60	53	-0,1	-0,1	-	nein



Unterlagen 17.1.3.2 Tabelle 1 Seite 2 / 17

zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A		GW	Bes	stand	Aus	sbau		alt/neu	wes.	Anspruch
Nr.			To the			(1)		Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag		S13-11		And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in c	IB(A)	in d	B(A)	in d	B(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
8	Großenhainer Straße 66	0+479	S	EG	MI	13,8	3,0	64	54	62	55	62	55	-0,3	-0,2	=	nein
		0+479	S	1.0G	MI	13,8	5,8	64	54	63	56	63	55	-0,2	-0,2	-	nein
	1	0+479	S	2.OG	MI	13,8	8,6	64	54	63	56	63	55	-0,2	-0,1	-	nein
	1	0+479	S	3.OG	MI	13,8	11,4	64	54	63	56	63	55	-0,1	-0,2		nein
	1	0+479	S	4.OG	MI	13,8	14,2	64	54	63	55	63	55	-0,1	-0,1	-	nein
9		0+479	S	EG	MI	12,3	3,0	64	54	65	57	65	57	-0,3	-0,2	-	nein
	1	0+479	S	1.0G	MI	12,3	5,8	64	54	65	58	65	57	-0,2	-0,2		nein
	1	0+479	S	2.OG	MI	12,3	8,6	64	54	65	57	65	57	-0,1	-0,1	-	nein
	ł	0+479	S	3.OG	MI	12,3	11,4	64	54	65	57	64	57	-0,1	-0,1	-	nein
	1	0+479	S	4.OG	MI	12,3	14,2	64	54	64	57	64	57	0,0	-0,1	-	nein
10		0+477	S	EG	MI	11,0	3,0	64	54	65	58	65	57	-0,4	-0,4	-	nein
. •	1	0+477	S	1.0G	MI	11,0	5,8	64	54	65	58	65	58	-0,3	-0,3	-	nein
	1	0+477	S	2.OG	MI	11,0	8,6	64	54	65	58	65	57	-0,2	-0,2	_	nein
	1	0+477	S	3.OG	MI	11,0	11,4	64	54	65	57	65	57	-0,1	-0,1	-	nein
	1	0+477	S	4.0G	MI	11,0	14,2	64	54	64	57	64	57	-0,1	-0,1	-	nein
11		0+469	W	EG	MI	9,5	3,0	64	54	68	61	67	60	-0,5	-0,5		nein
	1	0+469	W	1.0G	MI	9,5	5,8	64	54	68	61	68	60	-0,4	-0,4	-	nein
		0+469	W	2.OG	MI	9,5	8,6	64	54	68	60	67	60	-0,3	-0,3	4	nein
	1	0+469	W	3.OG	MI	9,5	11,4	64	54	67	60	67	60	-0,2	-0,2	-	nein
	1	0+469	W	4.OG	MI	9,5	14,2	64	54	67	60	67	59	-0,2	-0,2	-	nein
12	1	0+455	W	EG	MI	9,8	3,0	64	54	68	61	68	60	-0,6	-0,5	-	nein
		0+455	W	1.0G	MI	9,8	5,8	64	54	68	61	68	61	-0,4	-0,4	-	nein
	1	0+455	W	2.OG	MI	9,8	8,6	64	54	68	61	68	60	-0,3	-0,3	_	nein
	1	0+455	W	3.OG	MI	9,8	11,4	64	54	68	60	67	60	-0,2	-0,3	2	nein
	1	0+455	W	4.0G	MI	9,8	14,2	64	54	67	60	67	60	-0,2	-0,2	-	nein
13	1	0+446	N	EG	MI	13,8	3,0	64	54	63	56	62	55	-0,6	-0,6	-	nein
	1	0+446	N	1.0G	MI	13,8	5,8	64	54	64	56	63	56	-0,6	-0,6	-	nein
	(0+446	N	2.OG	MI	13,8	8,6	64	54	64	56	63	56	-0,5	-0,5		nein
		0+446	N	3.OG	MI	13,8	11,4	64	54	63	56	63	55	-0,5	-0,4	=	nein
	1	0+446	N	4.OG	MI	13,8		64	54	63	56	63	55	-0,4	-0,4	u u	nein



Unterlagen 17.1.3.2 Tabelle 1 Seite 3 / 17

zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	ME SE	GW	Be	stand	Au	sbau	Diff. a	alt/neu	wes.	Anspruch
Nr.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	S13-11	S14-12	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in	dB(A)	inc	B(A)	in d	B(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
14	Großenhainer Straße 66	0+448	0	EG	MI	17,8	3,0	64	54	39	32	39	32	-0,2	-0,2	-	nein
	Commence of the commence of th	0+448	0	1.0G	MI	17,8	5,8	64	54	40	33	40	33	-0,2	-0,1	-	nein
		0+448	0	2.OG	MI	17,8	8,6	64	54	41	34	41	34	-0,1	-0,1	-	nein
		0+448	0	3.OG	MI	17,8	11,4	64	54	43	36	43	36	-0,1	-0,1	-	nein
		0+448	0	4.OG	MI	17,8	14,2	64	54	47	39	46	39	-0,1	-0,1	-	nein
15	Großenhainer Straße 68	0+435	S	EG	MI	13,6	3,0	64	54	63	56	63	56	-0,3	-0,3	-	nein
		0+435	S	1.0G	MI	13,6	5,8	64	54	64	57	64	56	-0,3	-0,2	-	nein
		0+435	S	2.OG	MI	13,6	8,6	64	54	64	57	64	56	-0,2	-0,2	-	nein
	1	0+435	S	3.OG	MI	13,6	11,4	64	54	64	56	64	56	-0,2	-0,2	-	nein
		0+435	S	4.0G	MI	13,6	14,2	64	54	64	56	63	56	-0,1	-0,1	-	nein
		0+435	S	5.OG	MI	13,6	17,0	64	54	63	56	63	56	-0,1	0,0	-	nein
16		0+424	W	EG	MI	10,0	3,0	64	54	68	60	67	60	-0,7	-0,7	-	nein
		0+424	W	1.0G	MI	10,0	5,8	64	54	68	60	67	60	-0,6	-0,6	-	nein
		0+424	W	2.OG	MI	10,0	8,6	64	54	67	60	67	60	-0,5	-0,4	-	nein
		0+424	W	3.OG	MI	10,0	11,4	64	54	67	60	67	59	-0,4	-0,3	-	nein
		0+424	W	4.OG	MI	10,0	14,2	64	54	67	59	66	59	-0,3	-0,3	-	nein
		0+424	W	5.OG	MI	10,0	17,0	64	54	66	59	66	59	-0,3	-0,2	-	nein
17		0+414	N	EG	MI	13,7	3,0	64	54	49	41	49	41	0,0	0,0	÷.	nein
		0+414	N	1.0G	MI	13,7	5,8	64	54	62	55	62	54	-0,3	-0,3	-	nein
		0+414	N	2.OG	MI	13,7	8,6	64	54	62	54	62	54	-0,2	-0,2	-	nein
		0+414	N	3.OG	MI	13,7	11,4	64	54	62	54	61	54	-0,2	-0,1	-	nein
		0+414	N	4.OG	MI	13,7	14,2	64	54	61	54	61	54	-0,1	-0,1	-	nein
		0+414	N	5.OG	MI	13,7	17,0	64	54	61	53	61	53	0,0	0,0	-	nein
18	Großenhainer Straße 70_70a	0+405	S	EG	MI	13,2	3,1	64	54	51	43	50	43	-0,1	-0,1	-	nein
		0+405	S	1.0G	MI	13,2	5,9	64	54	63	56	63	55	-0,4	-0,5	-	nein
		0+405	S	2.OG	MI	13,2	8,7	64	54	63	56	63	55	-0,4	-0,4	-	nein
	1	0+405	S	3.OG	MI	13,2	11,5	64	54	63	55	63	55	-0,3	-0,3	-	nein
	1	0+405	S	4.0G	MI	13,2	14,3	64	54	63	55	62	55	-0,3	-0,3		nein
		0+405	S	5.OG	MI	13,2	17,1	64	54	62	55	62	55	-0,2	-0,2	-	nein



Unterlagen 17.1.3.2 Tabelle 1 Seite 4 / 17

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A		GW	Bes	stand	Au	sbau	Diff. a	alt/neu	wes.	Anspruch
Nr.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	S13-11	S14-12	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	inc	B(A)	in c	B(A)	in d	IB(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
19	Großenhainer Straße 70 70a	0+394	W	EG	MI	10,2	3,0	64	54	66	59	66	59	-0,5	-0,5	-	nein
	_	0+394	W	1.0G	MI	10,2	5,8	64	54	67	59	66	59	-0,4	-0,4	-	nein
		0+394	W	2.OG	MI	10,2	8,6	64	54	66	59	66	59	-0,3	-0,3	-	nein
		0+394	W	3.OG	MI	10,2	11,4	64	54	66	59	66	58	-0,2	-0,2	4	nein
		0+394	W	4.OG	MI	10,2	14,2	64	54	66	58	65	58	-0,2	-0,1	-	nein
		0+394	w	5.OG	MI	10,2	17,0	64	54	65	58	65	58	-0,1	-0,1	-	nein
20		0+383	N	EG	MI	13,0	3,0	64	54	49	41	49	41	0,0	0,0	-	nein
		0+383	N	1.0G	MI	13,0	5,8	64	54	62	55	62	55	-0,3	-0,2	-	nein
		0+383	N	2.OG	MI	13,0	8,6	64	54	62	55	62	55	-0,2	-0,2	-	nein
		0+383	N	3.OG	MI	13,0	11,4	64	54	62	54	62	54	-0,1	-0,1	-	nein
		0+383	N	4.OG	MI	13,0	14,2	64	54	61	54	61	54	-0,1	-0,1	-	nein
		0+383	N	5.OG	MI	13,0	17,0	64	54	61	54	61	54	0,0	-0,1	-	nein
21	Großenhainer Straße 74	0+374	S	EG	MI	13,2	3,1	64	54	50	42	50	42	0,1	0,1	-	nein
	production of the production o	0+374	S	1.0G	MI	13,2	5,9	64	54	62	55	62	55	-0,3	-0,3	-	nein
		0+374	S	2.OG	MI	13,2	8,7	64	54	62	55	62	55	-0,2	-0,2	-	nein
		0+374	S	3.OG	MI	13,2	11,5	64	54	62	54	62	54	-0,2	-0,2	-	nein
		0+374	S	4.0G	MI	13,2	14,3	64	54	62	54	61	54	-0,1	-0,1	-	nein
		0+374	S	5.OG	MI	13,2	17,1	64	54	61	54	61	54	-0,1	-0,1	-	nein
22		0+363	W	EG	MI	10,3	3,0	64	54	66	59	66	58	-0,4	-0,5	-	nein
		0+363	W	1.0G	MI	10,3	5,8	64	54	66	59	66	59	-0,3	-0,4	-	nein
		0+363	W	2.OG	MI	10,3	8,6	64	54	66	59	66	59	-0,2	-0,2	-	nein
		0+363	W	3.OG	MI	10,3	11,4	64	54	66	58	66	58	-0,2	-0,2	-	nein
		0+363	W	4.OG	MI	10,3	14,2	64	54	65	58	65	58	-0,1	-0,1	-	nein
		0+363	W	5.OG	MI	10,3	17,0	64	54	65	57	65	57	-0,1	0,0	-	nein
23		0+353	N	EG	MI	13,8	3,0	64	54	48	41	48	41	-0,1	-0,1	-	nein
		0+353	N	1.0G	MI	13,8	5,8	64	54	62	55	62	54	-0,3	-0,3	-	nein
		0+353	N	2.OG	MI	13,8	8,6	64	54	62	54	62	54	-0,2	-0,2		nein
		0+353	N	3.OG	MI	13,8	11,4	64	54	62	54	61	54	-0,2	-0,2	-	nein
		0+353	N	4.0G	MI	13,8	14,2	64	54	61	54	61	54	-0,1	-0,1	-	nein
		0+353	N	5.OG	MI	13,8	17,0	64	54	61	54	61	53	-0,1	-0,1	*	nein



Unterlagen 17.1.3.2 Tabelle 1 Seite 5 / 17

zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz
Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr
Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	10	GW	Bes	stand	Au	sbau	Diff. a	alt/neu	wes.	Anspruch
Nr.		V STATE OF						Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	S13-11	S14-12	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	inc	B(A)	inc	dB(A)	in d	B(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
24	Großenhainer Straße 78	0+344	S	EG	MI	14,4	3,1	64	54	49	42	50	42	0,4	0,3	-	nein
		0+344	S	1.0G	MI	14,4	5,9	64	54	62	54	62	54	-0,2	-0,1		nein
		0+344	S	2.OG	MI	14,4	8,7	64	54	62	54	62	54	-0,1	-0,1	-	nein
	1	0+344	S	3.OG	MI	14,4	11,5	64	54	61	54	61	54	-0,1	0,0	1 <u>2</u> 1	nein
	1	0+344	S	4.0G	MI	14,4	14,3	64	54	61	54	61	54	0,0	0,0	-	nein
	1	0+344	S	5.OG	MI	14,4	17,1	64	54	61	53	61	53	0,1	0,1	-	nein
25	1	0+334	W	EG	MI	10,4	3,1	64	54	66	59	66	58	-0,4	-0,4	-	nein
	1	0+334	W	1.0G	MI	10,4	5,9	64	54	66	59	66	59	-0,3	-0,3	-	nein
	1	0+334	W	2.OG	MI	10,4	8,7	64	54	66	59	66	58	-0,2	-0,3	-	nein
		0+334	W	3.OG	MI	10,4	11,5	64	54	66	58	66	58	-0,2	-0,1	-	nein
		0+334	W	4.OG	MI	10,4	14,3	64	54	65	58	65	58	-0,1	-0,1	-	nein
		0+334	W	5.OG	MI	10,4	17,1	64	54	65	58	65	57	-0,1	-0,1	-	nein
26	Großenhainer Straße 78b	0+321	W	EG	MI	10,5	3,0	64	54	66	59	66	58	-0,4	-0,4	3 = 00	nein
		0+321	W	1.0G	MI	10,5	5,8	64	54	66	59	66	59	-0,3	-0,3		nein
		0+321	W	2.OG	MI	10,5	8,6	64	54	66	59	66	59	-0,2	-0,3		nein
		0+321	W	3.OG	MI	10,5	11,4	64	54	66	58	66	58	-0,1	-0,1	=	nein
		0+321	W	4.0G	MI	10,5	14,2	64	54	66	58	65	58	-0,1	-0,1	145	nein
		0+321	W	5.OG	MI	10,5	17,0	64	54	65	58	65	58	0,0	-0,1	-	nein
27	Zeithainer Straße 18	0+306	NW	EG	MI	16,8	2,9	64	54	62	55	62	55	-0,2	-0,2	-	nein
	AND AND AND CONTRACTOR AND	0+306	NW	1.0G	MI	16,8	5,7	64	54	63	55	63	55	-0,1	0,0	-	nein
		0+306	NW	2.OG	MI	16,8	8,5	64	54	63	55	63	55	0,0	-0,1	-	nein
		0+306	NW	3.OG	MI	16,8	11,3	64	54	63	55	63	55	0,0	0,0	-	nein
	1	0+306	NW	4.OG	MI	16,8	14,1	64	54	62	55	62	55	0,0	0,0	-	nein
		0+306	NW	5.OG	MI	16,8	16,9	64	54	62	55	62	55	0,1	0,0	*	nein
28		0+302	NO	EG	MI	31,0	2,8	64	54	45	38	45	38	0,0	0,0	-	nein
		0+302	NO	1.0G	MI	31,0	5,6	64	54	46	39	46	39	0,0	0,0	-	nein
	1	0+302	NO	2.OG	MI	31,0	8,4	64	54	47	40	47	40	-0,1	0,0	-	nein
	1	0+302	NO	3.OG	MI	31,0	11,2	64	54	48	41	48	41	0,0	0,0	i w	nein
	1	0+302	NO	4.OG	MI	31,0	14,0	64	54	49	42	49	42	-0,1	-0,1	-	nein
		0+302	NO	5.OG	MI	31,0	16,8	64	54	50	43	50	43	-0,1	-0,1		nein



Unterlagen 17.1.3.2 Tabelle 1 Seite 6 / 17

zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz
Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr
Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A		GW	Bes	tand	Aus	sbau	Diff. a	alt/neu	wes.	Anspruch
Nr.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	S13-11	S14-12	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in d	B(A)	in o	B(A)	in d	B(A)	100	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
29	Großenhainer Straße 82	0+293	SO	EG	MI	11,5	3,0	64	54	61	53	60	53	-0,5	-0,5	14 3	nein
		0+293	SO	1.0G	MI	11,5	5,8	64	54	61	54	61	54	-0,3	-0,3		nein
		0+293	so	2.OG	MI	11,5	8,6	64	54	62	54	61	54	-0,2	-0,2		nein
		0+293	so	3.OG	MI	11,5	11,4	64	54	61	54	61	54	-0,2	-0,2	-	nein
30		0+294	S	EG	MI	8,2	3,0	64	54	66	59	66	58	-0,4	-0,3		nein
2000		0+294	S	1.0G	MI	8,2	5,8	64	54	66	58	66	58	-0,2	-0,2		nein
	L.	0+294	S	2.OG	MI	8,2	8,6	64	54	66	58	65	58	-0,1	0,0	-	nein
		0+294	S	3.OG	MI	8,2	11,4	64	54	65	58	65	58	0,0	0,0	-	nein
31		0+284	SW	EG	MI	5,8	3,0	64	54	69	62	69	61	-0,5	-0,5	-	nein
		0+284	SW	1.0G	MI	5,8	5,8	64	54	69	62	69	61	-0,2	-0,2	-	nein
		0+284	SW	2.OG	MI	5,8	8,6	64	54	68	61	68	61	-0,1	-0,1	(=.)	nein
	1	0+284	SW	3.OG	MI	5,8	11,4	64	54	68	60	68	60	0,0	0,0	-	nein
32	l .	0+276	NW	EG	MI	10,3	3,0	64	54	65	57	64	57	-0,2	-0,1	-	nein
580	i .	0+276	NW	1.0G	MI	10,3	5,8	64	54	65	57	65	57	-0,1	-0,1	-	nein
	1	0+276	NW	2.OG	MI	10,3	8,6	64	54	65	57	65	57	-0,1	-0,1	100	nein
	1	0+276	NW	3.OG	MI	10,3	11,4	64	54	64	57	64	57	0,0	0,0		nein
33	1 .	0+278	NO	EG	MI	15,1	3,0	64	54	43	35	43	35	-0,1	-0,1		nein
200		0+278	NO	1.0G	MI	15,1	5,8	64	54	43	36	43	36	-0,1	-0,1	-	nein
		0+278	NO	2.OG	MI	15,1	8,6	64	54	44	37	44	37	-0,1	-0,1	-	nein
		0+278	NO	3.OG	MI	15,1	11,4	64	54	45	38	45	38	-0,1	0,0	140	nein
34		0+286	NO	EG	MI	18,5	3,0	64	54	46	39	46	38	0,0	-0,1	1140	nein
		0+286	NO	1.0G	MI	18,5	5,8	64	54	47	40	47	40	0,0	-0,1	-	nein
	1	0+286	NO	2.OG	MI	18,5	8,6	64	54	48	41	48	41	0,0	-0,1	1 . .	nein
	T .	0+286	NO	3.OG	MI	18,5	11,4	64	54	49	42	49	42	0,0	-0,1	-	nein
35	Großenhainer Straße 84	0+266	SO	EG	MI	8,8	2,9	64	54	65	57	64	57	-0,2	-0,2	-	nein
A SEC		0+266	so	1.0G	MI	8,8	5,7	64	54	65	57	65	57	-0,1	-0,1	-	nein
		0+266	so	2.OG	М	8,8	8,5	64	54	64	57	64	57	0,1	0,0	-	nein
		0+266	so	3.OG	MI	8,8	11,3	64	54	64	56	64	57	0,1	0,2	-	nein



Unterlagen 17.1.3.2 Tabelle 1 Seite 7 / 17

zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A		GW	Bes	stand	Au	sbau	Diff.	alt/neu	wes.	Anspruch
Nr.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	S13-11	S14-12	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in c	iB(A)	in c	iB(A)	ind	IB(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
36	Großenhainer Straße 84	0+260	SW	EG	MI	5,5	3,0	64	54	71	63	70	63	-0,4	-0,4	100	nein
		0+260	SW	1.0G	MI	5,5	5,8	64	54	70	63	70	63	-0,2	-0,1		nein
		0+260	SW	2.OG	MI	5,5	8,6	64	54	69	62	69	62	-0,1	0,0	-	nein
		0+260	SW	3.OG	MI	5,5	11,4	64	54	69	61	69	61	0,0	0,0	-	nein
37		0+260	NO	EG	MI	18,9	3,0	64	54	47	40	48	40	0,2	0,2	-	nein
		0+260	NO	1.0G	MI	18,9	5,8	64	54	43	36	43	35	0,0	-0,1	-	nein
	4	0+260	NO	2.OG	MI	18,9	8,6	64	54	44	37	44	37	0,0	0,0	-	nein
		0+260	NO	3.OG	MI	18,9	11,4	64	54	46	38	46	38	0,1	0,0	-	nein
38	Großenhainer Straße 86	0+248	SW	EG	MI	5,5	2,9	64	54	71	63	70	63	-0,4	-0,5		nein
on later		0+248	SW	1.0G	MI	5,5	5,7	64	54	70	63	70	62	-0,2	-0,2	-	nein
		0+248	SW	2.OG	MI	5,5	8,5	64	54	69	62	69	62	-0,1	-0,1	-	nein
	1	0+248	SW	3.OG	MI	5,5	11,3	64	54	69	61	68	61	-0,1	0,0		nein
39		0+242	NW	EG	MI	9,0	3,0	64	54	64	57	64	57	-0,2	-0,2	-	nein
		0+242	NW	1.0G	MI	9,0	5,8	64	54	64	57	64	57	-0,1	-0,1	·	nein
		0+242	NW	2.OG	MI	9,0	8,6	64	54	64	57	64	57	0,0	0,0	-	nein
	1	0+242	NW	3.OG	MI	9,0	11,4	64	54	63	56	64	56	0,1	0,1	-	nein
40		0+244	NO	EG	MI	19,0	3,0	64	54	42	35	42	35	0,0	0,0		nein
1000		0+244	NO	1.0G	MI	19,0	5,8	64	54	43	35	43	35	0,0	0,0	77	nein
		0+244	NO	2.OG	MI	19,0	8,6	64	54	44	36	44	36	0,0	0,0	-	nein
		0+244	NO	3.OG	MI	19,0	11,4	64	54	46	38	46	38	0,0	-0,1	<u>u</u> /	nein
41	Großenhainer Straße 88	0+233	so	EG	MI	8,2	2,9	64	54	66	58	65	58	-0,2	-0,2	-	nein
		0+233	so	1.0G	MI	8,2	5,7	64	54	66	58	65	58	-0,2	-0,1	-	nein
	1	0+233	so	2.OG	MI	8,2	8,5	64	54	65	58	65	58	-0,1	-0,1	+	nein
		0+233	so	3.OG	MI	8,2	11,3	64	54	65	57	65	57	0,0	0,0	-	nein
42		0+227	SW	EG	MI	5,5	3,0	64	54	69	62	69	62	-0,4	-0,4	-	nein
	1	0+227	sw	1.0G	MI	5,5	5,8	64	54	69	62	69	61	-0,2	-0,2	-	nein
	1	0+227	sw	2.OG	MI	5,5	8,6	64	54	68	61	68	61	-0,1	-0,1	-	nein
		0+227	sw	3.OG	MI	5,5	11,4	64	54	68	60	68	60	0,0	-0,1	-	nein



zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	PILE VI	GW	Bes	stand	Aus	sbau	Diff.	alt/neu	wes.	Anspruch
Nr.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	S13-11	S14-12	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in c	B(A)	in c	B(A)	inc	B(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
43	Großenhainer Straße 88	0+221	NW	EG	MI	7,4	3,0	64	54	65	57	64	57	-0,3	-0,3		nein
		0+221	NW	1.0G	MI	7,4	5,8	64	54	65	57	64	57	-0,2	-0,2	-	nein
		0+221	NW	2.OG	MI	7,4	8,6	64	54	64	57	64	57	-0,1	-0,1	*	nein
		0+221	NW	3.OG	MI	7,4	11,4	64	54	64	56	63	56	-0,1	0,0	-	nein
44		0+227	NO	EG	MI	17,0	3,0	64	54	42	34	41	34	0,0	0,0		nein
		0+227	NO	1.0G	MI	17,0	5,8	64	54	42	35	42	35	0,0	0,0	-	nein
		0+227	NO	2.OG	MI	17,0		64	54	43	35	43	35	0,0	0,0		nein
		0+227	NO	3.OG	MI	17,0	11,4	64	54	45	38	45	38	0,0	-0,1	*	nein
45	Großenhainer Straße 90 Anbau	0+216	SO	EG	MI	8,3	3,0	64	54	64	57	64	57	-0,3	-0,3	2.5	nein
46	CONTROL CONTRO	0+213	SW	EG	MI	5,9	3,0	64	54	69	61	68	61	-0,5	-0,5	-	nein
47		0+214	NO	EG	MI	13,1	3,0	64	54	46	39	46	39	0,0	-0,1	-	nein
48	Großenhainer Straße 90	0+206	SW	EG	MI	6,0	3,0	64	54	69	61	68	61	-0,5	-0,5	-	nein
		0+206	SW	1.0G	MI	6,0	5,8	64	54	68	61	68	60	-0,3	-0,3	19	nein
		0+206	SW	2.OG	MI	6,0	8,6	64	54	68	60	67	60	-0,2	-0,1	(-	nein
49	1	0+201	NW	EG	MI	7,6	3,0	64	54	65	57	64	57	-0,4	-0,4		nein
		0+201	NW	1.0G	MI	7,6	5,8	64	54	64	57	64	57	-0,3	-0,3		nein
		0+201	NW	2.0G	MI	7,6	8,6	64	54	64	57	64	56	-0,1	-0,1	-	nein
50		0+204	NO	EG	MI	13,2	3,0	64	54	42	34	42	34	0,0	0,0		nein
		0+204	NO	1.0G	MI	13,2	5,8	64	54	43	36	43	36	0,0	-0,1	· ·	nein
		0+204	NO	2.OG	MI	13,2	8,6	64	54	48	40	48	40	0,0	0,0		nein
51	Großenhainer Straße 92	0+191	SO	EG	MI	8,2	3,0	64	54	64	57	64	57	-0,4	-0,4	E#	nein
		0+191	SO	1.0G	MI	8,2	5,8	64	54	64	57	64	57	-0,3	-0,3	-	nein
52		0+183	SW	EG	MI	5,7	3,0	64	54	69	61	68	61	-0,6	-0,5		nein
		0+183	SW	1.0G	MI	5,7	5,8	64	54	68	61	68	60	-0,4	-0,4		nein
53		0+175	NW	EG	MI	8,9	3,0	64	54	64	56	63	56	-0,5	-0,5	-	nein
		0+175	NW	1.0G	MI	8,9	5,8	64	54	64	57	64	56	-0,4	-0,4	-	nein
54		0+182	NO	EG	MI	19,3	3,0	64	54	47	39	47	39	-0,2	-0,2	-	nein
		0+182	NO	1.0G	MI	19,3	5,8	64	54	48	41	48	41	-0,2	-0,1	-	nein



Unterlagen 17.1.3.2 Tabelle 1 Seite 9 / 17

zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz
Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr
Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A		GW	Bes	stand	Au	sbau	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	alt/neu	wes.	Anspruch
Nr.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	S13-11	S14-12	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in c	iB(A)	in c	IB(A)	in d	B(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
55	Heidestraße 15	0+136	so	EG	MI	12,2	3,5	64	54	62	54	61	54	-0,3	-0,3	-	nein
		0+136	SO	1.0G	MI	12,2	6,3	64	54	62	55	62	54	-0,3	-0,3	-	nein
		0+136	SO	2.OG	MI	12,2	9,1	64	54	62	55	62	54	-0,2	-0,2	-	nein
	1	0+136	so	3.OG	MI	12,2	11,9	64	54	62	54	62	54	-0,1	-0,1	-	nein
56	1	0+136	S	EG	MI	6,7	3,5	64	54	67	60	66	59	-0,5	-0,5	-	nein
-	1	0+136	S	1.0G	MI	6,7	6,3	64	54	66	59	66	59	-0,3	-0,3	-	nein
	1	0+136	S	2.OG	MI	6,7	9,1	64	54	66	58	66	58	-0,2	-0,1	-	nein
	1	0+136	S	3.OG	MI	6,7	11,9	64	54	65	58	65	57	-0,1	-0,1	4	nein
57		0+127	SW	EG	MI	5,8	3,5	64	54	69	62	69	61	-0,6	-0,6	±	nein
٠.		0+127	SW	1.0G	MI	5,8	6,3	64	54	69	61	68	61	-0,4	-0,4	(a)	nein
		0+127	SW	2.OG	MI	5,8	9,1	64	54	68	60	68	60	-0,2	-0,2	-	nein
		0+127	SW	3.OG	MI	5,8	11,9	64	54	67	60	67	60	-0,2	-0,2		nein
58	Großenhainer Straße 96	0+113	SW	EG	MI	5,9	3,0	64	54	69	62	69	61	-0,6	-0,6	-	nein
		0+113	SW	1.0G	MI	5,9	5,8	64	54	69	61	68	61	-0,3	-0,3	8	nein
	1	0+113	SW	2.OG	MI	5,9	8,6	64	54	68	61	68	60	-0,2	-0,2	2	nein
		0+113	SW	3.OG	MI	5,9	11,4	64	54	67	60	67	60	-0,1	-0,2	-	nein
59		0+105	NW	EG	MI	8,4	3,0	64	54	65	58	65	57	-0,3	-0,3	-	nein
	1	0+105	NW	1.0G	MI	8,4	5,8	64	54	65	58	65	57	-0,2	-0,2	-	nein
	Í	0+105	NW	2.OG	MI	8,4	8,6	64	54	65	57	65	57	-0,2	-0,2	-	nein
	1	0+105	NW	3.OG	MI	8,4	11,4	64	54	64	57	64	57	-0,1	-0,1	-	nein
60	1	0+108	NO	EG	MI	17,2	3,0	64	54	39	31	39	31	-0,1	-0,1	-	nein
	1	0+108	NO	1.0G	MI	17,2	5,8	64	54	40	33	40	33	-0,1	-0,2	-	nein
		0+108	NO	2.OG	MI	17,2	8,6	64	54	43	35	43	35	-0,1	-0,2		nein
		0+108	NO	3.OG	MI	17,2	11,4	64	54	45	38	45	38	0,0	-0,2	-	nein
61	Großenhainer Straße 98b	0+096	SO	EG	MI	8,7	2,9	64	54	64	57	64	57	-0,4	-0,5	-	nein
		0+096	SO	1.0G	MI	8,7	5,7	64	54	64	57	64	57	-0,3	-0,3	-	nein
	1	0+096	SO	2.OG	MI	8,7	8,5	64	54	64	56	64	56	-0,2	-0,2		nein
		0+096	SO	3.OG	MI	8,7	11,3	64	54	63	56	63	56	-0,1	-0,2	-	nein



Unterlagen 17.1.3.2 Tabelle 1 Seite 10 / 17

zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	1000	GW	Bes	stand	Aus	sbau	Diff. a	alt/neu	wes.	Anspruch
Nr.					TO BE			Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	S13-11	S14-12	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in c	B(A)	in d	B(A)	in d	B(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
62	Großenhainer Straße 98b	0+086	SW	EG	MI	6,0	2,9	64	54	70	62	69	62	-0,4	-0,4	-	nein
-50.00	Section and appropriate court to an experience and a section of the section of the court of the	0+086	SW	1.0G	MI	6,0	5,7	64	54	69	62	69	62	-0,2	-0,2	-	nein
		0+086	SW	2.OG	MI	6,0	8,5	64	54	69	61	69	61	-0,1	-0,1	:=:	nein
	1	0+086	SW	3.OG	MI	6,0	11,3	64	54	68	61	68	61	-0,1	-0,1	-	nein
63	1	0+088	NO	EG	MI	18,8	2,9	64	54	40	32	39	32	-0,2	-0,6	-	nein
		0+088	NO	1.0G	MI	18,8	5,7	64	54	41	33	41	33	-0,1	-0,6	-	nein
		0+088	NO	2.OG	MI	18,8	8,5	64	54	42	35	42	34	-0,1	-0,6	2=0	nein
		0+088	NO	3.OG	MI	18,8	11,3	64	54	44	37	44	36	-0,1	-0,6	-	nein
64	Großenhainer Straße 100	0+067	SW	EG	MI	5,9	3,0	64	54	70	63	70	62	-0,2	-0,3	-:	nein
		0+067	SW	1.0G	MI	5,9	5,8	64	54	70	62	70	62	-0,1	-0,1	-	nein
		0+067	SW	2.OG	MI	5,9	8,6	64	54	69	62	69	62	0,0	-0,1	~	nein
	1	0+067	SW	3.OG	MI	5,9	11,4	64	54	68	61	68	61	0,0	-0,1	2	nein
65		0+057	NW	EG	MI	9,1	3,0	64	54	65	58	65	58	0,0	0,0	-	nein
12000	1	0+057	NW	1.0G	MI	9,1	5,8	64	54	65	58	65	58	0,0	0,0		nein
	1	0+057	NW	2.OG	MI	9,1	8,6	64	54	65	57	65	57	0,0	0,0	I.e.	nein
	1	0+057	NW	3.0G	MI	9,1	11,4	64	54	64	57	64	57	0,0	-0,1	-	nein
66	1	0+059	NO	EG	MI	18,1	3,0	64	54	47	39	47	39	0,0	-0,3	*	nein
	1	0+059	NO	1.0G	MI	18,1	5,8	64	54	44	37	44	36	-0,1	-0,7	-	nein
	1	0+059	NO	2.0G	MI	18,1	8,6	64	54	45	38	45	37	0,0	-0,6		nein
		0+059	NO	3.0G	MI	18,1	11,4	64	54	47	40	47	39	-0,1	-0,7	-	nein
67	Großenhainer Straße 102	0+047	SO	EG	MI	8,8	3,0	64	54	65	58	65	58	0,1	0,0	-	nein
		0+047	so	1.0G	MI	8,8	5,8	64	54	65	58	66	58	0,1	0,1	-	nein
	1	0+047	SO	2.OG	MI	8,8	8,6	64	54	65	58	65	58	0,1	0,0	-	nein
68		0+038	SW	EG	MI	6,1	3,1	64	54	70	62	70	62	0,0	-0,1	-	nein
		0+038	SW	1.0G	MI	6,1	5,9	64	54	69	62	69	62	0,0	-0,1	-	nein
	1	0+038	sw	2.OG	MI	6,1	8,7	64	54	69	61	69	61	0,0	-0,1	-	nein
69	1	0+028	NW	EG	MI	8,6	3,1	64	54	64	57	64	57	0,0	-0,1	-	nein
100000	1	0+028	NW	1.0G	MI	8,6	5,9	64	54	64	57	64	57	0,0	-0,1	9	nein
		0+028	NW	2.OG	MI	8,6	8,7	64	54	64	56	64	56	0,0	0,0	2	nein



Unterlagen 17.1.3.2 Tabelle 1 Seite 11 / 17

zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	y and	GW	Bes	stand	Au	sbau	Diff. a	alt/neu	wes.	Anspruch
Nr.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	S13-11	S14-12	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in c	B(A)	inc	B(A)	in d	B(A)	The Constitution of the Co	• 0000000000000000000000000000000000000
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
70	Großenhainer Straße 102	0+042	NO	EG	MI	14,9	3,0	64	54	49	42	49	42	0,0	-0,1	-	nein
333/421		0+042	NO	1.0G	MI	14,9	5,8	64	54	51	43	51	43	0,0	-0,2	-	nein
	1	0+042	NO	2.OG	MI	14,9	8,6	64	54	52	45	52	44	0.0	-0,1	-	nein
71	Großenhainer Straße 104	0+023	SO	EG	MI	9,0	3,0	64	54	64	57	64	57	-0,1	-0,1		nein
		0+023	so	1.0G	MI	9,0	5,8	64	54	64	57	64	57	-0,1	-0,1	-	nein
	1	0+023	so	2.OG	MI	9,0	8,6	64	54	64	56	64	56	0,0	0,0	-	nein
	1	0+023	so	3.OG	MI	9,0	11,4	64	54	63	56	63	56	0,0	-0,1	-	nein
72	1	0+016	SW	EG	MI	5,7	3,1	64	54	69	62	69	61	-0,2	-0,3	-	nein
		0+016	SW	1.0G	MI	5,7	5,9	64	54	69	61	69	61	-0,1	-0,3	-	nein
		0+016	SW	2.OG	MI	5,7	8,7	64	54	68	61	68	61	-0,1	-0,3	_	nein
	l .	0+016	SW	3.OG	MI	5,7	11,5	64	54	68	60	68	60	-0,1	-0,3	-	nein
73	l.	0+020	NO	EG	MI	16,8	3,0	64	54	45	38	45	38	0,0	0,0	-	nein
	1	0+020	NO	1.0G	MI	16,8	5,8	64	54	46	39	46	39	0,0	-0,1	(7 .)	nein
	1	0+020	NO	2.OG	MI	16,8	8,6	64	54	47	40	47	40	0,0	-0,1	: * :	nein
		0+020	NO	3.OG	MI	16,8	11,4	64	54	49	42	49	42	0,0	-0,2		nein
74	Großenhainer Straße 106	0+001	SW	EG	MI	5,5	3,1	64	54	70	62	69	61	-0,2	-0,7	-	nein
		0+001	SW	1.0G	MI	5,5	5,9	64	54	69	62	69	61	-0,1	-0,7	-	nein
		0+001	SW	2.OG	MI	5,5	8,7	64	54	68	61	68	60	0,0	-0,6		nein
		0+001	sw	3.OG	MI	5,5	11,5	64	54	68	60	68	60	0,0	-0,6		nein
75	l	0+000	NW	EG	MI	10,9	3,1	64	54	65	57	65	56	-0,1	-1,8		nein
		0+000	NW	1.0G	MI	10,9	5,9	64	54	65	57	65	56	-0,1	-1,7	2	nein
		0+000	NW	2.OG	MI	10,9	8,7	64	54	64	57	64	55	-0,1	-1,6	-	nein
	1	0+000	NW	3.OG	MI	10,9	11,5	64	54	64	56	64	55	-0,1	-1,5	-	nein
76	l .	0+000	NO	EG	MI	17,4	3,1	64	54	48	40	47	39	-0,2	-1,2	-	nein
Section 2	1	0+000	NO	1.0G	MI	17,4	5,9	64	54	48	41	48	40	-0,2	-1,2	-	nein
	I.	0+000	NO	2.OG	MI	17,4	8,7	64	54	49	42	49	41	-0,2	-1,2	-	nein
		0+000	NO	3.OG	MI	17,4	11,5	64	54	49	42	49	40	-0,2	-1,3	-	nein



Unterlagen 17.1.3.2 Tabelle 1 Seite 12 / 17

zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A		GW	Bes	stand	Aus	sbau	Diff. a	alt/neu	wes.	Anspruch
Nr.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	S13-11	S14-12	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	in d	B(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
77	Großenhainer Straße 61	0+645	0	EG	WA	33,3	3,5	59	49	67	60	67	60	-0,4	-0,4	-	nein
		0+645	0	1.0G	WA	33,3	6,3	59	49	67	60	67	60	-0,3	-0,2	-	nein
	1	0+645	0	2.OG	WA	33,3	9,1	59	49	67	60	66	59	-0,2	-0,2	-	nein
		0+645	0	3.OG	WA	33,3	11,9	59	49	66	59	66	59	-0,1	0,0	-	nein
		0+645	0	4.0G	WA	33,3	14,7	59	49	65	58	65	58	0,0	0,0	-	nein
78	Großenhainer Straße 63	0+645	0	EG	WA	22,8	3,3	59	49	68	61	67	60	-0,4	-0,5	-	nein
		0+645	0	1.0G	WA	22,8	6,1	59	49	67	60	67	60	-0,3	-0,3	-	nein
	1	0+645	0	2.OG	WA	22,8	8,9	59	49	67	60	67	60	-0,2	-0,1	-	nein
		0+645	0	3.OG	WA	22,8	11,7	59	49	66	59	66	59	-0,1	-0,1	-	nein
		0+645	0	4.OG	WA	22,8	14,5	59	49	66	59	65	59	0,0	0,0	-	nein
79	Großenhainer Straße 65	0+645	0	EG	WA	10,9	3,5	59	49	68	61	67	60	-0,4	-0,4	4	nein
0.00		0+645	0	1.0G	WA	10,9	6,3	59	49	67	60	67	60	-0,3	-0,2		nein
		0+645	0	2.OG	WA	10,9	9,1	59	49	67	60	67	60	-0,2	-0,2		nein
	1	0+645	0	3.OG	WA	10,9	11,9	59	49	66	59	66	59	-0,1	-0,1	17	nein
		0+645	0	4.0G	WA	10,9	14,7	59	49	66	59	66	59	0,0	-0,1	-	nein
80	Großenhainer Straße 67	0+635	0	EG	WA	7,6	3,5	59	49	68	61	68	61	-0,4	-0,4	-	nein
17170		0+635	0	1.0G	WA	7,6	6,3	59	49	68	61	67	60	-0,2	-0,2	-	nein
	1	0+635	0	2.OG	WA	7,6	9,1	59	49	67	60	67	60	-0,1	-0,2	-	nein
	1	0+635	0	3.OG	WA	7,6	11,9	59	49	66	59	66	59	-0,1	0,0	-	nein
		0+635	0	4.0G	WA	7,6	14,7	59	49	66	59	66	59	0,0	-0,1	-	nein
81	Großenhainer Straße 69	0+618	0	EG	WA	7,6	3,5	59	49	68	61	68	61	-0,4	-0,3	7	nein
		0+618	0	1.0G	WA	7,6	6,3	59	49	68	61	68	61	-0,2	-0,3	-	nein
	1	0+618	0	2.OG	WA	7,6	9,1	59	49	67	60	67	60	-0,1	-0,1	-	nein
	1	0+618	0	3.OG	WA	7,6	11,9	59	49	67	60	67	60	0,0	-0,1	-	nein
	1	0+618	0	4.OG	WA	7,6	14,7	59	49	66	59	66	59	0,0	0,0	•	nein
82	Großenhainer Straße 71	0+601	0	EG	WA	7,6	3,5	59	49	68	61	68	61	-0,3	-0,3	-	nein
		0+601	0	1.0G	WA	7,6	6,3	59	49	68	61	68	61	-0,2	-0,2	-	nein
	1	0+601	0	2.OG	WA	7,6	9,1	59	49	67	60	67	60	-0,1	-0,1	3 4 73	nein
		0+601	0	3.OG	WA	7,6	11,9	59	49	67	60	67	60	0,0	0,0	1962	nein
		0+601	0	4.0G	WA	7,6	14,7	59	49	66	59	66	59	0,0	0,0	-	nein



Unterlagen 17.1.3.2 Tabelle 1 Seite 13 / 17

zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	TO BE	GW	Bes	stand	Aus	sbau	Diff. a	alt/neu	wes.	Anspruch
Nr.					THE WAY			Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	S13-11	S14-12	And.	passiv
		km				m	m	in	dB(A)	in o	IB(A)	in d	B(A)	in d	B(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
83	Großenhainer Straße 73	0+580	0	EG	WA	7,8	3,5	59	49	68	61	68	61	-0,3	-0,3	2 4 0	nein
		0+580	0	1.0G	WA	7,8	6,3	59	49	68	61	68	61	-0,2	-0,1	2.00	nein
		0+580	0	2.OG	WA	7,8	9,1	59	49	67	60	67	60	-0,1	-0,1	150	nein
		0+580	0	3.OG	WA	7,8	11,9	59	49	67	60	67	60	0,0	0,0	-	nein
84	Großenhainer Straße 75	0+558	0	EG	WA	7,6	3,4	59	49	68	61	68	61	-0,4	-0,3		nein
		0+558	0	1.0G	WA	7,6		59	49	68	61	68	61	-0,2	-0,2	-	nein
		0+558	0	2.OG	WA	7,6	9,0	59	49	67	60	67	60	-0,1	-0,1	90	nein
		0+558	0	3.OG	WA	7,6	11,8	59	49	67	60	67	60	-0,1	-0,1		nein
		0+558	0	4.0G	WA	7,6	14,6	59	49	66	59	66	59	0,0	0,0	3#8	nein
85		0+545	N	EG	WA	9,1	3,4	59	49	66	59	66	59	-0,3	-0,3	-	nein
		0+545	N	1.0G	WA	9,1	6,2	59	49	66	59	65	58	-0,2	-0,2		nein
		0+545	N	2.OG	WA	9,1	9,0	59	49	65	58	65	58	-0,1	-0,1	-	nein
		0+545	N	3.OG	WA	9,1	11,8	59	49	65	57	64	57	0,0	0,0	iw:	nein
		0+545	N	4.OG	WA	9,1	14,6	59	49	64	57	64	57	0,0	0,0	-	nein
86	Weinböhlaer Straße 9	0+525	0	EG	WA	25,0	3,1	59	49	61	54	61	54	-0,2	-0,2	-	nein
	TO STANKE OF THE PRODUCT PRODUCT PRODUCT OF THE PRO	0+525	0	1.0G	WA	25,0	5,9	59	49	62	55	62	55	-0,1	-0,1		nein
		0+525	0	2.OG	WA	25,0	8,7	59	49	63	56	63	55	-0,1	-0,1	-	nein
		0+525	0	3.OG	WA	25,0	11,5	59	49	63	56	63	56	-0,1	0,0	V2/	nein
87	Weinböhlaer Straße 11	0+497	SO	EG	GE	10,6	3,1	69	59	65	58	65	58	-0,2	-0,1	-	nein
		0+497	SO	1.0G	GE	10,6	5,9	69	59	65	58	65	58	-0,1	-0,1	-	nein
88		0+493	NO	EG	GE	10,0	3,1	69	59	67	59	67	59	-0,1	-0,1	:=:	nein
		0+493	NO	1.0G	GE	10,0	5,9	69	59	66	59	66	58	-0,1	-0,1	-	nein
89	Großenhainer Straße 81	0+466	S	EG	GE	10,8	3,0	69	59	64	56	64	56	-0,1	-0,2	-	nein
		0+466	S	1.0G	GE	10,8	5,8	69	59	64	57	64	56	-0,1	-0,1		nein
		0+466	S	2.0G	GE	10,8	8,6	69	59	64	56	64	56	0,0	0,0	4	nein
		0+466	S	3.OG	GE	10,8	11,4	69	59	63	56	63	56	0,0	0,0	-	nein
90		0+455	0	EG	GE	6,9	3,1	69	59	70	62	69	62	-0,4	-0,3	-	nein
		0+455	0	1.0G	GE	6,9	5,9	69	59	69	62	69	62	-0,2	-0,2		nein
		0+455	0	2.OG	GE	6,9	8,7	69	59	69	61	69	61	-0,1	-0,1	-	nein
		0+455	0	3.OG	GE	6,9	11,5	69	59	68	61	68	61	-0,1	-0,1	-	nein



EIBS GmbH Bernhardstraße 92 01187 Dresden

Unterlagen 17.1.3.2 Tabelle 1 Seite 14 / 17

zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz
Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr
Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	TIES OF	GW	Be	stand	Au	sbau	Diff. a	alt/neu	wes.	Anspruch
Nr.							AL FE	Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	S13-11	S14-12	And.	passiv
		km				m	m		dB(A)		dB(A)	inc	B(A)	in d	B(A)		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
91	Großenhainer Straße 83	0+435	0	EG	GE	6,7	3,0	69	59	70	62	69	61	-0,7	-0,7		nein
		0+435	0	1.0G	GE	6,7	5,8	69	59	69	62	69	61	-0,5	-0,5	7	nein
	1	0+435	Ö	2.OG	GE	6,7	8,6	69	59	69	61	68	61	-0,4	-0,3	-	nein
	1	0+435	Õ	3.OG	GE	6,7	11,4	69	59	68	61	68	60	-0,3	-0,3	-	nein
92		0+424	N	EG	GE	9,3	3,0	69	59	65	57	64	57	-0,5	-0,5	-	nein
-	1	0+424	N	1.0G	GE	9,3	5,8	69	59	65	57	64	57	-0,4	-0,4	-	nein
		0+424	N	2.OG	GE	9,3	8,6	69	59	64	57	64	57	-0,3	-0,3	-	nein
		0+424	N	3.OG	GE	9,3	11,4	69	59	64	57	64	56	-0,2	-0,2	-	nein
93	Großenhainer Straße 93	0+306	SO	EG	GE	8,0	2,9	69	59	65	58	65	57	-0,2	-0,2	-	nein
0.50	DEVICE STREET, DESCRIPTION OF STREET,	0+306	so	1.0G	GE	8,0	5,7	69	59	65	57	65	57	-0,1	-0,1	-	nein
	1	0+306	so	2.OG	GE	8,0	8,5	69	59	65	57	65	57	0,0	0,0		nein
		0+306	so	3.OG	GE	8,0	11,3	69	59	64	57	64	57	0,0	0,0	-	nein
94	1	0+298	NO	EG	GE	7,5	2,8	69	59	68	61	68	60	-0,2	-0,1	-	nein
		0+298	NO	1.0G	GE	7,5	5,6	69	59	68	60	68	60	0,0	0,0	-	nein
		0+298	NO	2.OG	GE	7,5	8,4	69	59	68	60	68	60	0,0	0,1	-	nein
		0+298	NO	3.OG	GE	7,5	11,2	69	59	67	60	67	60	0,1	0,1		nein
95	Großenhainer Straße 95	0+274	SO	EG	GE	7,9	3,0	69	59	65	58	65	58	0,0	0,0	-	nein
	Î .	0+274	SO	1.0G	GE	7,9	5,8	69	59	65	58	65	58	0,1	0,1	×	nein
		0+274	SO	2.OG	GE	7,9	8,6	69	59	65	57	65	58	0,1	0,2		nein
	1	0+274	SO	3.OG	GE	7,9	11,4	69	59	64	57	65	57	0,2	0,1	-	nein
96	1	0+266	NO	EG	GE	5,4	3,0	69	59	70	63	70	62	-0,4	-0,4	-	nein
		0+266	NO	1.0G	GE	5,4	5,8	69	59	70	62	69	62	-0,2	-0,2	-	nein
		0+266	NO	2.OG	GE	5,4	8,6	69	59	69	62	69	61	-0,1	-0,1	-	nein
		0+266	NO	3.OG	GE	5,4	11,4	69	59	68	61	68	61	0,0	0,0	_	nein
97	Großenhainer Straße 97	0+252	NO	EG	GE	5,5	3,0	69	59	71	63	70	63	-0,6	-0,6	-	nein
		0+252	NO	1.0G	GE	5,5	5,8	69	59	70	63	70	62	-0,4	-0,3	-	nein
		0+252	NO	2.OG	GE	5,5	8,6	69	59	69	62	69	62	-0,2	-0,2	-	nein
		0+252	NO	3.OG	GE	5,5	11,4	69	59	69	61	68	61	-0,1	-0,1	-	nein



Unterlagen 17.1.3.2 Tabelle 1 Seite 15 / 17

zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	1	GW	Be	stand	Au	sbau	Diff. a	alt/neu	wes.	Anspruch
Nr.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht	S13-11	S14-12	And.	passiv
		km				m	m		dB(A)		dB(A)		B(A)	in d	B(A)	10.040.2010	1
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
98	Großenhainer Straße 97	0+244	NW	EG	GE	8,7	3,0	69	59	65	57	64	57	-0,3	-0,3		nein
		0+244	NW	1.0G	GE	8,7	5,8	69	59	65	57	64	57	-0,2	-0,2	-	nein
		0+244	NW	2.0G	GE	8,7	8,6	69	59	64	57	64	57	-0,1	-0,1	-	nein
		0+244	NW	3.OG	GE	8,7	11,4	69	59	64	56	64	56	-0,2	-0,1	-	nein
99	Großenhainer Straße 99	0+238	SO	EG	GE	8,7	2,9	69	59	66	58	65	58	-0,4	-0,3	2	nein
		0+238	so	1.0G	GE	8,7	5,7	69	59	66	58	65	58	-0,3	-0,2	-	nein
	1	0+238	so	2.OG	GE	8,7	8,5	69	59	65	58	65	58	-0,2	-0,1		nein
100	1	0+233	NO	EG	GE	6,0	2,9	69	59	69	62	69	62	-0,1	0,0	-	nein
	ì	0+233	NO	1.0G	GE	6,0	5,7	69	59	69	62	69	62	0,0	0,0	-	nein
	1	0+233	NO	2.OG	GE	6,0	8,5	69	59	69	61	69	61	0,0	0,1	+	nein
101	1	0+228	NW	EG	GE	7,6	3,0	69	59	65	58	65	58	0,0	0,0	4	nein
	1	0+228	NW	1.0G	GE	7,6	5,8	69	59	65	58	65	58	0,1	0,0	-	nein
		0+228	NW	2.OG	GE	7,6	8,6	69	59	65	57	65	57	0,1	0,1	-	nein
102	1	0+215	NO	1.0G	GE	15,1	5,6	69	59	65	58	65	58	0,1	0,1	-	nein
	1	0+215	NO	2.OG	GE	15,1	8,4	69	59	65	58	66	58	0,1	0,1	-	nein
		0+215	NO	3.OG	GE	15,1	11,2	69	59	65	58	65	58	0,1	0,0	-	nein
		0+215	NO	4.0G	GE	15,1	14,0	69	59	65	58	65	58	0,1	0,1	2	nein
103	Großenhainer Straße 111	0+093	SO	EG	MI	7,9	2,9	64	54	65	58	65	57	-0,4	-0,4	-	nein
		0+093	so	1.0G	MI	7,9	5,7	64	54	65	58	65	57	-0,3	-0,3	-	nein
104	1	0+087	NO	EG	MI	6,4	3,4	64	54	70	62	69	62	-0,4	-0,4	-	nein
		0+087	NO	1.0G	MI	6,4	6,2	64	54	69	62	69	62	-0,2	-0,3	7	nein
105	Großenhainer Straße 113	0+073	NO	EG	MI	6,4	2,9	64	54	70	62	69	62	-0,5	-0,5	-	nein
		0+073	NO	1.0G	MI	6,4	5,7	64	54	69	62	69	62	-0,3	-0,3	-	nein
106	Großenhainer Straße 115	0+054	NO	EG	MI	6,5	2,9	64	54	70	62	69	62	-0,5	-0,6	-	nein
		0+054	NO	1.0G	MI	6,5	5,7	64	54	69	62	69	61	-0,4	-0,4	-	nein
107	Großenhainer Straße 117	0+042	NO	EG	MI	6,4	2,9	64	54	69	62	69	61	-0,6	-0,6	-	nein
		0+042	NO	1.0G	MI	6,4	5,7	64	54	69	62	69	61	-0,4	-0,4	-	nein
		0+042	NO	2.OG	MI	6,4	8,5	64	54	69	61	68	61	-0,2	-0,3	-	nein



Unterlagen 17.1.3.2 Tabelle 1 Seite 16 / 17

zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr Immissionsorte innerhalb des Bauabschnittes

Obj Nr.	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA m	H I-A	Tag	GW Nacht dB(A)	Tag	stand Nacht B(A)	Tag	sbau Nacht B(A)	S13-11	alt/neu S14-12 B(A)	wes. And.	Anspruch passiv
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
108	Großenhainer Straße 117	0+036	NW	EG	MI	9,1	3,0	64	54	64	57	64	57	-0,4	-0,6		nein
	STATES STATES AND STATES STATES STATES AND S	0+036	NW	1.0G	MI	9,1	5,8	64	54	65	57	64	57	-0,4	-0,5		nein
		0+036	NW	2.OG	MI	9,1	8,6	64	54	65	57	64	57	-0,3	-0,5	•	nein
109	Großenhainer Straße 121	0+010	SO	EG	MI	9,0	3,4	64	54	65	57	64	57	-0,3	-0,4	•	nein
		0+010	SO	1.0G	MI	9,0	6,2	64	54	65	57	65	57	-0,2	-0,3	-	nein
		0+010	so	2.OG	MI	9,0	9,0	64	54	65	57	65	57	-0,2	-0,2	-	nein
110		0+003	NO	EG	MI	6,1	3,5	64	54	70	62	69	62	-0,4	-0,6	-	nein
		0+003	NO	1.0G	MI	6,1	6,3	64	54	69	62	69	61	-0,3	-0,5	-	nein
		0+003	NO	2.OG	MI	6,1	9,1	64	54	69	61	68	61	-0,2	-0,5	-	nein



zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz
Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr
Immissionsorte außerhalb des Bauabschnitts

Spalten- nummer	Spalte	Beschreibung
1	Obj	Objektnummer
2	Punktname	Bezeichnung des Immissionsortes
3	Station	Bau- oder Betriebskilometer
4	HFront	Himmelsrichtung der Gebäudeseite
5	sw	Stockwerk
6	Nutz	Gebietsnutzung
7	SA	Orthogonaler Abstand Immissionsort/Achse Verkehrsweg
8	H I-A	Höhe des Immissionsortes über Achse Verkehrsweg
9-10	IGW	Immissionsgrenzwert tags/nachts
11-12	Bestand	Beurteilungspegel Prognose ohne Ausbau tags/nachts
13-14	Ausbau	Beurteilungspegel Prognose mit Ausbau tags/nachts
15-16	Diff. alt/neu	Differenz Prognose ohne/mit Ausbau tags/nachts
17	wes.	Wesentliche Änderung: ja/nein
18	Anspruch	Anspruch auf passiven Lärmschutz tags/nachts bzw. Entschädigung Außenwohnbereich



zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Ergebnisse der schalltechnischen Berechnungen - Straßenverkehr Immissionsorte außerhalb des Bauabschnitts

Obj	Punktname	Station	HFront	SW	Nutz	SA	H I-A	10	GW	Bes	stand	Au	sbau	Diff. a	It/neu	wes.	Anspruch
Nr.								Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag		S13-11		And.	passiv
		km				m	m	in c	B(A)	in a	B(A)	in c	IB(A)	in de		29090	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18
111	Großenhainer Straße 123	0+000	NO	EG	MI	13,1	2,9	64	54	62	55	62	55	-0,1	-0,1	(m)	nein
		0+000	NO	1.0G	MI	13,1	5,7	64	54	63	55	63	55	-0,1	-0,1	:=:	nein
		0+000	NO	2.OG	MI	13,1	8,5	64	54	63	56	63	56	-0,1	-0,1		nein
12		0+000	NW	EG	MI	21,3	2,9	64	54	51	43	51	43	0,3	0,2	-	nein
		0+000	NW	1.OG	MI	21,3	5,7	64	54	52	44	52	45	0,3	0,2		nein
		0+000	NW	2.OG	MI	21,3	8,5	64	54	53	46	54	46	0,3	0,3	-	nein
113	Großenhainer Straße 125	0+000	SO	EG	MI	27,5	2,8	64	54	54	47	55	47	0,5	0,4	-	nein
		0+000	SO	1.0G	MI	27,5	5,6	64	54	56	48	56	49	0,5	0,5	-	nein
		0+000	SO	2.OG	MI	27,5	8,4	64	54	57	50	57	50	0,4	0,3	-	nein
114		0+000	NO	EG	MI	31,9	2,8	64	54	57	50	57	49	0,0	-0,1	-	nein
		0+000	NO	1.0G	MI	31,9	5,6	64	54	58	51	58	51	0,0	-0,1	-	nein
	1	0+000	NO	2.OG	MI	31,9	8,4	64	54	59	51	59	51	0,0	-0,1	-	nein



alten- ımmer	Spalte	Beschreibung	
1	IO-Nr.	Immissionsortnummer	
2	Punktname	Bezeichnung des Immissionsortes	
3	HFront	Himmelsrichtung der Gebäudeseite	
4	Etage	Etagenbezeichnung	
5	Nutz	Gebietsnutzung: WA = Wohngebiet, MI = Mischgebiet, GE = Gewerbegebiet, SOS = Sondergebiet Schule	
6-7	sw	Schwellenwert zur gesundheits- und eigentumsrechtlichen Bewertung tags/nachts	
8-	Kfz NF	Straßenverkehr Nullfall MIV + Busse LrT - Beurteilungspegel Tag; LrN Beurteilungspegel Nacht	Planfest der Lanc Az.: 32-05 vom 10. A Die Übere beglaubigt Dresden
-11	Straba NF	Straßenbahn Nullfall LrT - Beurteilungspegel Tag; LrN Beurteilungspegel Nacht	itges ides ides ides ides ides ides ides id
-13	Nullfall	Summenpegel Kfz+Straßenbahn Nullfall tags/nachts	tellt mit l direktion 1232/16 2025 mmung m
-15	Über. SW	Überschreitung des Schwellenwertes tags/nachts	mit E ttion : 16 3 ing mit
6-	Kfz PF	Straßenverkehr MIV + Busse Planfall LrT - Beurteilungspegel Tag; LrN Beurteilungspegel Nacht	it Beschluss on Sachsen mit der Urschrift
-19	Straba PF	Straßenbahn Planfall LrT - Beurteilungspegel Tag; LrN Beurteilungspegel Nacht Summenpegel Kfz+Straßenbahn Planfall tags/nachts	JSS Pn anstsieger
-21	Planfall	Summenpegel Kfz+Straßenbahn Planfall tags/nachts Überschreitung des Schwellenwertes tags/nachts	5
-23	Überschr.	Überschreitung des Schwellenwertes tags/nachts	
-25	Diff. NF/PF	Differenz Summenpegel Nullfall / Planfall; rot = vorhabenbedingte Erhöhung / schwarz = unverändert / grün = Verringerung	



O-Nr.	Punktname	HFront	Etage	Nutz	S	W	Kfz	NF	Strab	a NF	Nu	Ilfall	Übe	er. SW	Kfz	PF	Strat	oa PF	Pla	nfall	Übe	rschr.	Diff. N	F/PF
					Tag	Nacht	LrT	LrN	LrT	LrN	1000000	samt			LrT	LrN	LrT	LrN	KEEP BURNING	samt		SW		
					in d	B(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dB	3(A)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25
1	Pestalozziplatz 22 (Gymnasium)	SO	EG	SOS	70	2	52,0	45,0	47,0	45,8	53,2	-	-	-	52,0	45,1	47,1	45,9	53,2	-	-	-	0,0	0,0
		SO	1.0G	SOS	70	-	52,4	45,5	47,5	46,3	53,6	-	-	-	52,4	45,5	47,7	46,5	53,7		-	-	0,0	0,0
		SO	2.OG	SOS	70	-	51,3	44,3	46,6	45,4	52,6	-	-	14.0	51,3	44,4	46,8	45,6	52,6	-	_	-	0,0	0,0
		SO	3.OG	SOS	70	-	51,8	44,9	47,3	46,1	53,1	-	-	-	51,8	44,9	47,4	46,2	53,1	-	-	-	0,0	0,0
2		SW	EG	SOS	70	-	59,3	52,4	56,8	55,6	61,2	-	-	+	59,3	52,4	57,0	55,8	61,3	100	-	-	0,0	0,0
		SW	1.0G	SOS	70	-	60,7	53,8	58,3	57,1	62,7	π.	-	-	60,7	53,8	58,6	57,4	62,8	-	-	-	0,0	0,0
		SW	2.OG	SOS	70	-	61,4	54,5	59,3	58,1	63,5	-	-	-	61,4	54,4	59,4	58,2	63,5	-	-	-	0,0	0,0
		SW	3.OG	SOS	70	2.	61,6	54,7	59,5	58,3	63,7	-	-		61,6	54,7	59,6	58,4	63,7	-	-	-	0,0	0,0
3		SW	EG	SOS	70	¥ .	63,2	56,3	60,2	59,0	65,0	-	-	-	63,0	56,1	60,7	59,4	65,0	74 ·	-	-	0,0	0,0
		SW	1.0G	SOS	70	-	63,9	57,0	61,6	60,3	65,9	12	-	120	63,8	56,9	61,8	60,6	65,9	-	_	-	0,0	0,0
		SW	2.OG	SOS	70	161	63,9	57,0	61,5	60,3	65,9	-	-	100	63,8	56,9	61,7	60,5	65,9	(#)	-	-	0,0	0,0
		SW	3.OG	SOS	70	2.51	63,8	56,8	61,4	60,2	65,8	-	-		63,7	56,8	61,6	60,4	65,8	36	-	(40)	0,0	0,0
4		NW	EG	SOS	70		62,7	55,7	59,9	58,6	64,5	-	3	-5	62,5	55,5	60,2	59,0	64,5	350	-		0,0	0,0
		NW	1.0G	SOS	70	- 41	63,4	56,3	61,1	59,9	65,4	12	-	12	63,3	56,2	61,4	60,1	65,5		-	15.0	0.0	0,0
		NW	2.OG	SOS	70	7.E	63,4	56,4	61,1	59,9	65,4	12	2	2	63,3	56,3	61,3	60,1	65,4	(4)	~		0,0	0,0
		NW	3.OG	SOS	70		63,3	56,2	61,0	59,8	65,3	-	-	-	63,2	56,1	61,1	59,9	65,3	-	2	-	0,0	0,0
5		NW	EG	SOS	70	-	59,0	51,9	56,9	55,7	61,1		-	161	58,9	51,8	57,0	55,8	61,1	0#6	-	- 2	0,0	0,0
		NW	1.OG	SOS	70	-	60,5	53,4	58,4	57,2	62,6	-	-	5	60,4	53,3	58,6	57,4	62,6	S#6	-		0,0	0,0
		NW	2.OG	SOS	70	-	60,8	53,7	59,1	57,9	63,0	-	-	-	60,8	53,7	59,2	58,0	63,1	-	5	-	0,0	0,0
		NW	3.OG	SOS	70	-	60,9	53,7	59,1	57,9	63,1	-	-	-	60,8	53,6	59,2	58,0	63,1	-	-	-	0,0	0,0
6		NW	2000	SOS	70	: *	57,5	50,3	55,9	54,7	59,8	=	-	-	57,5	50,3	56,0	54,8	59,8	2	-	-	0,0	0,0
		NW	1.0G	SOS	70	; 	58,7	51,5	57,1	55,9	61,0	-	-	-	58,6	51,4	57,2	56,0	61,0	-	-	-	0,0	0,0
		NW	2.OG	SOS	70	-	58,9	51,7	57,4	56,2	61,2	-	-	-	58,9	51,7	57,5	56,3	61,3	-	-		0,0	0,0
		NW	3.OG	SOS	70		59,3	52,1	57,9	56,7	61,7	-	-	-	59,3	52,1	58,0	56,8	61,7	-	-	-	0,0	0,0
7	Großenhainer Straße 66	SO	EG	MI	70	60	58,2	51,0	55,3	54,1	60,0	55,8	-	-	57,8	50,7	55,5	54,3	59,8	55,9	-		0.0	0,0
		SO	1.OG	MI	70	60	59,1	51,9	56,4	55,2	61,0	56,9	-	-	58,9	51,7	56,6	55,4	60,9	56,9	-	-	0,0	0,0
		so	2.OG	MI	70	60	59,5	52,3	56,7	55,5	61,3	57,2	-	*	59,3	52,2	56,9	55,7	61,3	57,3	2	-	0,0	0,0
		so	3.OG	MI	70	60	59,7	52,5	56,9	55,6	61,5	57,3	-	-	59,5	52,4	57,0	55,8	61,4	57,4	-	-	0,0	0,0
		so	4.OG	MI	70	60	59,8	52,7	57,0	55,8	61,6	57,5		-	59,7	52,6	57,1	55,9	61,6	57,6	-	-	0,0	0,0



O-Nr.	Punktname	HFront	Etage	Nutz	S	W	Kfz	NF	Strat	a NF	Nu	llfall	Übe	r. SW	Kfz	PF	Strat	a PF	Pla	nfall	Übe	rschr.	Diff. NF/	/PF
					Tag	Nacht	LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt			LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt	S	SW		
					in d	B(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dB(A	A)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	THE COURT OF THE PARTY OF	25
8	Großenhainer Straße 66	S	EG	MI	70	60	61,9	54,6	60,0	58,8	64,1	60,2		0,2	61,7	54,4	60,1	58,9	64,0	60,2	-	0,2	0,0	0,0
		S	1.0G	MI	70	60	62,4	55,1	60,4	59,2	64,5	60,6		0,6	62,2	54,9	60,6	59,3	64,5	60,6	-	0,6	0,0	0,0
		S	2.OG	MI	70	60	62,4	55,1	60,4	59,2	64,5	60,6	-	0,6	62,2	55,0	60,5	59,3	64,4	60,7	+	0,7	0,0	0,1
		S	3.OG	MI	70	60	62,3	55,1	60,2	59,0	64,4	60,5	-	0,5	62,2	54,9	60,3	59,1	64,4	60,5	-	0,5	0,0	0,0
		S	4.OG	MI	70	60	62,1	54,9	60,0	58,8	64,2	60,3		0,3	62,1	54,8	60,1	58,9	64,2	60,3	-	0,3	0,0	0,0
9		S	EG	MI	70	60	64,4	57,0	62,4	61,1	66,5	62,5	-	2,5	64,1	56,8	62,4	61,2	66,3	62,5	-	2,5	0,0	0,0
		S	1.OG	MI	70	60	64,6	57,2	62,5	61,3	66,7	62,7	34 5	2,7	64,3	57,0	62,6	61,4	66,5	62,7	-	2,7	0,0	0,0
		S	2.OG	MI	70	60	64,4	57,0	62,4	61,2	66,5	62,6	(+1)	2,6	64,2	56,9	62,4	61,2	66,4	62,6	12	2,6	0,0	0,0
		S	3.OG	MI	70	60	64,1	56,8	62,1	60,9	66,2	62,3	70	2,3	64,0	56,7	62,2	61,0	66,2	62,4	-	2,4	0,0	0,1
		S	4.OG	MI	70	60	63,8	56,5	61,8	60,6	65,9	62,0	a.	2,0	63,7	56,4	61,9	60,7	65,9	62,1		2,1	0,0	0,1
10		S	EG	MI	70	60	64,7	57,4	62,2	60,9	66,6	62,5		2,5	64,4	57,0	62,3	61,1	66,5	62,5	177	2,5		0,0
		S	1.OG	MI	70	60	64,8	57,5	62,2	60,9	66,7	62,5	2	2,5	64,6	57,2	62,3	61,1	66,6	62,6	8	2,6	0,0	0,1
		S	2.OG	MI	70	60	64,6	57,2	61,9	60,7	66,5	62,3	4	2,3	64,4	57,0	61,9	60,7	66,3	62,2	2	2,2	0,0 -	0,1
		S	3.OG	MI	70	60	64,2	56,9	61,5	60,3	66,1	61,9	*	1,9	64,1	56,8	61,6	60,4	66,0	62,0	-	2,0	0,0	0,1
		S	4.OG	MI	70	60	63,8	56,5	61,1	59,9	65,7	61,5	361	1,5	63,7	56,4	61,2	60,0	65,6	61,6	-	1,6	0,0	0,1
11		W	EG	MI	70	60	67,5	60,1	64,0	62,8	69,1	64,7	-	4,7	67,0	59,6	64,1	62,9	68,8	64,6	-	4,6	0,0 -(0,1
		W	1.OG	MI	70	60	67,6	60,2	64,2	62,9	69,2	64,8	-	4,8	67,2	59,8	64,2	63,0	69,0	64,7	-	4,7	0,0 -0	0,1
		W	2.OG	MI	70	60	67,3	59,9	64,0	62,8	69,0	64,6	-	4,6	67,0	59,6	64,1	62,9	68,8	64,6	-	4,6	0,0	0,0
	*	W	3.OG	MI	70	60	66,9	59,5	63,7	62,5	68,6	64,3	*	4,3	66,7	59,3	63,8	62,6	68,5	64,3	-	4,3	0,0	0,0
		W	4.OG	MI	70	60	66,5	59,1	63,4	62,2	68,2	63,9	-	3,9	66,3	58,9	63,5	62,3	68,1	63,9	1-	3,9	0,0	0,0
12		W	EG	MI	70	60	67,9	60,4	64,1	62,9	69,4	64,8	-	4,8	67,3	59,9	64,2	63,0	69,0	64,7	-	4,7		0,1
		W	1.OG	MI	70	60	67,9	60,5	64,3	63,1	69,5	65,0		5,0	67,5	60,1	64,4	63,2	69,2	64,9	-	4,9	0,0 -(0,1
		W	2.OG	MI	70	60	67,6	60,2	64,3	63,1	69,3	64,9	-	4,9	67,3	59,9	64,3	63,1	69,1	64,8	-	4,8	0,0 -(0,1
		W	3.OG	MI	70	60	67,2	59,8	64,0	62,8	68,9	64,6	-	4,6	67,0	59,5	64,1	62,9	68,8	64,5	-	4,5	0,0 -0	0,1
		W	4.OG	MI	70	60	66,7	59,3	63,7	62,5	68,5	64,2	-	4,2	66,6	59,1	63,7	62,5	68,4	64,1	-	4,1	0,0 -(0,1
13		N	EG	MI	70	60	62,6	55,2	59,9	58,7	64,5	60,3	-	0,3	62,0	54,6	59,9	58,7	64,1	60,1	-	0,1	0,0 -(0,2
		N	1.OG	MI	70	60	63,1	55,7	60,4	59,2	65,0	60,8	- 7	0,8	62,5	55,1	60,5	59,3	64,6	60,7	-	0,7		0,1
		N	2.OG	MI	70	60	63,1	55,7	60,5	59,3	65,0	60,9		0,9	62,6	55,2	60,6	59,4	64,7	60,8	-	0,8	0,0 -(0,1
		N	3.OG	MI	70	60	62,9	55,4	60,4	59,2	64,8	60,7	2	0,7	62,4	55,0	60,4	59,2	64,5	60,6	5	0,6		0,1
		N	4.OG	MI	70	60	62,5	55,1	60,2	59,0	64,5	60,5	-	0,5	62,1	54,7	60,2	59,0	64,3	60,4	-	0,4	0,0 -(0,1



O-Nr.	Punktname	HFront	Etage	Nutz	S	W	Kfz	NF	Strab	a NF	Nu	llfall	Übe	er. SW	Kfz	PF	Strat	a PF	Pla	ınfall	Übe	rschr.	Diff. NF	F/PF
			TO SERVICE		Tag	Nacht	LrT	LrN	LrT	LrN	Ges	samt			LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt		SW		
					in d	B(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in di	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dB	(A)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25
14	Großenhainer Straße 66	0	EG	MI	70	60	38,6	31,4	45,6	44,4	46,4	44,6	(*)	363	38,4	31,2	45,6	44,4	46,4	44,6	(-	-	0,0	0,0
		0	1.0G	MI	70	60	39,5	32,3	46,3	45,1	47,1	45,3	•		39,4	32,2	46,3	45,1	47,1	45,3		-	100000000000000000000000000000000000000	0,0
		0	2.OG	MI	70	60	40,7	33,5	46,7	45,5	47,7	45,8	-		40,6	33,4	46,7	45,5	47,7	45,8	77	-	10000	0,0
		0	3.OG	MI	70	60	42,4	35,2	47,1	45,9	48,4	46,3		+	42,3	35,1	47,0	45,9	48,3	46,2	-	-	100	0,0
		0	4.OG	MI	70	60	46,1	38,9	47,5	46,3	49,9	47,0	-	_	46,0	38,8	47,4	46,2	49,8	46,9	*	-		0,0
15	Großenhainer Straße 68	S	EG	MI	70	60	63,0	55,6	60,2	59,0	64,8	60,6	-	0,6	62,7	55,3	60,2	59,0	64,6	60,5	-	0,5		-0,1
		S	1.OG	MI	70	60	63,6	56,1	60,7	59,5	65,4	61,1	•	1,1	63,3	55,9	60,7	59,5	65,2	61,1	-	1,1	0,0	0,0
		S	2.OG	MI	70	60	63,6	56,2	60,8	59,6	65,4	61,2	-	1,2	63,4	56,0	60,8	59,6	65,3	61,2	-	1,2		0,0
		S	3.OG	MI	70	60	63,4	56,0	60,7	59,5	65,3	61,1	-	1,1	63,2	55,8	60,7	59,5	65,1	61,0	-	1,0	0,0	-0,1
		S	4.OG	MI	70	60	63,1	55,7	60,5	59,3	65,0	60,9		0,9	63,0	55,6	60,5	59,3	64,9	60,8	-	0,8	0,0	-0,1
		S	5.OG	MI	70	60	62,9	55,4	60,2	59,0	64,8	60,6	-	0,6	62,8	55,4	60,3	59,1	64,7	60,6	-	0,6	0,0	0,0
16		W	EG	MI	70	60	67,2	59,8	63,8	62,6	68,8	64,4	-	4,4	66,5	59,1	63,9	62,6	68,4	64,2	-	4,2	0,0	-0,2
		W	1.0G	MI	70	60	67,3	59,9	63,9	62,7	68,9	64,5		4,5	66,7	59,3	64,0	62,8	68,6	64,4	-	4,4	0,0	-0,1
		W	2.OG	MI	70	60	67,0	59,6	63,8	62,6	68,7	64,4	*	4,4	66,6	59,2	63,8	62,6	68,4	64,2		4,2	0,0	-0,2
		W	3.OG	MI	70	60	66,7	59,2	63,5	62,3	68,4	64,0	-51	4,0	66,3	58,9	63,5	62,3	68,1	63,9	-	3,9	0,0	-0,1
		W	4.OG	MI	70	60	66,2	58,8	63,1	61,9	67,9	63,6	-	3,6	65,9	58,5	63,2	62,0	67,8	63,6	-	3,6	0,0	0,0
		W	5.OG	MI	70	60	65,8	58,3	62,8	61,6	67,6	63,3	2	3,3	65,5	58,1	62,8	61,6	67,4	63,2	-	3,2		-0,1
17		N	EG	MI	70	60	48,2	40,8	51,9	50,7	53,4	51,1	-	· ·	48,2	40,8	51,9	50,7	53,4	51,1	2	-	0,0	0,0
		N	1.OG	MI	70	60	61,5	54,1	59,7	58,5	63,7	59,8	*		61,2	53,8	59,8	58,5	63,6	59,8	-	-		0,0
		N	2.OG	MI	70	60	61,4	54,0	59,6	58,4	63,6	59,7	-	+	61,2	53,8	59,6	58,4	63,5	59,7	-		0,0	0,0
		N	3.OG	MI	70	60	61,1	53,7	59,3	58,1	63,3	59,4	-	•	61,0	53,6	59,3	58,1	63,2	59,4	-		0,0	0,0
		N	4.OG	MI	70	60	60,8	53,3	58,9	57,7	63,0	59,0	-	+	60,7	53,2	59,0	57,8	62,9	59,1	-		0,0	0,0
_		N	5.OG	MI	70	60	60,4	53,0	58,6	57,4	62,6	58,7	-	-	60,4	53,0	58,6	57,4	62,6	58,7	-	-	0,0	0,0
18	Großenhainer Straße 70_70a	S	EG	MI	70	60	50,1	42,6	52,4	51,2	54,4	51,8	-	-	50,0	42,5	52,4	51,2	54,4	51,7	-	-	0,0	0,0
		S	1.0G	MI	70	60	62,7	55,3	60,1	58,9	64,6	60,5	-	0,5	62,2	54,8	60,2	59,0	64,3	60,4	-	0,4	0,0	-0,1
		S	2.OG	MI	70	60	62,6	55,2	60,0	58,8	64,5	60,4	-	0,4	62,3	54,8	60,1	58,9	64,3	60,3	*	0,3	0,0	-0,1
		S	3.OG	MI	70	60	62,5	55,0	59,8	58,6	64,4	60,2	-	0,2	62,1	54,7	59,9	58,7	64,1	60,2		0,2	0,0	0,0
		S	4.OG	MI	70	60	62,2	54,8	59,6	58,4	64,1	60,0	-	-	61,9	54,5	59,6	58,4	63,9	59,9	7	-	0,0	0,0
_		S	5.OG	MI	70	60	61,9	54,5	59,3	58,1	63,8	59,7	-	-	61,7	54,3	59,3	58,1	63,7	59,6	-	-		0,0



O-Nr.	Punktname	HFront	Etage	Nutz	SI	W	Kfz	NF	Strat	a NF	Nu	llfall	Übe	er. SW	Kfz	PF	Strat	oa PF	Pla	ınfall	Übe	rschr.	Diff. NF/PF
		57			Tag	Nacht	LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt			LrT	LrN	LrT	LrN	LANGUE AND ADDRESS OF THE PARTY	samt		SW	
100					in di	B(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in di	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dB(A)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24 25
19	Großenhainer Straße 70_70a	W	EG	MI	70	60	66,0	58,6	63,5	62,2	67,9	63,8	-	3,8	65,6	58,1	63,5	62,3	67,7	63,7	_	3,7	0,0 -0,1
		W	1.OG	MI	70	60	66,1	58,7	63,5	62,3	68,0	63,9	-	3,9	65,8	58,3	63,5	62,3	67,8	63,8	-	3,8	0,0 -0,1
		W	2.OG	MI	70	60	65,9	58,5	63,2	62,0	67,8	63,6	-	3,6	65,6	58,2	63,3	62,0	67,6	63,5	-	3,5	0,0 -0,1
		W	3.OG	MI	70	60	65,5	58,1	62,8	61,6	67,4	63,2		3,2	65,3	57,9	62,9	61,7	67,3	63,2		3,2	0,0 0,0
3)		W	4.OG	MI	70	60	65,1	57,7	62,4	61,2	67,0	62,8	-	2,8	65,0	57,6	62,5	61,3	66,9	62,8		2,8	0,0 0,0
		W	5.OG	MI	70	60	64,8	57,3	62,0	60,8	66,6	62,4	-	2,4	64,6	57,2	62,1	60,9	66,5	62,4	-	2,4	0,0 0,0
20		N	EG	MI	70	60	48,1	40,7	52,4	51,2	53,8	51,6	-	-	48,1	40,7	52,4	51,2	53,8	51,6	-	-	0,0 0,0
		N	1.0G	MI	70	60	61,9	54,4	60,0	58,7	64,1	60,1	-	0,1	61,6	54,2	60,0	58,8	63,9	60,1	-	0,1	0,0 0,0
		N	2.OG	MI	70	60	61,7	54,3	59,7	58,5	63,8	59,9	-	-	61,6	54,1	59,8	58,6	63,8	59,9	-		0,0 0,0
		N	3.OG	MI	70	60	61,4	54,0	59,4	58,2	63,5	59,6	-	-	61,3	53,9	59,5	58,3	63,5	59,6	-	~:	0,0 0,0
		N	4.OG	MI	70	60	61,0	53,6	59,0	57,8	63,1	59,2	•	-	60,9	53,5	59,0	57,8	63,1	59,2	-	:	0,0 0,0
		N	5.OG	MI	70	60	60,7	53,3	58,6	57,4	62,8	58,8	2	_	60,7	53,2	58,7	57,5	62,8	58,9	-	-	0,0 0,0
21	Großenhainer Straße 74	S	EG	MI	70	60	49,3	41,9	45,6	44,4	50,8	46,3	Ψ.	~	49,4	42,0	45,6	44,4	50,9	46,4	-	-	0,0 0,0
		S	1.0G	MI	70	60	61,8	54,4	59,9	58,7	64,0	60,1	*	0,1	61,6	54,1	60,0	58,8	63,9	60,1	-	0,1	0,0 0,0
		S	2.OG	MI	70	60	61,7	54,3	59,8	58,6	63,9	60,0	**	7	61,5	54,1	59,8	58,6	63,7	59,9	-	-	0,0 0,0
		S	3.OG	MI	70	60	61,4	54,0	59,5	58,3	63,6	59,7	7.	77.	61,3	53,8	59,5	58,3	63,5	59,6	+	-	0,0 0,0
		S	4.OG	MI	70	60	61,1	53,6	59,1	57,9	63,2	59,3	- 8	*	61,0	53,5	59,2	58,0	63,2	59,3	7	2	0,0 0,0
-		S	5.OG	MI	70	60	60,8	53,4	58,8	57,6	62,9	59,0	<u> </u>	40000	60,7	53,3	58,8	57,6	62,9	59,0	+	-	0,0 0,0
22		W	EG	MI	70	60	65,9	58,5	63,4	62,2	67,8	63,7		3,7	65,5	58,0	63,5	62,2	67,6	63,6	2	3,6	0,0 -0,1
		W	1.OG	MI	70	60	66,0	58,6	63,5	62,2	67,9	63,8	*	3,8	65,7	58,2	63,5	62,3	67,7	63,7	41	3,7	0,0 -0,1
		W	2.OG	MI	70	60	65,7	58,3	63,2	62,0	67,6	63,5		3,5	65,5	58,1	63,2	62,0	67,5	63,5	-	3,5	0,0 0,0
		W	3.OG	MI	70	60	65,3	57,9	62,8	61,6	67,2	63,1	-	3,1	65,2	57,7	62,8	61,6	67,2	63,1	-	3,1	0,0 0,0
		W	4.OG	MI	70	60	64,9	57,4	62,3	61,1	66,8	62,6		2,6	64,7	57,3	62,3	61,1	66,7	62,6	-	2,6	0,0 0,0
14040		W	5.OG	MI	70	60	64,5	57,0	61,9	60,7	66,4	62,2	-	2,2	64,4	57,0	61,9	60,7	66,3	62,2	-	2,2	0,0 0,0
23		N	EG	MI	70	60	47,7	40,3	51,6	50,4	53,1	50,8	-	-	47,7	40,2	51,5	50,3	53,0	50,7	-	-	0,0 0,0
		N	1.OG	Mi	70	60	61,5	54,1	59,6	58,4	63,7	59,8		-	61,2	53,8	59,6	58,4	63,5	59,7	-	-	0,0 0,0
		N	2.OG	MI	70	60	61,4	53,9	59,5	58,3	63,6	59,6	-	-	61,2	53,7	59,5	58,3	63,4	59,6	-	-	0,0 0,0
		N	3.OG	MI	70	60	61,1	53,7	59,2	58,0	63,3	59,4	-	7.	61,0	53,5	59,2	58,0	63,2	59,3	77.	-	0,0 0,0
3		N	4.OG	MI	70	60	60,8	53,4	58,8	57,6	62,9	59,0		3	60,7	53,3	58,9	57,7	62,9	59,0	7	-	0,0 0,0
		N	5.OG	MI	70	60	60,5	53,1	58,5	57,3	62,6	58,7	-	-	60,5	53,0	58,5	57,3	62,6	58,7	-	-	0,0 0,0



O-Nr.	Punktname	HFront	Etage	Nutz	SV	N	Kfz	NF	Strat	a NF	Nu	Ilfall	Übe	er. SW	Kfz	PF	Strat	oa PF	Pla	ınfall	Übe	rschr.	Diff. NF/F	PF
73233		1 70			Tag 1	Nacht	LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt	50.6		LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt		W		
		SHE			in dE	3(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in di	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dB(A	1)
21	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24 2	
24	Großenhainer Straße 78	S	EG	MI	70	60	48,9	41,5	45,6	44,4	50,6	46,2	-	-	49,3	41,8	45,6	44,4	50,8	46,3	2		0,0 0,	,0
		S	1.OG	MI	70	60	61,4	53,9	59,6	58,4	63,6	59,7	-	-	61,2	53,8	59,6	58,4	63,5	59,7	-	-	0,0 0	500
		S	2.OG	MI	70	60	61,3	53,8	59,5	58,3	63,5	59,6	-		61,2	53,7	59,5	58,3	63,4	59,6	-		0,0 0,	
		S	3.OG	MI	70	60	61,0	53,5	59,2	58,0	63,2	59,3	-		60,9	53,5	59,2	58,0	63,1	59,3	-	-	0,0 0,	2011/20 v
		S	4.OG	MI	70	60	60,5	53,1	58,8	57,6	62,7	58,9	-	-	60,5	53,1	58,8	57,6	62,7	58,9	-	-	0,0 0,	The same
		S	5.OG	MI	70	60	60,2	52,7	58,4	57,2	62,4	58,5	Ψ.	2	60,3	52,8	58,5	57,3	62,5	58,6	-	-	0,0 0	91
25		W	EG	MI	70	60	65,8	58,4	63,3	62,1	67,7	63,6	-	3,6	65,4	58,0	63,3	62,1	67,5	63,5	-	3,5	0,0 -0	37
		W	1.0G	MI	70	60	65,9	58,5	63,3	62,1	67,8	63,7		3,7	65,6	58,2	63,4	62,2	67,6	63,7	_	3,7	0,0 0,	.0
		W	2.OG	MI	70	60	65,7	58,3	63,1	61,9	67,6	63,5	-	3,5	65,5	58,0	63,1	61,9	67,5	63,4	-	3,4	0,0 -0	0.00
		W	3.OG	MI	70	60	65,3	57,9	62,7	61,5	67,2	63,1	-	3,1	65,2	57,8	62,7	61,5	67,1	63,0	-	3,0	0.0 -0	1,1
		W	4.OG	MI	70	60	64,9	57,5	62,3	61,1	66,8	62,7	-	2,7	64,8	57,4	62,3	61,1	66,7	62,6	-	2,6	0,0 -0	,1
		W	5.OG	MI	70	60	64,5	57,1	61,9	60,7	66,4	62,3	-2	2,3	64,5	57,0	61,9	60,7	66,4	62,2	-	2,2	0,0 -0	100
26	Großenhainer Straße 78b	W	EG	MI	70	60	65,8	58,4	63,3	62,1	67,7	63,6		3,6	65,4	58,0	63,3	62,1	67,5	63,5		3,5	0,0 -0	,1
		W	1.0G	MI	70	60	66,0	58,5	63,4	62,1	67,9	63,7	*	3,7	65,7	58,2	63,4	62,2	67,7	63,7	-	3,7	0,0 0,	,0
- 4		W	2.OG	MI	70	60	65,8	58,4	63,1	61,9	67,7	63,5	*	3,5	65,6	58,1	63,2	62,0	67,6	63,5	-	3,5	0,0 0,	,0
		W	3.OG	MI	70	60	65,5	58,0	62,8	61,6	67,4	63,2		3,2	65,3	57,9	62,9	61,7	67,3	63,2	-	3,2	0,0 0,	6306
		W	4.OG	MI	70	60	65,1	57,7	62,5	61,3	67,0	62,9	- 8	2,9	65,0	57,6	62,5	61,3	66,9	62,8	[7]	2,8	0,0 -0	,1
		W	5.OG	MI	70	60	64,7	57,3	62,1	60,9	66,6	62,5	2	2,5	64,7	57,2	62,1	60,9	66,6	62,4	5	2,4	0,0 -0	.1
27	Zeithainer Straße 18	NW	EG	MI	70	60	61,9	54,5	60,2	59,0	64,1	60,3	-	0,3	61,7	54,3	60,3	59,0	64,1	60,3	_	0,3	0,0 0,	,0
- 4		NW	1.0G	MI	70	60	62,5	55,0	61,1	59,9	64,9	61,1	-	1,1	62,4	55,0	61,1	59,9	64,8	61,1	-	1,1	0,0 0,	,0
- 1		NW	2.OG	MI	70	60	62,4	55,0	61,0	59,8	64,8	61,0	5.	1,0	62,4	54,9	61,1	59,9	64,8	61,1	-	1,1	0,0 0,	,1
		NW	3.OG	MI	70	60	62,2	54,8	60,9	59,7	64,6	60,9	7.	0,9	62,2	54,8	60,9	59,7	64,6	60,9	E.	0,9	0,0 0,	,0
		NW	4.OG	MI	70	60	61,9	54,5	60,6	59,4	64,3	60,6	-	0,6	62,0	54,5	60,6	59,4	64,4	60,6	7.	0,6	0,0 0,	,0
		NW	5.OG	MI	70	60	61,7	54,3	60,3	59,2	64,1	60,4	2	0,4	61,7	54,3	60,4	59,2	64,1	60,4	-	0,4	0,0 0,	,0
28		NO	EG	MI	70	60	44,5	37,1	44,0	42,8	47,3	43,8	-	-	44,5	37,1	44,0	42,8	47,3	43,8	-	2	0,0 0,	,0
		NO	1.0G	MI	70	60	45,6	38,2	44,9	43,7	48,3	44,8	-	-	45,6	38,2	44,9	43,7	48,3	44,8	-	-	0,0 0,	71000
		NO	2.OG	MI	70	60	46,8	39,4	45,7	44,5	49,3	45,7	-	-	46,8	39,4	45,7	44,5	49,3	45,7		-	0,0 0,	5000
		NO	3.OG	MI	70	60	47,8	40,3	46,4	45,2	50,2	46,4	8	-	47,7	40,3	46,4	45,2	50,1	46,4	-	-	0,0 0,	2000
		NO	4.OG	MI	70	60	48,8	41,3	46,9	45,7	51,0	47,0	2	-	48,6	41,2	46,9	45,7	50,8	47,0	-	-	0,0 0,	1000
		NO	5.OG	MI	70	60	49,6	42,2	47,2	46,0	51,6	47,5		-	49,5	42,1	47,2	46,0	51,5	47,5	18	-	0,0 0,	,0



O-Nr.	Punktname	HFront	Etage	Nutz	S	W	Kfz	NF	Strab	a NF	Nu	llfall	Übe	r. SW	Kfz	PF	Strat	oa PF	Pla	nfall	Übe	rschr.	Diff. N	F/PF
			No.		Tag	Nacht	LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt	11		LrT	LrN	LrT	LrN	Ges	samt	S	W	Limited in	
					in d	IB(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in di	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dB	(A)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25
29	Großenhainer Straße 82	SO	EG	MI	70	60	60,3	52,9	56,9	55,7	61,9	57,5	-	-	59,8	52,4	57,0	55,7	61,6	57,4	-	*	0,0	0,0
	promotes action value to describe a reservoir sur since the con-	SO	1.OG	MI	70	60	61,0	53,6	57,8	56,6	62,7	58,4	-	-	60,7	53,3	57,9	56,6	62,5	58,3	-	· ·	0,0	0,0
		so	2.OG	MI	70	60	61,1	53,7	58,1	56,9	62,9	58,6	-	-	60,9	53,5	58,2	56,9	62,8	58,5	-		0,0	0,0
		SO	3.OG	MI	70	60	61,0	53,6	58,1	56,9	62,8	58,6	-	-	60,8	53,4	58,2	57,0	62,7	58,6	-	-	0,0	0,0
30		S	EG	MI	70	60	65,6	58,1	63,3	62,1	67,6	63,6	2	3,6	65,2	57,8	63,5	62,2	67,4	63,5	-	3,5	0,0	-0,1
		S	1.0G	MI	70	60	65,5	58,0	63,3	62,1	67,5	63,5		3,5	65,3	57,8	63,4	62,2	67,5	63,5	-	3,5	0,0	0,0
		S	2.OG	MI	70	60	65,1	57,6	63,1	61,9	67,2	63,3	-	3,3	65,0	57,6	63,2	62,0	67,2	63,3	-	3,3	0,0	0,0
		S	3.OG	MI	70	60	64,5	57,1	62,7	61,5	66,7	62,8	-	2,8	64,5	57,1	62,7	61,5	66,7	62,8	-	2,8	0,0	0,0
31		SW	EG	MI	70	60	69,0	61,5	65,3	64,1	70,5	66,0	0,5	6,0	68,5	61,0	65,7	64,5	70,3	66,1	0,3	6,1	-0,2	0,1
		SW	1.OG	MI	70	60	68,5	61,1	65,2	64,0	70,2	65,8	0,2	5,8	68,3	60,9	65,5	64,2	70,1	65,9	0,1	5,9	-0,1	0,1
		SW	2.OG	MI	70	60	67,9	60,5	64,9	63,7	69,7	65,4	-	5,4	67,9	60,4	65,1	63,8	69,7	65,4	-	5,4	0,0	0,0
		SW	3.OG	MI	70	60	67,3	59,9	64,4	63,2	69,1	64,9	-	4,9	67,3	59,9	64,5	63,3	69,1	64,9	-	4,9	0,0	0,0
32		NW	EG	MI	70	60	64,1	56,6	61,2	60,0	65,9	61,6	¥	1,6	63,9	56,5	61,6	60,3	65,9	61,8	2	1,8	0,0	0,2
		NW	1.0G	MI	70	60	64,4	56,9	61,5	60,3	66,2	61,9	*	1,9	64,2	56,8	61,7	60,5	66,1	62,0	-	2,0	0,0	0,1
		NW	2.OG	MI	70	60	64,2	56,8	61,4	60,2	66,0	61,8	- 51	1,8	64,1	56,7	61,6	60,4	66,0	61,9	-	1,9	0,0	0,1
12.00		NW	3.OG	MI	70	60	63,9	56,4	61,2	60,0	65,8	61,6		1,6	63,8	56,4	61,3	60,1	65,7	61,6	-	1,6	0,0	0,0
33		NO	EG	MI	70	60	42,3	34,8	46,8	45,6	48,1	45,9	- 1	-	42,2	34,7	46,8	45,6	48,1	45,9	17.	7.1	0,0	0,0
)	NO	1.0G	MI	70	60	43,0	35,6	47,5	46,3	48,8	46,7	2	2	42,9	35,5	47,5	46,3	48,8	46,6	=		0,0	0,0
		NO	2.OG	MI	70	60	43,9	36,4	48,0	46,8	49,4	47,2	· ·	-	43,8	36,3	48,0	46,8	49,4	47,2	2	-	0,0	0,0
		NO	3.OG	MI	70	60	45,0	37,6	48,5	47,3	50,1	47,7		-	45,0	37,6	48,5	47,3	50,1	47,7	-	9.	0,0	0,0
34		NO	EG	MI	70	60	45,5	38,1	45,6	44,4	48,6	45,3	*	-	45,5	38,0	45,6	44,4	48,6	45,3	-		0,0	0,0
		NO	1.OG	MI	70	60	46,6	39,2	46,6	45,4	49,6	46,3	-	-	46,6	39,1	46,7	45,4	49,7	46,3	-		0,0	0,0
		NO	2.OG	MI	70	60	47,7	40,3	47,4	46,2	50,6	47,2	- 5	-	47,7	40,2	47,4	46,2	50,6	47,2	-		0,0	0,0
-		NO	3.OG	MI	70	60	48,8	41,4	47,9	46,7	51,4	47,8	-	-	48,8	41,3	47,9	46,7	51,4	47,8		-	0,0	0,0
35	Großenhainer Straße 84	SO	EG	MI	70	60	64,2	56,8	61,5	60,3	66,1	61,9	*	1,9	64,0	56,6	61,9	60,7	66,1	62,1	-	2,1	0,0	0,2
	1	SO	1.0G	MI	70	60	64,3	56,9	61,7	60,5	66,2	62,1	-	2,1	64,3	56,8	62,0	60,7	66,3	62,2	+:	2,2	0,0	0,1
	l l	SO	2.OG	MI	70	60	63,9	56,5	61,4	60,2	65,8	61,7	7.	1,7	64,0	56,5	61,6	60,4	66,0	61,9	-	1,9	0,0	0,2
442		SO	3.OG	MI	70	60	63,5	56,0	61,1	59,9	65,5	61,4	.7.	1,4	63,6	56,2	61,3	60,1	65,6	61,6	-	1,6	0,0	0,2
36		SW	EG	MI	70	60	70,3	62,8	65,8	64,6	71,6	66,8	1,6	6,8	69,9	62,4	66,4	65,1	71,5	67,0	1,5	7,0	-0,1	0,2
		SW	1.0G	MI	70	60	69,7	62,2	65,8	64,6	71,2	66,6	1,2	6,6	69,5	62,1	66,2	64,9	71,2	66,7	1,2	6,7	0,0	0,1
		SW	2.OG	MI	70	60	68,9	61,4	65,4	64,2	70,5	66,0	0,5	6,0	68,8	61,4	65,7	64,5	70,5	66,2	0,5	6,2	0,0	0,2
		SW	3.OG	MI	70	60	68,1	60,7	65,0	63,8	69,8	65,5	- 5	5,5	68,1	60,7	65,2	64,0	69,9	65,7		5,7	0,0	0,2



O-Nr.	Punktname	HFront	Etage	Nutz		SW	Kfz	NF	Strat	a NF	Nu	llfall	Übe	r. SW	Kfz	PF	Strat	ba PF	Pla	nfall	Übe	rschr.	Diff. NF	/PF
					Tag	Nacht	LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt			LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt	S	SW		
					in	dB(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dB((A)
1	2 2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	Section of the sectio	25
37	Großenhainer Straße 84	NO	EG	MI	70	60	47,0	39,5	49,6	48,4	51,5	48,9	-	-	47,1	39,7	49,5	48,4	51,5	48,9	6	2		0,0
		NO	1.0G	MI	70	60	42,5	35,1	44,9	43,7	46,9	44,3	-	- 1	42,5	35,0	44,8	43,6	46,8	44,2	-	¥	120000000000000000000000000000000000000	0,0
		NO	2.OG	MI	70	60	43,7	36,2	45,3	44,2	47,6	44,8		-	43,7	36,2	45,3	44,1	47,6	44,8		-		0,0
		NO	3.OG	MI	70	60	45,3	37,9	45,7	44,5	48,5	45,4	-	-	45,3	37,9	45,6	44,4	48,5	45,3	-	-	30000000	0,0
38	Großenhainer Straße 86	SW	EG	MI	70	60	70,1	62,7	65,8	64,5	71,5	66,7	1,5	6,7	69,7	62,2	66,4	65,1	71,4	66,9	1,4	6,9	-0,1	0,2
		SW	1.0G	MI	70	60	69,5	62,1	65,7	64,5	71,0	66,5	1,0	6,5	69,3	61,9	66,1	64,9	71,0	66,7	1,0	6,7	1,71	0,2
		SW	2.OG	MI	70	60	68,8	61,4	65,3	64,1	70,4	66,0	0,4	6,0	68,7	61,3	65,6	64,4	70,4	66,1	0,4	6,1	74777	0,1
		SW	3.OG	MI	70	60	68,1	60,6	64,9	63,7	69,8	65,4	-	5,4	68,0	60,6	65,1	63,9	69,8	65,6	-	5,6	547737	0,2
39		NW	EG	MI	70	60	64,0	56,6	61,4	60,1	65,9	61,7	-	1,7	63,8	56,4	61,9	60,6	66,0	62,0	: e:	2,0	102771017 9	0,3
		NW	1.0G	MI	70	60	64,0	56,6	61,4	60,2	65,9	61,8	-	1,8	63,9	56,5	61,8	60,6	66,0	62,0		2,0	158 LATE 1	0,2
		NW	2.OG	MI	70	60	63,6	56,1	61,2	60,0	65,6	61,5	-	1,5	63,6	56,1	61,5	60,3	65,7	61,7	35	1,7		0,2
		NW	3.OG	MI	70	60	63,0	55,6	60,8	59,6	65,0	61,1	-	1,1	63,1	55,7	61,1	59,9	65,2	61,3	-	1,3		0,2
40		NO	EG	MI	70	60	41,8	34,4	45,1	43,9	46,8	44,4	- 2	21	41,8	34,4	45,1	43,9	46,8	44,4	-	_	75	0,0
		NO	1.0G	MI	70	60	42,3	34,9	45,4	44,2	47,1	44,7	794	-	42,3	34,9	45,4	44,2	47,1	44,7	- 2	~	0,0	0,0
	V	NO	2.OG	MI	70	60	43,5	36,0	45,6	44,4	47,7	45,0	100	-	43,4	36,0	45,6	44,4	47,6	45,0		Ψ.	0,0	0,0
		NO	3.OG	MI	70	60	45,2	37,8	46,0	44,8	48,6	45,6	-	-	45,2	37,7	46,0	44,8	48,6	45,6	-	-	0,0	0,0
41	Großenhainer Straße 88	SO	EG	MI	70	60	65,1	57,6	61,8	60,6	66,8	62,4	275	2,4	64,8	57,4	62,4	61,1	66,8	62,6	() ÷ (2,6	0,0	0,2
	li i	SO	1.0G		70	60	65,1	57,6	61,9	60,7	66,8	62,4	(4)	2,4	64,9	57,5	62,3	61,0	66,8	62,6		2,6	0,0	0,2
		SO	2.OG		70	60	64,7	57,3	61,7	60,5	66,5	62,2	-	2,2	64,7	57,2	62,0	60,7	66,6	62,3	÷	2,3	0,0	0,1
		SO	3.OG	MI	70	60	64,3	56,8	61,4	60,2	66,1	61,8	-	1,8	64,3	56,8	61,6	60,4	66,2	62,0	12	2,0	0,0	0,2
42		SW	EG	MI	70	60	69,0	61,5	65,6	64,3	70,6	66,1	0,6	6,1	68,6	61,1	66,3	65,0	70,6	66,5	0,6	6,5	0,0	0,4
		SW	1.0G	MI	70	60	68,5	61,1	65,3	64,1	70,2	65,9	0,2	5,9	68,3	60,9	65,8	64,6	70,2	66,1	0,2	6,1	0,0	0,2
		SW	2.OG	MI	70	60	67,8	60,4	64,9	63,6	69,6	65,3	-	5,3	67,7	60,3	65,2	64,0	69,6	65,5	-	5,5	0,0	0,2
000000	1	SW	3.OG	MI	70	60	67,2	59,8	64,4	63,2	69,0	64,8		4,8	67,2	59,7	64,6	63,4	69,1	64,9		4,9	0,0	0,1
43		NW	EG	MI	70	60	64,3	56,8	62,0	60,8	66,3	62,3	-	2,3	64,0	56,5	62,6	61,3	66,4	62,5		2,5	0,0	0,2
		NW	1.0G	MI	70	60	64,1	56,7	61,9	60,6	66,1	62,1	-	2,1	63,9	56,5	62,3	61,0	66,2	62,3		2,3	0,0	0,2
		NW	2.OG	MI	70	60	63,6	56,2	61,4	60,2	65,6	61,7		1,7	63,5	56,1	61,7	60,5	65,7	61,8	-	1,8	0,0	0,1
2020		NW	3.OG	MI	70	60	63,1	55,6	61,0	59,8	65,2	61,2		1,2	63,0	55,6	61,2	60,0	65,2	61,3		1,3	0,0	0,1
44		NO	EG	MI	70	60	41,1	33,6	45,0	43,8	46,5	44,2	-	-	41,0	33,6	45,1	43,9	46,5	44,3		-	7.	0,0
)	NO	1.0G	MI	70	60	41,9	34,5	45,9	44,7	47,4	45,1	(<u>*</u>	2	41,9	34,5	45,9	44,8	47,4	45,2		8		0,0
		NO	2.OG	MI	70	60	42,5	35,0	45,2	44,0	47,1	44,5	:	-	42,4	35,0	45,2	44,0	47,0	44,5	-	2	100 PROCESS 0	0,0
		NO	3.OG	MI	70	60	44,6	37,2	45,7	44,5	48,2	45,2	199	-	44,6	37,1	45,8	44,6	48,3	45,3		12	0,0	0,0



)-Nr.	Punktname	HFront	Etage	Nutz	S	W	Kfz	NF	Strab	a NF	Nu	llfall	Übe	r. SW	Kfz	PF	Strab	a PF	Pla	nfall	Übe	rschr.	Diff. N	F/PF
					Tag	Nacht	LrT	LrN	LrT	LrN	Ges	samt		ore The	LrT	LrN	LrT	LrN	Ges	samt	5	W		
	以外,不是共产生可关系		AV TO		in di	B(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in di	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dB	(A)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25
45	Großenhainer Straße 90 Anbau	SO	EG	MI	70	60	63,8	56,4	61,7	60,5	65,9	61,9	-	1,9	63,5	56,1	62,3	61,0	66,0	62,2		2,2	0,0	0,3
46		SW	EG	MI	70	60	68,3	60,9	65,3	64,0	70,1	65,7	0,1	5,7	67,9	60,4	65,9	64,6	70,0	66,0	140	6,0	0,0	0,3
47		NO	EG	MI	70	60	45,6	38,2	44,7	43,5	48,2	44,6			45,6	38,1	44,9	43,6	48,3	44,7	-	29	0,0	0,0
48	Großenhainer Straße 90	SW	EG	MI	70	60	68,2	60,8	65,2	63,9	70,0	65,6	***	5,6	67,7	60,3	65,8	64,5	69,9	65,9		5,9	0,0	0,3
		SW	1.0G	MI	70	60	67,8	60,3	64,9	63,7	69,6	65,3	-	5,3	67,5	60,0	65,4	64,1	69,6	65,5	(*)	5,5	0,0	0,2
57854		SW	2.OG	MI	70	60	67,2	59,7	64,5	63,2	69,1	64,8	•	4,8	67,0	59,6	64,8	63,5	69,0	65,0	. 	5,0	0,0	0,2
49		NW	EG	MI	70	60	64,2	56,8	61,8	60,6	66,2	62,1	-	2,1	63,8	56,4	62,3	61,0	66,1	62,3		2,3	0,0	0,2
		NW	1.0G	MI	70	60	64,0	56,5	61,6	60,4	66,0	61,9	-	1,9	63,7	56,2	62,0	60,7	65,9	62,0	-	2,0	0,0	0,1
		NW	2.OG	MI	70	60	63,5	56,1	61,2	60,0	65,5	61,5		1,5	63,4	56,0	61,5	60,3	65,6	61,7		1,7	0,0	0,2
50		NO	EG	MI	70	60	41,2	33,8	42,7	41,5	45,0	42,2		-	41,2	33,8	43,0	41,7	45,2	42,4	*	•	0,0	0,0
		NO	1.0G	MI	70	60	42,9	35,5	43,5	42,3	46,2	43,1		-	42,9	35,4	43,6	42,4	46,3	43,2	-	-	0,0	0,0
		NO	2.OG	MI	70	60	47,1	39,6	44,4	43,2	49,0	44,8			47,1	39,6	44,4	43,2	49,0	44,8		-	0,0	0,0
51	Großenhainer Straße 92	SO	EG	MI	70	60	64,0	56,5	61,6	60,3	66,0	61,8	-	1,8	63,6	56,1	62,0	60,8	65,9	62,1		2,1	0,0	0,3
		SO	1.0G	MI	70	60	63,8	56,4	61,5	60,3	65,8	61,8	341	1,8	63,5	56,1	61,9	60,6	65,8	61,9	-	1,9	0,0	0,1
52		SW	EG	MI	70	60	68,4	60,9	65,3	64,1	70,1	65,8	0,1	5,8	67,8	60,4	65,8	64,5	69,9	65,9	(20)	5,9	0,0	0,1
		SW	1.0G	MI	70	60	67,8	60,4	65,0	63,8	69,6	65,4		5,4	67,5	60,0	65,4	64,1	69,6	65,5	-	5,5	0,0	0,1
53		NW	EG	MI	70	60	63,5	56,0	61,2	60,0	65,5	61,5	70	1,5	63,0	55,5	61,5	60,3	65,3	61,5	*	1,5	0,0	0,0
		NW	1.0G	MI	70	60	63,5	56,1	61,2	59,9	65,5	61,4		1,4	63,1	55,7	61,4	60,2	65,3	61,5	100	1,5	0,0	0,1
54		NO	EG	MI	70	60	46,2	38,9	43,0	41,8	47,9	43,6		-	46,1	38,7	43,1	41,9	47,9	43,6	-	+	0,0	0,0
		NO	1.0G	MI	70	60	47,8	40,4	43,8	42,6	49,3	44,6	120	14	47,7	40,3	43,9	42,7	49,2	44,7	2	_	0,0	0,0
55	Heidestraße 15	SO	EG	MI	70	60	61,3	53,9	58,9	57,6	63,3	59,1	:	-	61,0	53,6	59,1	57,8	63,2	59,2	-	-	0,0	0,0
		SO	1.0G	MI	70	60	61,6	54,2	59,1	57,9	63,5	59,4		0.00	61,3	53,9	59,2	58,0	63,4	59,4	-		0,0	0,0
		SO	2.OG	MI	70	60	61,5	54,1	59,0	57,8	63,4	59,3	-	150	61,3	53,9	59,2	57,9	63,4	59,4	100		0,0	0,0
		SO	3.OG	MI	70	60	61,3	53,9	58,9	57,7	63,3	59,2	7	-	61,2	53,8	59,0	57,8	63,2	59,3			0,0	0,0
56		S	EG	MI	70	60	66,5	59,1	64,4	63,1	68,6	64,6		4,6	66,0	58,6	64,6	63,4	68,4	64,6	•	4,6	0,0	0,0
		S	1.0G	MI	70	60	66,0	58,6	64,1	62,8	68,2	64,2	-	4,2	65,7	58,3	64,2	63,0	68,0	64,3	-	4,3	0,0	0,1
		S	2.OG	MI	70	60	65,3	57,9	63,5	62,3	67,5	63,6	*	3,6	65,2	57,8	63,6	62,4	67,5	63,7	-	3,7	0,0	0,1
		S	3.OG	MI	70	60	64,5	57,1	62,9	61,7	66,8	63,0	-	3,0	64,4	57,0	63,0	61,8	66,8	63,0		3,0	0,0	0,0
57		SW	EG	MI	70	60	68,7	61,3	65,3	64,1	70,3	65,9	0,3	5,9	68,1	60,7	65,6	64,3	70,0	65,9		5,9	0,0	0,0
		SW	1.0G	MI	70	60	68,1	60,7	65,0	63,8	69,8	65,5	-	5,5	67,7	60,3	65,2	64,0	69,6	65,5	7	5,5	0,0	0,0
		SW	2.OG	MI	70	60	67,4	60,0	64,5	63,3	69,2	65,0	-	5,0	67,2	59,8	64,6	63,4	69,1	65,0	-	5,0	0,0	0,0
		SW	3.OG	MI	70	60	66,7	59,3	63,9	62,7	68,5	64,3	-	4,3	66,5	59,1	64,0	62,8	68,4	64,3		4,3	0,0	0,0



D-Nr.	Punktname	HFront	Etage	Nutz	5	SW	Kfz	NF	Strab	a NF	Nu	llfall	Übe	r. SW	Kfz	PF	Strab	a PF	Pla	ınfall	Übe	rschr.	Diff. NF/PF
465			BANGE.	500	Tag	Nacht	LrT	LrN	LrT	LrN	Ges	samt	Military Control		LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt	S	W	
服器					in	dB(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dB(A)
12	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24 25
58	Großenhainer Straße 96	SW	EG	MI	70	60	68,7	61,3	65,3	64,0	70,3	65,9	0,3	5,9	68,1	60,7	65,5	64,2	70,0	65,8		5,8	0,0 -0,1
		SW	1.0G	MI	70	60	68,2	60,8	65,0	63,8	69,9	65,6	-	5,6	67,9	60,5	65,2	63,9	69,8	65,5		5,5	0,0 -0,1
		SW	2.OG	MI	70	60	67,6	60,2	64,6	63,4	69,4	65,1	-	5,1	67,4	60,0	64,7	63,4	69,3	65,0	7#1	5,0	0,0 -0,1
		SW	3.OG	MI	70	60	66,9	59,6	64,0	62,8	68,7	64,5	980	4,5	66,8	59,4	64,1	62,9	68,7	64,5		4,5	0,0 0,0
59		NW	EG	MI	70	60	64,6	57,2	61,8	60,5	66,4	62,2		2,2	64,3	56,9	61,9	60,6	66,3	62,1	-	2,1	0,0 -0,1
		NW	1.0G	MI	70	60	64,6	57,2	61,7	60,5	66,4	62,2	-	2,2	64,3	57,0	61,8	60,6	66,2	62,2	-	2,2	0,0 0,0
		NW	2.OG	MI	70	60	64,3	56,9	61,5	60,3	66,1	61,9	-	1,9	64,1	56,7	61,6	60,3	66,0	61,9	-	1,9	0,0 0,0
		NW	3.OG	MI	70	60	63,9	56,5	61,1	60,0	65,7	61,6	-	1,6	63,8	56,4	61,2	60,0	65,7	61,6	-	1,6	0,0 0,0
60		NO	EG	MI	70	60	38,3	30,9	42,9	41,7	44,2	42,0	-	-	38,2	30,8	42,9	41,7	44,2	42,0		-	0,0 0,0
		NO	1.0G	MI	70	60	39,9	32,5	43,4	42,2	45,0	42,6	-	: - :	39,8	32,3	43,6	42,4	45,1	42,8	-	-	0,0 0,0
		NO	2.OG	MI	70	60	42,2	34,8	43,8	42,6	46,1	43,3	-	-	42,2	34,6	44,0	42,8	46,2	43,4	-	-	0,0 0,0
		NO	3.OG	MI	70	60	45,0	37,6	44,9	43,7	48,0	44,7	-	-	45,0	37,4	44,9	43,7	48,0	44,6	•	-	0,0 0,0
61	Großenhainer Straße 98b	so	EG	MI	70	60	63,9	56,6	61,4	60,2	65,8	61,8	-	1,8	63,5	56,1	61,6	60,3	65,7	61,7	•	1,7	0,0 -0,1
		so	1.0G	MI	70	60	63,8	56,5	61,4	60,2	65,8	61,7	-	1,7	63,6	56,2	61,5	60,3	65,7	61,7	-	1,7	0,0 0,0
		so	2.OG	MI	70	60	63,4	56,0	61,1	59,8	65,4	61,3	-	1,3	63,2	55,8	61,1	59,9	65,3	61,3	*	1,3	0,0 0,0
		so	3.OG	MI	70	60	62,9	55,6	60,6	59,4	64,9	60,9	573	0,9	62,8	55,4	60,7	59,5	64,9	60,9	(*)	0,9	0,0 0,0
62		SW	EG	MI	70	60	69,4	62,0	65,6	64,3	70,9	66,3	0,9	6,3	69,0	61,6	65,7	64,5	70,7	66,3	0,7	6,3	-0,2 0,0
		SW	1.0G	MI	70	60	69,0	61,6	65,5	64,3	70,6	66,2	0,6	6,2	68,8	61,4	65,6	64,4	70,5	66,2	0,5	6,2	-0,1 0,0
		SW	2.OG	MI	70	60	68,4	61,0	65,2	64,0	70,1	65,8	0,1	5,8	68,3	60,9	65,3	64,0	70,1	65,7	0,1	5,7	0,0 -0,1
modelm		SW	3.OG	MI	70	60	67,7	60,4	64,7	63,5	69,5	65,2	-	5,2	67,7	60,3	64,8	63,6	69,5	65,3	-	5,3	0,0 0,1
63		NO	EG	MI	70	60	39,1	31,8	42,5	41,3	44,1	41,8	-	·*	39,0	31,2	42,5	41,3	44,1	41,7			0,0 0,0
		NO	1.0G	MI	70	60	40,2	32,8	42,5	41,3	44,5	41,9	(*)	-	40,1	32,2	42,5	41,3	44,5	41,8		1.000	0,0 0,0
		NO	2.OG	MI	70	60	41,7	34,3	43,3	42,1	45,6	42,8		572	41,6	33,7	43,3	42,1	45,5	42,7	-	-	0,0 0,0
		NO	3.OG	MI	70	60	43,7	36,3	43,7	42,5	46,7	43,4	-	-	43,6	35,7	43,8	42,6	46,7	43,4	•		0,0 0,0
64	Großenhainer Straße 100	SW	EG	MI	70	60	69,5	62,2	65,7	64,5	71,0	66,5	1,0	6,5	69,3	61,9	65,8	64,6	70,9	66,5	0,9	6,5	-0,1 0,0
		SW	1.0G	MI	70	60	69,2	61,8	65,7	64,5	70,8	66,4	0,8	6,4	69,1	61,7	65,8	64,5	70,8	66,3	0,8	6,3	0,0 -0,1
		SW	2.OG	MI	70	60	68,6	61,2	65,4	64,2	70,3	66,0	0,3	6,0	68,5	61,1	65,5	64,3	70,3	66,0	0,3	6,0	0,0 0,0
		SW	3.OG	MI	70	60	67,9	60,6	64,9	63,7	69,7	65,4	:=	5,4	67,9	60,5	65,0	63,8	69,7	65,5	•	5,5	0,0 0,1
65		NW	EG	MI	70	60	64,6	57,2	61,6	60,4	66,4	62,1	-	2,1	64,6	57,2	61,7	60,5	66,4	62,2	-	2,2	0,0 0,1
		NW	1.0G	MI	70	60	64,7	57,3	61,8	60,5	66,5	62,2	-	2,2	64,7	57,3	61,8	60,6	66,5	62,3	*	2,3	0,0 0,1
		NW	2.0G	MI	70	60	64,4	57,0	61,7	60,5	66,3	62,1	-	2,1	64,4	57,0	61,7	60,5	66,3	62,1	2	2,1	0,0 0,0
		NW	3.OG	MI	70	60	64,0	56,7	61,4	60,2	65,9	61,8		1,8	64,0	56,6	61,4	60,2	65,9	61,8	-	1,8	0,0 0,0



)-Nr.	Punktname	HFront	Etage	Nutz	S	W	Kfz	NF	Strab	a NF	Nu	Ilfall	Übe	er. SW	Kfz	PF	Strat	oa PF	Pla	ınfall	Übe	rschr.	Diff. NF/PF
		2		Time !		Nacht	LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt	S. 11		LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt	5	W	mar 2 17 +
					in d	B(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dB(A)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24 25
66	Großenhainer Straße 100	NO	EG	MI	70	60	46,1	38,7	49,8	48,6	51,3	49,0	-	-	46,1	38,4	49,8	48,6	51,3	49,0	•	•	0,0 0,0
		NO	1.0G	MI	70	60	43,5	36,1	46,6	45,4	48,3	45,9	-	3 4 5	43,4	35,4	46,6	45,4	48,3	45,8	-	120	0,0 0,0
		NO	2.OG	MI	70	60	44,7	37,3	46,9	45,7	48,9	46,3	900	-	44,7	36,7	46,9	45,7	48,9	46,2	~	-	0,0 0,0
		NO	3.OG	MI	70	60	46,4	39,1	46,5	45,3	49,5	46,2	*		46,4	38,4	46,4	45,2	49,4	46,0	-	-	0,0 0,0
67	Großenhainer Straße 102	SO	EG	MI	70	60	64,9	57,6	62,0	60,8	66,7	62,5	-	2,5	65,0	57,6	62,1	60,8	66,8	62,5	(#):	2,5	0,0 0,0
		SO	1.0G	MI	70	60	65,0	57,6	62,1	60,9	66,8	62,6	-	2,6	65,1	57,7	62,2	61,0	66,9	62,7	-	2,7	0,0 0,1
		SO	2.OG	MI	70	60	64,7	57,4	62,1	60,9	66,6	62,5	-	2,5	64,8	57,4	62,1	60,9	66,7	62,5	-	2,5	0,0 0,0
68		SW	EG	MI	70	60	69,2	61,8	65,4	64,2	70,7	66,2	0,7	6,2	69,2	61,7	65,5	64,3	70,7	66,2	0,7	6,2	0,0 0,0
		SW	1.0G	MI	70	60	68,8	61,4	65,3	64,1	70,4	66,0	0,4	6,0	68,8	61,3	65,4	64,1	70,4	65,9	0,4	5,9	0,0 -0,1
		SW	2.OG	MI	70	60	68,2	60,8	64,9	63,7	69,9	65,5	-	5,5	68,2	60,7	65,0	63,8	69,9	65,5	-	5,5	0,0 0,0
69		NW	EG	MI	70	60	63,7	56,4	61,4	60,1	65,7	61,6	*	1,6	63,7	56,3	61,4	60,2	65,7	61,7		1,7	0,0 0,1
	_	NW	1.OG	MI	70	60	63,7	56,3	61,2	60,0	65,6	61,5	-	1,5	63,7	56,2	61,3	60,0	65,7	61,5	-	1,5	0,0 0,0
		NW	2.OG	MI	70	60	63,3	55,9	60,9	59,7	65,3	61,2	-	1,2	63,3	55,9	61,0	59,7	65,3	61,2	-	1,2	0,0 0,0
70		NO	EG	MI	70	60	48,8	41,4	51,7	50,5	53,5	51,0	-	-	48,8	41,3	51,8	50,6	53,6	51,1	-	-	0,0 0,0
		NO	1.0G	MI	70	60	50,2	42,9	51,0	49,8	53,6	50,6		140	50,3	42,7	50,9	49,7	53,6	50,5	-	-	0,0 0,0
		NO	2.OG	MI	70	60	51,4	44,1	51,9	50,7	54,7	51,6	91		51,5	44,0	51,9	50,7	54,7	51,5	-	-	0,0 0,0
71	Großenhainer Straße 104	SO	EG	MI	70	60	63,5	56,2	61,3	60,0	65,5	61,5		1,5	63,5	56,1	61,3	60,1	65,5	61,6	*	1,6	0,0 0,1
		so	1.0G	MI	70	60	63,5	56,2	61,3	60,0	65,5	61,5		1,5	63,5	56,1	61,3	60,1	65,5	61,6		1,6	0,0 0,1
		SO	2.OG	MI	70	60	63,2	55,8	61,1	59,9	65,3	61,3	2	1,3	63,2	55,8	61,1	59,9	65,3	61,3	+	1,3	0,0 0,0
		so	3.OG	MI	70	60	63,0	55,7	60,8	59,6	65,0	61,1	×	1,1	63,0	55,6	60,8	59,6	65,0	61,1	2	1,1	0,0 0,0
72		SW	EG	MI	70	60	68,6	61,2	65,2	64,0	70,2	65,8	0,2	5,8	68,4	60,9	65,2	64,0	70,1	65,7	0,1	5,7	-0,1 -0,1
		SW	1.0G	MI	70	60	68,3	60,9	65,0	63,8	70,0	65,6	*:	5,6	68,2	60,6	65,0	63,8	69,9	65,5	-	5,5	0,0 -0,1
		SW	2.OG	MI	70	60	67,7	60,4	64,6	63,4	69,4	65,2	5	5,2	67,7	60,1	64,6	63,4	69,4	65,1	*	5,1	0,0 -0,1
ADMIN		SW	3.OG	MI	70	60	67,2	59,8	64,1	62,9	68,9	64,6	9	4,6	67,2	59,5	64,1	62,9	68,9	64,5	-	4,5	0,0 -0,1
73		NO	EG	MI	70	60	44,9	37,5	45,5	44,4	48,2	45,2	2	-	44,9	37,5	45,5	44,4	48,2	45,2	-	-	0,0 0,0
		NO	1.0G	MI	70	60	45,7	38,3	47,4	46,3	49,6	46,9		-	45,7	38,2	47,4	46,2	49,6	46,8	-	-	0,0 0,0
		NO	2.OG	MI	70	60	46,7	39,4	48,5	47,4	50,7	48,0	-	-	46,7	39,3	48,5	47,4	50,7	48,0	-	-	0,0 0,0
		NO	3.OG	MI	70	60	48,7	41,4	49,2	48,1	52,0	48,9	-	(-)	48,7	41,2	49,2	48,1	52,0	48,9	+	-	0,0 0,0
74	Großenhainer Straße 106	SW	EG	MI	70	60	69,1	61,7	65,4	64,1	70,6	66,1	0,6	6,1	68,9	61,0	65,4	64,1	70,5	65,8	0,5	5,8	-0,1 -0,3
		SW	1.0G	MI	70	60	68,7	61,3	65,3	64,1	70,3	65,9	0,3	5,9	68,6	60,6	65,2	64,0	70,2	65,6	0,2	5,6	-0,1 -0,3
		SW	2.OG	MI	70	60	68,0	60,6	64,9	63,7	69,7	65,4	-	5,4	68,0	60,0	64,9	63,7	69,7	65,2	-	5,2	0,0 -0,2
		SW	3.OG	MI	70	60	67,4	60,0	64,5	63,3	69,2	65,0	-	5,0	67,4	59,4	64,4	63,2	69,2	64,7	-	4,7	0,0 -0,3



D-Nr.	Punktname	HFront	Etage	Nutz		SW	Kfz	NF	Strat	a NF	Nu	llfall	Übe	r. SW	Kfz	PF	Strab	a PF	Pla	nfall	Übe	rschr.	Diff. NF/PF
Server					Tag	Nacht	LrT	LrN	LrT	LrN	Ges	samt			LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt	S	W	
			De Maria		in	dB(A)	in di	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dB(A)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24 25
75	Großenhainer Straße 106	NW	EG	MI	70	60	64,3	56,9	61,8	60,5	66,2	62,1	(2)	2,1	64,2	55,1	61,7	60,4	66,1	61,5		1,5	0,0 -0,6
		NW	1.0G	MI	70	60	64,2	56,9	61,8	60,6	66,2	62,1	S#8	2,1	64,2	55,2	61,7	60,4	66,1	61,5	-	1,5	0,0 -0,6
		NW	2.OG	MI	70	60	63,9	56,5	61,6	60,4	65,9	61,9	346	1,9	63,8	54,9	61,5	60,2	65,8	61,3	-	1,3	0,0 -0,6
		NW	3.OG	MI	70	60	63,4	56,0	61,2	60,0	65,4	61,5		1,5	63,3	54,5	61,0	59,8	65,3	60,9	*	0,9	0,0 -0,6
76		NO	EG	MI	70	60	47,1	39,7	46,9	45,7	50,0	46,7	-	-	47,0	38,5	46,8	45,6	49,9	46,4	085	-	0,0 0,0
		NO	1.0G	MI	70	60	47,9	40,5	47,9	46,7	50,9	47,6	-		47,7	39,3	47,8	46,6	50,8	47,3	-		0,0 0,0
		NO	2.OG	MI	70	60	48,8	41,4	48,2	47,0	51,5	48,1	-	-	48,6	40,2	48,1	46,9	51,4	47,7	-	-	0,0 0,0
		NO	3.OG	MI	70	60	48,7	41,3	47,4	46,2	51,1	47,4	-	-	48,5	40,0	47,2	46,0	50,9	47,0			0,0 0,0
77	Großenhainer Straße 61	0	EG	WA	70	60	66,9	59,9	63,6	62,4	68,6	64,3	-	4,3	66,5	59,5	63,1	62,0	68,1	63,9	-	3,9	0,0 -0,4
		0	1.OG	WA	70	60	66,6	59,6	63,5	62,4	68,3	64,2	-	4,2	66,4	59,4	63,1	62,0	68,1	63,9	-	3,9	0,0 -0,3
		0	2.OG	WA	70	60	66,1	59,1	63,2	62,0	67,9	63,8	-	3,8	65,9	58,9	62,9	61,8	67,7	63,6	-	3,6	0,0 -0,2
		0	3.OG	WA	70	60	65,4	58,4	62,8	61,6	67,3	63,3		3,3	65,3	58,4	62,5	61,4	67,1	63,2	-	3,2	0,0 -0,1
		0	4.0G	WA	70	60	64,8	57,8	62,3	61,2	66,7	62,8	-	2,8	64,7	57,8	62,1	61,0	66,6	62,7	-	2,7	0,0 -0,1
78	Großenhainer Straße 63	0	EG	WA	70	60	67,2	60,2	63,8	62,6	68,8	64,6	-	4,6	66,7	59,7	63,4	62,3	68,4	64,2	•	4,2	0,0 -0,4
		0	1.OG	WA	70	60	66,9	59,9	63,7	62,5	68,6	64,4	-	4,4	66,6	59,6	63,4	62,2	68,3	64,1	-	4,1	0,0 -0,3
		0	2.OG	WA	70	60	66,3	59,3	63,3	62,2	68,1	64,0	-	4,0	66,2	59,2	63,1	62,0	67,9	63,8	/ ```	3,8	0,0 -0,2
		0	3.OG	WA	70	60	65,7	58,7	62,9	61,8	67,5	63,5	.000	3,5	65,6	58,6	62,7	61,6	67,4	63,4	*	3,4	0,0 -0,1
		0	4.OG	WA	70	60	65,1	58,1	62,5	61,3	67,0	63,0		3,0	65,0	58,1	62,3	61,1	66,9	62,9	3 8 0	2,9	0,0 -0,1
79	Großenhainer Straße 65	0	EG	WA	70	60	67,3	60,3	63,9	62,8	68,9	64,7		4,7	66,9	59,9	63,6	62,5	68,6	64,4	(5)	4,4	0,0 -0,3
		0	1.0G	WA	70	60	67,0	60,0	63,8	62,7	68,7	64,6	-	4,6	66,7	59,8	63,5	62,4	68,4	64,3		4,3	0,0 -0,3
		0	2.OG	WA	70	60	66,4	59,5	63,4	62,3	68,2	64,1	-	4,1	66,3	59,3	63,2	62,1	68,0	63,9	-	3,9	0,0 -0,2
		0	3.OG	WA	70	60	65,8	58,9	63,0	61,9	67,6	63,7	-	3,7	65,8	58,8	62,8	61,7	67,6	63,5	-	3,5	0,0 -0,2
-00	0 0 1 1 0 0 07	0	4.OG	WA	70	60	65,2	58,3	62,5	61,4	67,1	63,1	(*):	3,1	65,2	58,2	62,4	61,2	67,0	63,0		3,0	0,0 -0,1
80	Großenhainer Straße 67	0	EG	WA	70	60	67,6	60,6	64,2	63,1	69,2	65,0	-	5,0	67,2	60,2	63,8	62,7	68,8	64,6		4,6	0,0 -0,4
		0	1.0G	WA	70	60	67,2	60,2	64,0	62,8	68,9	64,7		4,7	67,0	60,0	63,7	62,5	68,7	64,4	-	4,4	0,0 -0,3
		0	2.OG	WA	70	60	66,6	59,7	63,6	62,4	68,4	64,3	-	4,3	66,5	59,5	63,3	62,2	68,2	64,1	-	4,1	0,0 -0,2
		0	3.OG	10.634.550.000	70	60	66,0	59,0	63,1	62,0	67,8	63,8		3,8	66,0	59,0	62,9	61,8	67,7	63,6	-	3,6	0,0 -0,2
81	Großenhainer Straße 69	0	4.OG EG	WA	70	60 60	65,4	58,5	62,6 64,3	61,5 63,2	67,2	63,3	-	3,3 5,1	65,4	58,4	62,5	61,3	67,2	63,1		3,1	0,0 -0,2
01	Grobernamer Straise 69	0	1.0G	WA	70	60	67,7 67,3	60,7 60,4	64,1	62,9	69,3 69,0	65,1 64,8	-	4,8	67,3 67,1	60,4 60,1	63,8 63,7	62,7 62,6	68,9 68,7	64,7	1855 7435	4,7	0,0 -0,4
		0	2.OG	WA	70	60	66,8	59,8	63,6	62,5	68,5	64,4	200		66,7	59,7	63,4	62,2	68,4	64,5	1000 1000	4,5	0,0 -0,3
		0	3.0G	WA	70	60	66,2	59,2	63,2	62,0	68,0	63.8		4,4 3,8	66,1	59,1	63,0	61,8	67,8	64,1	0225	4,1	0,0 -0,3
		0	4.OG	(H.C. (H.) (1.55.4)	70	60	65,6	58,6	62,7	61,5	67,4	63.3		3,3	65.5	58,6	62,5	61,4	67,8	63,7 63,2	7000	3,7 3,2	0,0 -0,1
_			4.00	WW	10	00	00,0	50,0	02,7	01,0	07,4	00,0		0,0	00,0	30,0	02,0	01,4	07,3	03,2		0,2	0,0 -0,1



D-Nr.	Punktname	HFront	Etage	Nutz	S	SW	Kfz	NF	Strab	a NF	Nu	llfall	Übe	er. SW	Kfz	PF	Strat	a PF	Pla	nfall	Übe	rschr.	Diff. NF/PF
					Tag	Nacht	LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt			LrT	LrN	LrT	LrN	Ges	samt	S	W	
			The same		in c	B(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dB(A)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24 25
82	Großenhainer Straße 71	0	EG	WA	70	60	67,7	60,7	64,3	63,2	69,3	65,1		5,1	67,4	60,4	63,8	62,7	69,0	64,7	3.40	4,7	0,0 -0,4
		0	1.0G	WA	70	60	67,3	60,4	64,0	62,9	69,0	64,8	12	4,8	67,2	60,2	63,7	62,5	68,8	64,5	- 2	4,5	0,0 -0,3
		0	2.OG	WA	70	60	66,8	59,8	63,6	62,5	68,5	64,4	-	4,4	66,7	59,7	63,3	62,2	68,3	64,1	120	4,1	0,0 -0,3
		0	3.OG	WA	70	60	66,2	59,2	63,1	62,0	67,9	63,8	-	3,8	66,1	59,2	62,9	61,8	67,8	63,7	196	3,7	0,0 -0,1
		0	4.0G	WA	70	60	65,6	58,6	62,7	61,5	67,4	63,3	-	3,3	65,6	58,6	62,5	61,3	67,3	63,2	546	3,2	0,0 -0,1
83	Großenhainer Straße 73	0	EG	WA	70	60	67,7	60,7	64,2	63,1	69,3	65,1		5,1	67,3	60,4	63,7	62,6	68,9	64,6	-	4,6	0,0 -0,5
		0	1.0G	WA	70	60	67,3	60,3	64,0	62,9	69,0	64,8		4,8	67,1	60,2	63,6	62,5	68,7	64,5	-	4,5	0,0 -0,3
		0	2.OG	WA	70	60	66,8	59,8	63,6	62,5	68,5	64,4	120	4,4	66,7	59,7	63,3	62,1	68,3	64,1	-	4,1	0,0 -0,3
		0	3.OG	WA	70	60	66,2	59,2	63,1	62,0	67,9	63.8	-	3,8	66,2	59,2	62,9	61,7	67,9	63,6	-	3,6	0,0 -0,2
84	Großenhainer Straße 75	0	EG	WA	70	60	67,7	60,7	64,3	63,2	69,3	65,1		5,1	67,4	60,4	63,7	62,6	68,9	64,6	4	4,6	0,0 -0,5
	CONTRACTOR	0	1.0G	WA	70	60	67,4	60,4	64,1	62,9	69,1	64,8	-	4,8	67,2	60,2	63,6	62,5	68,8	64.5	>→ ;	4,5	0,0 -0,3
		0	2.OG	WA	70	60	66,8	59,8	63,6	62,5	68,5	64,4	-	4,4	66,7	59,7	63,3	62,2	68,3	64,1	-	4,1	0,0 -0,3
		0	3.OG	WA	70	60	66,3	59,3	63,2	62,0	68,0	63,9		3,9	66,2	59,2	62,9	61,7	67,9	63,6	-	3,6	0,0 -0,3
		0	4.0G	WA	70	60	65,7	58,7	62,7	61,5	67,5	63,3	-	3,3	65,7	58,7	62,5	61,3	67,4	63,2		3,2	0,0 -0,1
85		N	EG	WA	70	60	65,4	58,4	62,8	61,7	67,3	63,4	-	3,4	65,1	58,1	62,3	61,2	66,9	62,9	-	2,9	0,0 -0,5
	P	N	1.0G	WA	70	60	65,1	58,1	62,6	61,5	67,0	63,1	-	3,1	64,9	57,9	62,2	61,1	66,8	62,8	543	2,8	0,0 -0,3
		N	2.OG	WA	70	60	64,6	57,6	62,2	61,0	66,6	62,6		2,6	64,5	57,5	61,9	60,8	66,4	62,5	:+:	2,5	0,0 -0,1
		N	3.0G	WA	70	60	64,1	57,0	61,7	60,6	66,1	62,2		2,2	64,0	57,0	61,5	60,4	65,9	62.0	5 7 7	2,0	0,0 -0,2
		N	4.OG	WA	70	60	63,6	56,5	61,2	60,1	65,6	61,7	170	1,7	63,6	56,5	61,1	59,9	65,5	61.5		1,5	0,0 -0,2
86	Weinböhlaer Straße 9	0	EG	WA	70	60	60,4	53,3	58,2	57,1	62,4	58,6		-	60,2	53,1	57,9	56,8	62,2	58,3	-	-	0,0 0,0
		0	1.0G	WA	70	60	61,8	54,7	60,0	58,8	64,0	60,2	1920	0,2	61,7	54,6	59,7	58,5	63,8	60,0	-	12	0,0 0,0
		0	2.OG	WA	70	60	62,2	55,1	60,4	59,2	64,4	60,6	-	0,6	62,1	55,0	60,2	59,1	64,3	60,5	848	0,5	0,0 -0,1
		0	3.OG	WA	70	60	62,3	55,1	60,4	59,2	64,5	60,6	-	0,6	62,2	55,1	60,2	59,1	64,3	60,6	-	0,6	0,0 0,0
87	Weinböhlaer Straße 11	SO	EG	GE	70	60	64,8	57,4	62,8	61,7	66,9	63,1	-	3,1	64,6	57,3	62,6	61,5	66,7	62,9		2,9	0,0 -0,2
		SO	1.0G	GE	70	60	64,7	57,5	62,8	61,6	66,9	63,0	-	3,0	64,6	57,4	62,6	61,5	66,7	62,9	-	2,9	0,0 -0,1
88		NO	EG	GE	70	60	66,3	58,9	64,2	63,1	68,4	64,5	1.2	4,5	66,2	58,8	64,0	62,9	68,2	64,3	4	4,3	0,0 -0,2
		NO	1.0G	GE	70	60	65,5	58,1	63,2	62,1	67,5	63,6		3,6	65,4	58,0	63,1	62,0	67,4	63,5		3,5	0,0 -0,1
89	Großenhainer Straße 81	S	EG	GE	70	60	63,3	55,9	60,6	59,5	65,2	61,1	(*)	1,1	63,1	55,7	60,5	59,4	65,0	60,9	-	0,9	0,0 -0,2
	pur meng pengankuman di punggi di Pada di Pada Pada di Pada d	S	1.0G	GE	70	60	63,5	56,1	60,9	59,8	65,4	61,3		1,3	63,4	56,0	60,8	59,7	65,3	61,2	-	1,2	0,0 -0,1
		S	2.OG	GE	70	60	63,2	55,8	60,7	59,6	65,1	61,1		1,1	63,2	55,8	60,7	59,5	65,1	61,0	-	1,0	0,0 -0,1
		S	3.OG	GE	70	60	63,0	55,6	60,6	59,5	65,0	61,0	-	1,0	63,0	55,6	60,6	59,4	65,0	60,9	-	0,9	0,0 -0,1



D-Nr.	Punktname	HFront	Etage	Nutz	5	SW	Kfz	NF	Strab	a NF	Nu	llfall	Übe	r. SW	Kfz	PF	Strab	a PF	Pla	nfall	Übe	rschr.	Diff. NF/PF
ALC:					Tag	Nacht	LrT	LrN	LrT	LrN	Ges	samt			LrT	LrN	LrT	LrN	Ges	samt	S	W	
級證					in	dB(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in di	B(A)	in di	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dB(A)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24 25
90	Großenhainer Straße 81	0	EG	GE	70	60	69,2	61,7	64,9	63,8	70,6	65,9	0,6	5,9	68,8	61,4	64,9	63,8	70,3	65,8	0,3	5,8	-0,3 -0,1
SCHOOL S		0	1.0G	GE	70	60	68,8	61,4	64,9	63,7	70,3	65,7	0,3	5,7	68,6	61,2	64,8	63,7	70,1	65,6	0,1	5,6	-0,2 -0,1
		0	2.OG	GE	70	60	68,2	60,8	64,7	63,5	69,8	65,4	-	5,4	68,1	60,7	64,6	63,5	69,7	65,3		5,3	0,0 -0,1
		0	3.OG	GE	70	60	67,6	60,2	64,3	63,1	69,3	64,9	-	4,9	67,6	60,1	64,2	63,1	69,2	64.9	-	4,9	0,0 0,0
91	Großenhainer Straße 83	0	EG	GE	70	60	69,1	61,6	64,9	63,8	70,5	65,8	0,5	5,8	68,4	60,9	64,8	63,7	70,0	65,5	-	5,5	0,0 -0,3
		0	1.0G	GE	70	60	68,7	61,3	64,8	63,7	70,2	65,7	0,2	5,7	68,2	60,8	64,8	63,6	69,8	65,4	-	5,4	0,0 -0,3
		0	2.OG	GE	70	60	68,2	60,7	64,6	63,4	69,8	65,3	-	5,3	67,8	60,4	64,5	63,4	69,5	65,2	-	5,2	0,0 -0,1
		0	3.OG	GE	70	60	67,6	60,2	64,2	63,0	69,2	64,8	-	4,8	67,3	59,9	64,1	63,0	69,0	64,7		4,7	0,0 -0,1
92		N	EG	GE	70	60	64,2	56,7	61,4	60,3	66,0	61,9	-	1,9	63,7	56,2	61,3	60,2	65,7	61,7	-	1,7	0,0 -0,2
		N	1.0G	GE	70	60	64,2	56,8	61,5	60,4	66,1	62,0	-	2,0	63,8	56,4	61,5	60,3	65,8	61,8	-	1,8	0,0 -0,2
		N	2.OG	GE	70	60	64,0	56,5	61,4	60,3	65,9	61,8		1,8	63,7	56,2	61,4	60,2	65,7	61,7	-	1,7	0,0 -0,1
		N	3.OG	GE	70	60	63,6	56,1	61,1	59,9	65,5	61,4	-	1,4	63,3	55,9	61,1	59,9	65,3	61,4		1,4	0,0 0,0
93	Großenhainer Straße 93	SO	EG	GE	70	60	64,6	57,2	62,5	61,4	66,7	62,8	-	2,8	64,4	57,0	62,4	61,3	66,5	62,7	-	2,7	0,0 -0,1
		SO	1.OG	GE	70	60	64,4	57,0	62,4	61,2	66,5	62,6	:#::	2,6	64,3	56,9	62,3	61,2	66,4	62,6		2,6	0,0 0,0
		so	2.OG	GE	70	60	64,1	56,7	62,1	61,0	66,2	62,4	:#2	2,4	64,1	56,7	62,1	60,9	66,2	62,3	5 0 0	2,3	0,0 -0,1
		SO	3.OG	GE	70	60	63,7	56,2	61,7	60,5	65,8	61,9	: = :	1,9	63,7	56,2	61,7	60,5	65,8	61,9	180	1,9	0,0 0,0
94		NO	EG	GE	70	60	67,5	60,1	64,8	63,7	69,4	65,3	-	5,3	67,4	60,0	64,6	63,5	69,2	65,1	170	5,1	0,0 -0,2
		NO	1.0G	GE	70	60	67,4	60,0	64,8	63,7	69,3	65,2	20	5,2	67,4	60,0	64,7	63,6	69,3	65,2		5,2	0,0 0,0
		NO	2.OG	GE	70	60	67,1	59,6	64,6	63,4	69,0	64,9	348	4,9	67,1	59,7	64,5	63,4	69,0	64,9	1420	4,9	0,0 0,0
		NO	3.OG	GE	70	60	66,6	59,2	64,2	63,1	68,6	64,6	-	4,6	66,7	59,3	64,2	63,0	68,6	64,5		4,5	0,0 -0.1
95	Großenhainer Straße 95	SO	EG	GE	70	60	64,9	57,4	62,3	61,2	66,8	62,7		2,7	64,8	57,4	62,0	60,9	66,6	62,5	*	2,5	0,0 -0,2
		SO	1.0G	GE	70	60	64,8	57,3	62,4	61,2	66,8	62,7		2,7	64,8	57,4	62,2	61,1	66,7	62,6	-	2,6	0,0 -0,1
		SO	2.OG	GE	70	60	64,4	56,9	62,2	61,0	66,4	62,4	-	2,4	64,5	57,1	62,1	60,9	66,5	62,4		2,4	0,0 0,0
		SO	3.OG	GE	70	60	63,9	56,5	61,8	60,7	66,0	62,1	-	2,1	64,1	56,6	61,7	60,6	66,1	62,1	-	2,1	0,0 0,0
96		NO	EG	GE	70	60	69,7	62,2	65,7	64,6	71,2	66,6	1,2	6,6	69,2	61,8	65,3	64,2	70,7	66,2	0,7	6,2	-0,5 -0,4
8		NO	1.0G	GE	70	60	69,2	61,8	65,6	64,5	70,8	66,4	0,8	6,4	69,0	61,6	65,3	64,2	70,5	66,1	0,5	6,1	-0,3 -0,3
		NO	2.OG		70	60	68,5	61,1	65,3	64,1	70,2	65,9	0,2	5,9	68,5	61,0	65,1	63,9	70,1	65,7	0,1	5,7	-0,1 -0,2
		NO	3.OG		70	60	67,8	60,4	64,8	63,7	69,6	65,4	-	5,4	67,8	60,4	64,7	63,5	69,5	65,2	-	5,2	0,0 -0,2
97	Großenhainer Straße 97	NO	EG	GE	70	60	70,3	62,8	65,7	64,6	71,6	66,8	1,6	6,8	69,6	62,2	65,3	64,1	71,0	66,3	1,0	6,3	-0,6 -0,5
		NO	1.0G	100000000000000000000000000000000000000	70	60	69,7	62,2	65,7	64,5	71,2	66,5	1,2	6,5	69,3	61,9	65,4	64,2	70,8	66,2	0,8	6,2	-0,4 -0,3
		NO	2.OG	0.000	70	60	68,9	61,4	65,3	64,2	70,5	66,0	0,5	6,0	68,7	61,2	65,1	64,0	70,3	65,8	0,3	5,8	-0,2 -0,2
		NO	3.OG	GE	70	60	68,1	60,7	64,9	63,7	69,8	65,5	+	5,5	68,0	60,6	64,8	63,6	69,7	65,4		5,4	0,0 -0,1



D-Nr.	Punktname	HFront	Etage	Nutz		SW	Kfz	NF	Strab	a NF	Nu	Ilfall	Übe	r. SW	Kfz	PF	Strat	oa PF	Pla	nfall	Übe	rschr.	Diff. NF/PF
					Tag	Nacht	LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt			LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt	S	W	
					in c	B(A)	in d	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dl	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dB(A)
-1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24 25
98	Großenhainer Straße 97	NW	EG	GE	70	60	64,3	56,8	61,3	60,2	66,1	61,8	34	1,8	64,0	56,5	60,9	59,8	65,7	61,5	2	1,5	0,0 -0,3
		NW	1.0G	GE	70	60	64,1	56,7	61,4	60,3	66,0	61,9	100	1,9	63,9	56,5	61,1	60,0	65,7	61,6	-	1,6	0,0 -0,3
		NW	2.OG	GE	70	60	63,8	56,3	61,2	60,1	65,7	61,6		1,6	63,6	56,2	61,0	59,8	65,5	61,4		1,4	0,0 -0,2
		NW	3.0G	GE	70	60	63,5	56,0	60,8	59,6	65,4	61,2	-	1,2	63,3	55,9	60,6	59,5	65,2	61,1	*	1,1	0,0 -0,1
99	Großenhainer Straße 99	SO	EG	GE	70	60	65,1	57,7	61,8	60,6	66,8	62,4	-	2,4	64,8	57,4	61,4	60,3	66,4	62,1		2,1	0,0 -0,3
- 1		so	1.OG	GE	70	60	65,1	57,7	61,9	60,8	66,8	62,5		2,5	64,9	57,5	61,7	60,6	66,6	62,3		2,3	0,0 -0,2
		SO	2.OG	GE	70	60	64,8	57,3	61,8	60,7	66,6	62,3	-	2,3	64,6	57,2	61,6	60,5	66,4	62,2	-	2,2	0,0 -0,1
100		NO	EG	GE	70	60	69,0	61,5	65,4	64,2	70,6	66,1	0,6	6,1	68,9	61,5	64,9	63,8	70,4	65,8	0,4	5,8	-0,2 -0,3
		NO	1.0G	GE	70	60	68,7	61,2	65,3	64,2	70,3	66,0	0,3	6,0	68,6	61,2	65,0	63,9	70,2	65,8	0,2	5,8	-0,1 -0,2
		NO	2.OG	GE	70	60	68,1	60,6	65,0	63,8	69,8	65,5	-	5,5	68,1	60,7	64,8	63,6	69,8	65,4	-	5,4	0,0 -0,1
101		NW	EG	GE	70	60	64,9	57,5	62,6	61,5	66,9	63,0		3,0	64,9	57,5	62,1	61,0	66,7	62,6	-	2,6	0,0 -0,4
		NW	1.0G	GE	70	60	64,6	57,2	62,1	61,0	66,5	62,5	-	2,5	64,7	57,2	61,9	60,7	66,5	62,3		2,3	0,0 -0,2
		NW	2.OG	GE	70	60	64,3	56,8	61,9	60,8	66,3	62,3	-	2,3	64,3	56,9	61,7	60,6	66,2	62,1	2	2,1	0,0 -0,2
102		NO	1.OG	GE	70	60	64,9	57,4	62,7	61,5	66,9	62,9	-	2,9	65,0	57,5	62,4	61,3	66,9	62,8	100	2,8	0,0 -0,1
		NO	2.OG	GE	70	60	65,0	57,6	62,8	61,7	67,0	63,1		3,1	65,1	57,7	62,7	61,5	67,1	63,0	*	3,0	0,0 -0,1
		NO	3.OG	GE	70	60	64,9	57,5	62,7	61,6	66,9	63,0		3,0	65,0	57,5	62,6	61,5	67,0	63,0		3,0	0,0 0,0
		NO	4.OG	GE	70	60	64,6	57,1	62,5	61,3	66,7	62,7		2,7	64,7	57,2	62,4	61,2	66,7	62,7		2,7	0,0 0,0
103	Großenhainer Straße 111	SO	EG	MI	70	60	64,7	57,3	62,0	60,8	66,6	62,4	724	2,4	64,3	56,9	61,8	60,7	66,2	62,2		2,2	0,0 -0,2
		so	1.OG	MI	70	60	64,7	57,3	62,0	60,8	66,6	62,4	-	2,4	64,4	57,0	61,9	60,8	66,3	62,3	2	2,3	0,0 -0,1
104		NO	EG	MI	70	60	69,1	61,7	65,4	64,3	70,6	66,2	0,6	6,2	68,7	61,3	65,3	64,1	70,3	65,9	0,3	5,9	-0,3 -0,3
		NO	1.0G	MI	70	60	68,8	61,4	65,4	64,2	70,4	66,0	0,4	6,0	68,5	61,1	65,3	64,1	70,2	65,9	0,2	5,9	-0,2 -0,1
105	Großenhainer Straße 113	NO	EG	MI	70	60	69,3	61,9	65,4	64,2	70,8	66,2	0,8	6,2	68,8	61,4	65,3	64,1	70,4	66,0	0,4	6,0	-0,4 -0,2
		NO	1.0G	MI	70	60	69,0	61,6	65,4	64,3	70,6	66,2	0,6	6,2	68,7	61,3	65,4	64,2	70,4	66,0	0,4	6,0	-0,2 -0,2
106	Großenhainer Straße 115	NO	EG	MI	70	60	69,1	61,7	65,2	64,0	70,6	66,0	0,6	6,0	68,5	61,1	65,0	63,9	70,1	65,7	0,1	5,7	-0,5 -0,3
		NO	1.0G	MI	70	60	68,8	61,4	65,1	64,0	70,3	65,9	0,3	5,9	68,5	61,0	65,1	63,9	70,1	65,7	0,1	5,7	-0,2 -0,2
107	Großenhainer Straße 117	NO	EG	MI	70	60	69,0	61,6	65,2	64,1	70,5	66,0	0,5	6,0	68,4	61,0	65,1	64,0	70,1	65,8	0,1	5,8	-0,4 -0,2
		NO	1.0G	MI	70	60	68,7	61,3	65,2	64,0	70,3	65,9	0,3	5,9	68,3	60,9	65,1	64,0	70,0	65,7		5,7	0,0 -0,2
0.284		NO	2.OG	MI	70	60	68,2	60,8	64,9	63,8	69,9	65,6		5,6	67,9	60,5	64,8	63,7	69,6	65,4		5,4	0,0 -0,2
108		NW	EG	MI	70	60	64,0	56,7	61,4	60,3	65,9	61,9	-	1,9	63,6	56,1	61,4	60,2	65,6	61,6	*	1,6	0,0 -0,3
		NW	1.0G	MI	70	60	64,2	56,8	61,6	60,4	66,1	62,0	1	2,0	63,9	56,3	61,5	60,4	65,9	61,8	2	1,8	0,0 -0,2
		NW	2.OG	MI	70	60	64,1	56,7	61,5	60,3	66,0	61,9	*	1,9	63,8	56,2	61,4	60,3	65,8	61,7	*	1,7	0,0 -0,2



D-Nr.	Punktname	HFront	Etage	Nutz	SW		Kfz	NF	Strat	a NF	Nu	llfall	Übe	r. SW	Kfz	PF	Strab	a PF	Pla	infall	Übe	rschr.	Diff. NF/PF
					Tag Na	acht	LrT	LrN	LrT	LrN	Ges	samt			LrT	LrN	LrT	LrN	Ge	samt	S	W	
					in dB(A	4)	in di	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in di	B(A)	in d	B(A)	Tag	Nacht	Tag	Nacht	in dB(A)
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24 25
109	Großenhainer Straße 121	SO	EG	MI	70 6	60	64,3	56,9	61,5	60,4	66,1	62,0	-	2,0	63,9	56,5	61,5	60,4	65,9	61,9	-	1,9	0,0 -0,1
		SO	1.OG	MI	70 E	60	64,3	57,0	61,7	60,5	66,2	62,1	-	2,1	64,1	56,7	61,6	60,5	66,0	62,0	820	2,0	0,0 -0,1
		SO	2.OG	MI	70 €	60	64,3	56,9	61,6	60,5	66,2	62,1		2,1	64,1	56,7	61,6	60,4	66,0	61,9	14	1,9	0,0 -0,2
110		NO	EG	MI	70 6	60	69,2	61,8	65,3	64,2	70,7	66,2	0,7	6,2	68,8	61,2	65,3	64,2	70,4	66,0	0,4	6,0	-0,3 -0,2
71.0.41.00		NO	1.0G	MI	70 6	30	68,7	61,3	65,2	64,1	70,3	65,9	0,3	5,9	68,5	60,8	65,2	64,1	70,2	65,8	0,2	5,8	-0,1 -0,1
		NO	2.OG	MI	70 6	60	68,1	60,7	64,9	63,8	69,8	65,5	-	5,5	67,9	60,2	64,9	63,7	69,7	65,3	-	5,3	0,0 -0,2
111	Großenhainer Straße 123	NO	EG	MI	70 6	60	68,8	61,4	65,0	63,9	70,3	65,8	0,3	5,8	68,4	60,6	65,0	63,9	70,0	65,6	170	5,6	0,0 -0,2
		NO	1.0G	MI	70 E	60	68,4	61,0	64,9	63,8	70,0	65,6	-	5,6	68,1	60,2	64,8	63,7	69,8	65,3	-	5,3	0,0 -0,3
		NO	2.OG	MI	70 6	60	67,7	60,3	64,5	63,4	69,4	65,1	-	5,1	67,5	59,6	64,5	63,3	69,3	64,8	14	4,8	0,0 -0,3
112		NW	EG	MI	70 E	60	63,2	55,8	60,9	59,8	65,2	61,3	-	1,3	62,7	54,7	60,9	59,8	64,9	61,0	-	1,0	0,0 -0,3
100.000		NW	1.0G	MI	70 6	60	63,2	55,7	60,9	59,8	65,2	61,2		1,2	62,8	54,6	60,8	59,7	64,9	60,9	-	0,9	0,0 -0,3
		NW	2.OG	MI	70 6	60	62,8	55,4	60,6	59,4	64,8	60,9	-	0,9	62,5	54,3	60,4	59,3	64,6	60,5	-	0,5	0,0 -0,4
113	Großenhainer Straße 125	SO	EG	MI	70 6	60	64,0	56,5	61,3	60,2	65,9	61,7	-	1,7	63,7	55,7	61,2	60,2	65,6	61,5	-	1,5	0,0 -0,2
		SO	1.OG	MI	70 6	60	63,9	56,5	61,3	60,2	65,8	61,7	-	1,7	63,7	55,8	61,2	60,1	65,6	61,5	+	1,5	0,0 -0,2
		SO	2.OG	MI	70 E	60	63,7	56,2	61,0	59,9	65,6	61,4	14	1,4	63,5	55,6	60,9	59,8	65,4	61,2	_	1,2	0,0 -0,2
114		NO	EG	MI	70 6	60	67,9	60,5	64,7	63,7	69,6	65,4	2#3	5,4	67,4	59,5	64,6	63,5	69,2	65,0	240	5,0	0,0 -0,4
Action sold.		NO	1.OG	MI	70 6	60	67,5	60,1	64,5	63,4	69,3	65,1		5,1	67,2	59,1	64,3	63,2	69,0	64,6	-	4,6	0,0 -0,5
		NO	2.OG	MI	100000000000000000000000000000000000000	60	66,9	59,5	64,0	62,9	68.7	64,5	-	4,5	66,6	58,6	63,8	62.7	68,4	64,1		4,1	0,0 -0,4



Dresdner Verkehrsbetriebe AG

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

FESTSTELLUNGSENTWURF

Unterlage 17.2 –
 Untersuchung zu betriebsbedingten Erschütterungsimmissionen

aufgestellt: 2 5. APR. 2 Dresdner Verkehrsbetriebe AG	2022	
Center Infrastruktur	mermann r T4	
/		
/		
	N N	

cdf

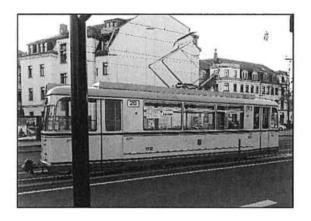
Consulting

Dipl.-Ing. D. Friedemann

Bericht Nr. 21-4512 / 01

Gleiserneuerung Großenhainer Straße (3. BA) zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz Untersuchung zu betriebsbedingten Erschütterungsimmissionen

Stand: 30.11.2021



Bearbeitet von Dipl.-Ing. L. Wiedemann

für

EIBS GmbH Bernhardstraße 92 01187 Dresden Bericht 21-4512 / 01

Stand: 30.11.2021

Seite 2

Ergebnisübersicht

Die Dresdner Verkehrsbetriebe planen im Rahmen der Verkehrsbaumaßnahme "Gleiserneuerung Großenhainer Straße (3. BA)" im Abschnitt zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz den Umbau der Straßenbahn-Betriebsanlage.

Zum Planungsverfahren wurde eine erschütterungstechnische Untersuchung durchgeführt. Diese umfasst eine Emissionsmessung im Ist-Zustand im Erdboden und eine Prognose für den geplanten Zustand. Für die Prognose wurden zwei für den Untersuchungsabschnitt repräsentative Gebäude ausgewählt.

Die Erschütterungsprognose nach DIN 4150 hat für die Einwirkung auf Menschen in Gebäuden ergeben, dass lediglich in einem Erschütterungskorridor von 7 m (Mischgebiet) bzw. 9 m (Wohngebiet) zum nächstliegenden Gleis der untere Anhaltswert Au nachts der DIN 4150-2 erreicht oder überschritten wird. Alle Gebäude mit schutzbedürftiger Nutzung innerhalb des möglichen Erschütterungs-Einwirkungsbereiches sind im Bericht aufgelistet.

Die unter Berücksichtigung der geplanten Verkehrsbelegung für das Bauvorhaben im Planzustand berechneten bewerteten Beurteilungsschwingstärken KB_{FTr} halten die Anhaltswerte A_r der DIN 4150-2 entsprechend der Gebietseinstufung tags und nachts ein. Dies gilt sowohl für die Gebäude mit dem geringsten Abstand zur nächstgelegenen Gleisachse als auch für diejenigen mit der größten vorhabensbedingten Abstandsverringerung zum Gleis.

Die berechneten sekundären Luftschallpegel unterschreiten für die überwiegende Mehrzahl der Gebäude die zulässigen Innenpegel für Wohnräume in Anlehnung an die 24. BlmSchV.

Damit werden durch das geplante Bauvorhaben keine Belästigungen von Menschen in Gebäuden verursacht. Bauliche Maßnahmen zum Erschütterungsschutz sind nicht erforderlich.

Die für Fundament bzw. Geschossdecke prognostizierten maximalen Schwinggeschwindigkeiten liegen deutlich unter den Anhaltswerten der Norm DIN 4150-3 für Wohngebäude. Gebäudeschäden durch den Straßenbahnverkehr sind an allen im Untersuchungsbereich liegenden Gebäuden sicher auszuschließen.

Der Bericht enthält 70 Seiten inklusive 6 Anhänge.

Dresden, den 30.11.2021

cdf Schallschutz

Dipl.-Ing. L. Wiedemann (Ltr. Prüfstelle Erschütterungen)

Dipl.-Ing. D. Friedemann (Stellv. Prüfstelle Erschütterungen)



Stand: 30.11.2021

Seite 3

Inhaltsverzeichnis

1.	Situation und Aufgabenstellung	. 5
2.	Berechnungs- und Beurteilungsgrundlagen	. 6
2.1.	Erschütterungs-Einwirkung auf Menschen in Gebäuden	6
2.2.	Erschütterungs-Einwirkung auf bauliche Anlagen	11
2.3.	Sekundärer Luftschall	12
3.	Verfahren der Erschütterungsprognose	14
3.1.	Prognoseverfahren	15
3.2.	Prinzipiell mögliche Maßnahmen zum Erschütterungsschutz	16
3.3.	Qualität der Prognose	17
4.	Emissionsdaten des Straßenbahnverkehrs	18
4.1.	Oberbau	18
4.2.	Trassierung	18
4.3.	Terzspektren	19
4.4.	Verkehrsbelegung, Geschwindigkeit	19
5.	Messungen	20
5.1.	Messverfahren und Randbedingungen	20
5.2.	Messobjekte	21
5.3.	Ergebnisse für den Ist-Zustand	21
6.	Erschütterungsprognose Straßenbahnverkehr und Bewertung	23
6.1.	Einwirkungsbereich	23
6.2.	Prognose für ausgewählte repräsentative Gebäude	25
6.2.	1.Einwirkung auf Menschen in Gebäuden	25
6.2.	2.Einwirkung auf Gebäude	27
6.3.	Zusammenfassende Bewertung - Einwirkung auf Menschen in Gebäuden	28
6.4.	Zusammenfassende Bewertung - sekundärer Luftschall	29
6.5.	Zusammenfassende Bewertung - Gebäudeschäden	29
6.6.	Fazit der Bewertungen	30
6.7.	Erschütterungseinwirkung des Straßenverkehrs	30
7.	Normen und Literatur	31
8.	Anhänge	32

Stand: 30.11.2021

Anhang 1	Lageplan, Flächennutzungsplan3	3
Anhang 2	Oberbau	9
Anhang 3	Verkehrsmengen und Geschwindigkeiten4	0
Anhang 4	Emissionsdaten der Straßenbahn (Messung Ist-Zustand)	.1
Anhang 4.1	Messprotokoll	1
Anhang 4.2	Messwerte des Straßenbahnverkehrs, Erdboden	5
Anhang 4.3	Erschütterungs-Emissionsspektren	6
Anhang 4.4	Ausbreitungsdämpfung des Erdbodens4	9
Anhang 4.5	Gebäudeübertragungsfunktionen	1
Anhang 5	Erschütterungsprognose	2
Anhang 5.1	Prognose für Gebäude Großenhainer Straße 88	3
Anhang 5.2	Prognose für Gebäude Großenhainer Straße 75	8
Anhang 5.3	Prognose für Einwirkungsbereich - Gebäude	3
Anhang 6	Lageplan des Einwirkungsbereiches (KB _{Fmax} > A _u)	8

Seite 5

1. Situation und Aufgabenstellung

Im Rahmen der Verkehrsbaumaßnahme "Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße (3. BA)" der Dresdner Verkehrsbetriebe im Abschnitt zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz wird der Gleiserneuerung der Straßenbahn-Betriebsanlage geplant.

Der untersuchte Bauabschnitt erstreckt sich vom Trachenberger Platz über die Heidestraße und Zeithainer Straße bis zum Pestalozziplatz einschließlich der Haltestelle Zeithainer Straße. Im Rahmen des Vorhabens werden sowohl die Schienen ausgetauscht als auch der für den Einsatz von neuen Stadtbahnwagen erforderliche Gleisachsabstand von 3,00 m auf dem gesamten Abschnitt hergestellt. Die Defizite von Haltestellen hinsichtlich Barrierefreiheit, Breiten und Radwegführung werden mit dem Vorhaben behoben [16].

Zur Prüfung der Auswirkungen des Bauvorhabens auf die während des Straßenbahnbetriebes in der Nachbarschaft verursachten Schwingungen/Erschütterungen ist eine erschütterungstechnische Untersuchung durchzuführen. In einem erschütterungstechnischen Gutachten sind die im gegenwärtigen Zustand und nach der Baumaßnahme vorhandenen Erschütterungs-Immissionen zu ermitteln und nach DIN 4150 zu bewerten (Teil 2 - Einwirkungen auf Menschen in Gebäuden [4], Teil 3 - Einwirkungen auf Gebäude [5]).

Die nächstgelegene schutzbedürftige Bebauung befindet sich auf beiden Seiten der in Nordwest-Südost-Richtung verlaufenden Großenhainer Straße derzeit in Abständen zwischen 8,5 m und > 28 m zur Achse des jeweils nächstgelegenen Richtungsgleises (vgl. Anhang 5.3, Angaben für den Ist-Zustand).

Die Untersuchung basiert auf einer Messung der Erschütterungs-Emission eines vorhandenen Abschnittes mit gleichem Oberbau und vergleichbarem Fahrzeugtyp wie für den Plan-Zustand des Bauvorhabens vorgesehen. Für die Messung wurde ein unbebauter Bereich mit dem Plan-Oberbau und regulärem Straßenbahnverkehr ausgewählt.

Die Ausgangsdaten, die Vorgehensweise und die Ergebnisse der erschütterungstechnischen Untersuchung werden nachfolgend dargestellt.

Seite 6

2. Berechnungs- und Beurteilungsgrundlagen

Als Erschütterungen werden Schwingungen im Bereich von 1 bis 80 Hertz bezeichnet. Bei der Ermittlung und Bewertung der Erschütterungseinwirkungen wird zwischen den Einwirkungen auf den Menschen (Gesundheitsschutz) und den Einwirkungen auf das Gebäude (Gebäudeschäden) unterschieden.

2.1. Erschütterungs-Einwirkung auf Menschen in Gebäuden

Erschütterungen sind mechanische Schwingungen der Gebäudestruktur, die vom Betroffenen überwiegend als Relativbewegungen zwischen Körper und Bauwerk empfunden werden. Die für den Menschen am stärksten wahrnehmbaren Erschütterungen treten erfahrungsgemäß auf den Geschossdecken (mittig im Raum) auf.

Hierfür wird die bewertete Schwingstärke KB verwendet, die aus der Messgröße Schwinggeschwindigkeit v im Frequenzbereich 1 bis 80 Hz ermittelt wird.

Für die Beurteilung von Erschütterungseinwirkungen an Schienenverkehrswegen (wie auch an anderen Verkehrswegen) sind bisher gesetzlich festgelegte **Grenzwerte** nicht vorhanden.

In der DIN 4150, Teil 2 (DIN 4150-2, [4]) sind jedoch folgende **Anhaltswerte** zur Beurteilung angegeben:

Tab. 1 Anhaltswerte für die Beurteilung von Erschütterungen nach DIN 4150, Teil 2 für oberirdischen Schienenverkehr

Zeile	Einwirkungsort/ Gebietseinteilung nach BauNVO		Au	Ao	Ar	Au	A _o *)	Ar
			tags			nachts		
1	ausschließlich Gewerbe	GI	0,40	6,0	0,20	0,30	0,6	0,15
2	vorwiegend Gewerbe	GE	0,30	6,0	0,15	0,20	0,6	0,10
3	Mischgebiet	MI	0,20	5,0	0,10	0,15	0,6	0,07
4	Wohngebiet	WA,WR	0,15	3,0	0,07	0,10	0,6	0,05
5	Sondergebiet	SK	0,10	3,0	0,05	0,10	0,6	0,05

Legende:

Au unterer Anhaltswert

Ao oberer Anhaltswert; *) hier gebietsunabhängig Ao = 0,6

Ar Anhaltswert zum Vergleich mit der Beurteilungsschwingstärke KB_{FTr}

Stand: 30.11.2021

Seite 7

Für oberirdische Schienenwege des ÖPNV gelten auf das 1,5-fache der Werte Au und Ar nach Tab. 1 erhöhte Anhaltswerte:

Tab. 2 Anhaltswerte für die Beurteilung von Erschütterungen nach DIN 4150, Teil 2 für ÖPNV

Zeile	Einwirkungsort/ Gebietseinteilung nach BauNVO		Au	Ao	Ar	Au	Ao*)	Ar
			tags			nachts		
1	ausschließlich Gewerbe	GI	0,60	6,0	0,30	0,45	0,6	0,225
2	vorwiegend Gewerbe	GE	0,45	6,0	0,225	0,30	0,6	0,15
3	Mischgebiet	MI	0,30	5,0	0,15	0,225	0,6	0,11
4	Wohngebiet	WA,WR	0,225	3,0	0,105	0,15	0,6	0,075
5	Sondergebiet	SK	0,15	3,0	0,08	0,15	0,6	0,08

Legende:

Au unterer Anhaltswert

Ao oberer Anhaltswert; *) hier gebietsunabhängig Ao = 0,6

Ar Anhaltswert zum Vergleich mit der Beurteilungsschwingstärke KB_{FTr}

Seite 8

Beurteilungsverfahren nach DIN 4150, Teil 2

Für den Vergleich der Messergebnisse mit den Anhaltswerten ist die maximale bewertete Schwingstärke KB_{Fmax} bzw. die Beurteilungsschwingstärke KB_{FTr} zu verwenden, die aus Messwerten der Erschütterungen im Raum des Betroffenen ermittelt werden. Dabei ist jeweils die größte Richtungskomponente an einem Messpunkt der Beurteilung zugrunde zu legen. Das Verfahren des nachstehenden Flussdiagramms ist einzuhalten.

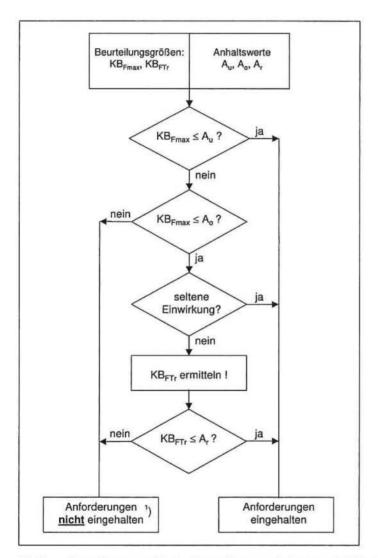


Bild 1 Flussdiagramm für das Beurteilungsverfahren nach DIN 4150, Teil 2 (Neubaustrecken)

Liegen die maximalen Schwingstärken KB_{Fmax} der Schienenfahrzeug-Vorbeifahrten unter dem in Tab. 1 benannten (unteren) Anhaltswert A_u, so sind die Anforderungen der Norm eingehalten und es treten erfahrungsgemäß keine erheblichen Belästigungen auf. Bei Nichteinhaltung ist die Berechnung der Beurteilungs-Schwingstärke KB_{FTr} erforderlich. Dabei wird die Häufigkeit der Einwirkungen berücksichtigt und es erfolgt der Vergleich mit den Anhaltswerten A_r.

Nach der DIN 4150-2 hat der obere Anhaltswert A_o (im Gegensatz zu dem in Bild 1 dargestellten allgemeinen Flussdiagramm) nicht die Bedeutung, dass bei dessen seltener Überschreitung die Anforderungen der Norm als nicht eingehalten gelten. Liegen nachts einzelne KB_{FTr}-Werte über dem oberen Anhaltswert A_o, so ist nach der Ursache zu forschen (z. B. Flachstellen an den Rädern) und diese möglichst rasch zu beheben. Diese hohen Werte sind bei der Bildung der Beurteilungs-Schwingstärke KB_{FTr} zu berücksichtigen.

Für bestehende Verkehrswege mit Erschütterungs-Vorbelastung der Nachbarschaft gibt die Norm DIN 4150-2 keine Anforderungen vor. Die Beurteilung bei Ausbauvorhaben erfolgt entsprechend der Richtlinie der DB AG [9]. Grundprinzip ist dabei die Prüfung, ob sich durch ein Bauvorhaben eine wesentliche Verschlechterung der Erschütterungssituation in der betroffenen Nachbarschaft ergibt.

Ausgehend vom Urteil des Bundesverwaltungsgerichtes vom Dezember 2010 [10] ist bei Ausbaustrecken die Erschütterungs-Immission nach Inbetriebnahme (Prognose-Planfall) gegenüber dem Zustand ohne Baumaßnahme (Prognose-Nullfall) nicht fühlbar erhöht, wenn die vorhabensbedingte Erhöhung der Beurteilungs-Schwingstärke KB_{FTr} weniger als 25% beträgt. Bei sehr erheblicher Vorbelastung (deutlich mehr als das 1,5-fache der Anhaltswerte für Industriegebiete) kann der Schwellwert einzelfallbezogen niedriger als 25% angesetzt werden.

Abschnitte mit Beurteilungsschwingstärken mit KB_{FTr} ab einem Bereich von 1,1 tags und 0,7 nachts als Vorbelastung, die vorhabensbedingt ansteigt, sind gutachterlich besonders zu untersuchen [14].

Die Erschütterungsprognose erfolgt daher für Ausbauvorhaben auf folgender Grundlage:

- Werden die Anhaltswerte A_u und A_r nach DIN 4150-2, Tab. 1 im Plan-Zustand unterschritten, ist die Anforderung an den Erschütterungsschutz eingehalten.
- Werden die Anhaltswerte A_r oder A_O überschritten, wird die vorhabensbedingte Erhöhung der Erschütterungs-Immission auf die Erhöhung um 25% geprüft.

Wird eine Erhöhung der Beurteilungs-Schwingstärke KB_{FTr} um < 25% gegenüber dem Zustand ohne Ausbau berechnet, liegt keine wesentliche Änderung vor, und die Anforderung an den Erschütterungsschutz wird eingehalten. Bei größeren vorhabensbedingten Erhöhungen der Erschütterungs-Immission sind Schutzmaßnahmen oder Entschädigungen zu prüfen.

Stand: 30.11.2021

Seite 10

Die Beurteilungsschwingstärke KBFTr berechnet sich mit

$$KB_{FTr} = \sqrt{\frac{1}{T_r} \left(T_{e,j} KB_{FTm,j}^2 \right)} GI.(1)$$

T_r Beurteilungszeitraum

tags 6:00 - 22:00 Uhr (57600 s), nachts 22:00 Uhr - 6:00 Uhr (28800 s)

T_{e,j} Einwirkungszeit des Ereignisses j innerhalb des Beurteilungszeitraumes (1 Zugfahrt = 1 Takt von 30 s) KB_{FTm,j} Taktmaximal-Effektivwert nach Gl.(2) für die Einwirkungszeit T_{e,j}

und

$$KB_{FTm} = \sqrt{\frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} KB_{FTi}^{2}}$$
 GI.(2)

KB_{FTi} Maximalwert der bewerteten Schwingstärke in einem Taktzeitraum i von 30 s

N Anzahl der Takte

Subjektive Wahrnehmung

Gemäß DIN 4150-2 ist bei Einhaltung der Anhaltswerte zu erwarten, dass "erhebliche Belästigungen von Menschen in Wohnungen und vergleichbar genutzten Räumen vermieden werden".

In DIN 4150-2 wird ausgeführt, dass in der Umgebungssituation "Wohnen" auch bereits gerade spürbare Erschütterungen von KB = 0,1 - 0,2 als störend empfunden werden und Erschütterungseinwirkungen um KB = 0,3 bei ruhigem Aufenthalt in Wohnungen überwiegend bereits als gut spürbar und störend wahrgenommen werden.

Seite 11

2.2. Erschütterungs-Einwirkung auf bauliche Anlagen

Die Wirkung von Erschütterungen auf die Gebäudestruktur wird durch die Messung des Spitzenwertes (Maximalwert des Zeitverlaufes der Schwinggeschwindigkeit $v_i(t)$) am Gebäudefundament beurteilt. Die DIN 4150, Teil 3 [5] legt Anhaltswerte für die Schwinggeschwindigkeit zur Beurteilung der Wirkung kurzzeitiger Erschütterungen fest. Werden die Anhaltswerte nicht überschritten, treten allgemein keine Schäden im Sinne einer Verminderung des Gebrauchswertes auf, deren Ursachen auf die Erschütterungen zurückzuführen wären.

Anhand des Bauzustandes, der Nutzung und des Alters des Gebäudes werden in der DIN 4150-3 folgende Anhaltswerte angegeben:

Tab. 3 Anhaltswerte für Schwinggeschwindigkeiten zur Beurteilung der Wirkung auf Gebäude

		Kurzzeitige Erschütterungen						
Zeile	Gebäudeart		Fundament, horizontal, vertikal Frequenzen in Hz ***			Vertikale Decken- schwingung		
		1 - 10	10 - 50	50 - 100 *	alle Freq.	alle Freq.		
1	Gewerblich genutzte Bauten, Industriebauten	20	20 - 40	40 - 50	40	20		
2	Wohngebäude und in Konstruktion/Nutzung ähnliche Bauten	5	5 - 15	15 - 20	15	20		
3	Besonders empfindliche Bauten, denkmalge- schützte Bauten	3	3 - 8	8 - 10	8	20 **		

^{*} Bei Frequenzen über 100 Hz dürfen mindestens die Anhaltswerte für 100 Hz angesetzt werden.

Die durch Schienenverkehr (einschließlich Straßenbahn) an Gebäuden bewirkten Schwinggeschwindigkeiten unterschreiten nach allgemeiner fachlicher Erfahrung im üblichen Abstandsbereich ≥ 10 m die o.g. Anhaltswerte deutlich.

^{**} Bei dieser Gebäudeart kann zur Verhinderung leichter Schäden eine deutliche Abminderung des Anhaltswertes notwendig werden.

^{***} Die Immissionswerte für Frequenzen zwischen 10 und 50 Hz sowie zwischen 50 und 100 Hz sind durch lineare Interpolation zwischen den Immissionswerten der jeweiligen Zeilen zu ermitteln.

Stand: 30.11.2021

Seite 12

2.3. Sekundärer Luftschall

Als sekundärer Luftschall wird die durch Schwingungen von Wänden und Decken verursachte Schallabstrahlung innerhalb von Gebäuden bezeichnet. Als Berechnungsgrundlage dient ein durch Messreihen ermittelter Zusammenhang zwischen der Schwinggeschwindigkeit der Geschossdecke und dem sekundären Luftschallpegel. Die Bezeichnung "sekundär" dient der Unterscheidung gegenüber dem direkten Schalldurchgang von einer äußeren Lärmquelle über Außenbauteile in das Gebäudeinnere.

Zur Bewertung des sekundären Luftschalls liegen bisher keine verbindlichen Anforderungen oder Grenzwerte vor. Für die Beurteilung wird entsprechend [9] der berechnete sekundäre Luftschallpegel hilfsweise mit den zulässigen Innengeräuschpegeln für Wohn- und Schlafräume verglichen, die in der 24. BlmSchV [3] zur Dimensionierung von passiven Schallschutzmaßnahmen angewendet werden:

Tab. 4 Aus der 24. BImSchV für die Raumnutzung abgeleitete höchstzulässige Innenpegel

Raumnutzung	Korrektursummand D in dB	zumutbarer Innen- raumpegel in dB(A)	
Räume, die überwiegend zum Schlafen benutzt werden	27	30	
Wohnräume; Behandlungs- und Untersuchungsräume in Arzt- praxen, Operationsräume, wissensch. Arbeitsräu- me, Leseräume in Bibliotheken, Unterrichtsräume	37	40	
Konferenz- und Vortragsräume, Büroräume, allgemeine Laborräume	42	45	
Großraumbüros, Schalterräume, Druckerräume von DV-Anlagen, soweit dort stän- dige Arbeitsplätze vorhanden sind	47 50		
Sonstige Räume, die zum nicht nur vorübergehenden Aufenthalt von Menschen bestimmt sind	entsprechend der Schutzbedürftigkeit der weiligen Nutzung festzusetzen		

Dieses Vorgehen wird vom Bundesverwaltungsgericht (Urteil vom Dezember 2010 [10]) akzeptiert.

Eine Summierung und zusammenfassende Beurteilung von primärem und sekundärem Luftschall ist z. B. gemäß der DB AG-Richtlinie 820.2050 [9], den Festlegungen des Eisenbahn-Bundesamtes sowie der Rechtsprechung nicht vorgesehen. Für ÖPNV und Straßenbahn sind keine davon abweichenden Regelungen bekannt.

Stand: 30.11.2021

Die Berechnung des sekundären Luftschallpegels L_{sek} wird wie folgt vorgenommen:

- Erschütterungs-Immissionsspektrum (Mitte der Geschossdecke) L_v in dB re. 5 · 10⁻⁵ mm/s in den Terzbändern 4 - 315 Hz als mittlerer Maximalpegel je Zuggattung
- A-Bewertung des Ly-Terzspektrums und Aufsummierung der Terzwerte 20 315 Hz
- Berechnung des sekundären Luftschallpegels Lsek aus LvA nach der Gleichung $L_{sek} = a \cdot L_{vA} + b$ mit folgenden Koeffizienten ([9], A02, Seite 34):

	а	b
Holzbalkendecken	0,47	19,88
Betondecken	0,60	15,75

Berechnung des Beurteilungspegels L_{r,sek} unter Berücksichtigung der Zugzahlen und Beurteilungszeiträume tags / nachts

Seite 14

Verfahren der Erschütterungsprognose

Zur Untersuchung der erschütterungstechnischen Auswirkung des Bauvorhabens erfolgt die Berechnung eines Erschütterungskorridors, innerhalb dessen mit Belästigungen durch Erschütterungen gerechnet werden muss. Für die Bebauung außerhalb des Erschütterungskorridors sind im Allgemeinen keine Belästigungen oder gar gebäudeschädigende Erschütterungen zu erwarten.

Die Untersuchung erfolgt als detaillierte Prognose für als repräsentativ für die Bebauung ausgewählte Gebäude, basierend auf Messwerten im Erdboden (Emission, Ausbreitungsmessung). Nach Ortsbegehung und Prüfung der Bebauung werden **zwei Gebäude** als repräsentativ für den Untersuchungsbereich hinsichtlich folgender Kriterien angesehen (vgl. 6.2):

- geringster Abstand zur nächstgelegenen Gleisachse im Ist- und Plan-Zustand
- mehrgeschossige Bauten mit Wohnungen in allen Etagen.
- je ein Gebäude im Mischgebiet bzw. im Allgemeinen Wohngebiet.

Auf der Grundlage der Messergebnisse wird im Abschnitt 6 eine Erschütterungsprognose für ausgewählte Gebäude durchgeführt. Dabei werden die maximal zu erwartenden Erschütterungen in den schutzbedürftigen Aufenthaltsräumen infolge des Straßenbahnverkehrs nach Realisierung des Vorhabens rechnerisch ermittelt.

Aufgrund der höheren Schwankungsbreite der Eigenfrequenzen (Resonanzen) und der inneren Dämpfung sind die Prognoseergebnisse speziell bei Holzbalkendecken nicht zahlenmäßig 1:1 von einem Gebäude auf ein anderes Gebäude übertragbar. Wegen der o.g. Kriterien und der konservativen Prognoseansätze kann jedoch eingeschätzt werden, dass in den übrigen Gebäuden des Untersuchungsbereiches nach Realisierung des Bauvorhabens vergleichbare oder geringere Erschütterungseinwirkungen vorliegen.

Für **weitere Gebäude** innerhalb des Erschütterungskorridors erfolgt eine Prognose der Erschütterungen dahingehend, ob diese im Abstandsbereich liegen, in welchem der untere Anhaltswert A_u nach DIN 4105-2 überschritten wird.

Die Grundlage dafür bilden die im Rahmen von Messungen an einer bestehenden Strecke gewonnenen Emissionsspektren sowie die Boden-Ausbreitungsdämpfung nach [9].

Seite 15

3.1. Prognoseverfahren

Für die Erschütterungsprognose wird der Zugverkehr entsprechend der angegebenen Verkehrsdaten auf die beiden Gleise mit dem jeweiligen Abstand zum Wohngebäude gelegt.

Es erfolgen dann die Berechnungen für den Prognose-Planfall:

- Terzspektren des mittleren Maximalpegels der Schwinggeschwindigkeit L_{v,8m} am Emissionsmesspunkt (8m-Punkt)
 Einfluss der Fahrzeuggeschwindigkeit V auf den Erschütterungs-Emissionspegel L_v: nach Tabelle 14.8, Zeile 1 in [13]: Δ L_v = 20 log (V₁ / V₂) dB
- Terzpegel-Differenzen des Ausbreitungsweges zu Fundament und Geschossdecken des untersuchten Gebäudes (ΔL_{vB,G} aus Bodendämpfung)
- Terzband-Korrekturwerte ΔL_{v,d} für vorhabensbedingte Abstandsänderung (aus den Mess-/Rechenwerten der Boden-Ausbreitungseigenschaften)
- Terzband-Korrekturwerte ΔL_{v,v} für geplante Geschwindigkeitsänderung (rechnerisch nach [13] s.o.)
- Prognose-Terzspektren $L_{v,Prog}$ des mittleren Maximalpegels der Schwinggeschwindigkeit im untersuchten Gebäude: $L_{v,Prog} = L_{v,8m} + \Delta L_{vB,G} + \Delta L_{v,V}$
- Berechnung der bewerteten Schwingstärke KB_{FTm(Prog)} und der Beurteilungs-Schwingstärke KB_{FTr(Prog)} unter Berücksichtigung der Verkehrsmenge und Einwirkzeit
- bei Überschreitung der Anhaltswerte A_u nach DIN 4150-2:
 Berechnung der Beurteilungs-Schwingstärke KB_{FTr} unter Berücksichtigung der Zugzahlen und Beurteilungszeiträume tags / nachts;
- Prognose des sekundären Luftschallpegels L_{sek}

Die sich zwischen den Ausgangsdaten der Messung und dem konkreten Vorhaben ergebenden Parameteränderungen (z. B. Abstands- und Geschwindigkeitsänderungen, Zugzahlen) werden rechnerisch berücksichtigt. Für die Erschütterungsprognose erfolgt im Bedarfsfall sofern die bei den jeweiligen Emissionsmessungen gefahrenen Geschwindigkeiten von denen im Null- oder Plan-Fall abweichen - eine Umrechnung gemäß [13] auf die Plan-Geschwindigkeit. Ändert sich der Abstand zwischen Gebäude und Gleisachse, so erfolgt eine Umrechnung der Bodendämpfung entsprechend des Abstandes vom Emissions-Messpunkt auf den Plan-Zustand (am untersuchten Gebäude).

Die verwendeten Erschütterungs-Emissionsspektren sind in Anhang 4.3 dargestellt.

Die Fahrzeuglänge geht in die Prognoserechnung der Schwingstärke KB nicht direkt ein: In der Prognoserechnung der Schwingstärke KB_{FTr} wird ein Zeittakt von 30 Sekunden je Vorbeifahrt berücksichtigt. Dieser Zeittakt schließt die realen Vorbeifahrtzeiten aller Fahrzeugtypen sicher ein, vgl. 2.1 Gleichung 1.

3.2. Prinzipiell mögliche Maßnahmen zum Erschütterungsschutz

Werden für einzelne Gebäude Maßnahmen zur Minderung der Erschütterungseinwirkung erforderlich, so ist für jeden Einzelfall zu prüfen, ob eine ausreichende Wirkung zu erwarten ist und ob die Aufwendungen in einem angemessenen Verhältnis zum Schutzzweck stehen.

Zu den bautechnischen, erschütterungsmindernden Maßnahmen gehören grundsätzlich:

- Elastische Lagerung des Oberbaus (Unterschottermatten, Masse-Feder-Systeme)
- Elastische Lagerung der Schienen
- Elastische Ummantelung der Schwellen
- Elastische Lagerung des Gebäudes
- Veränderung der Gebäudedecken-Resonanzfrequenz

Der frequenzabhängige Vergleich der Wirkung verschiedener erschütterungsmindernder Oberbauformen ist z. B. in [13] in Form von Diagrammen dargestellt.

Seite 17

3.3. Qualität der Prognose

Einige, insbesondere bautechnische Parameter der Erschütterungs-Prognoserechnung sind in der Planungsphase mit Unsicherheiten behaftet. Die betrifft vor allem den Ausbreitungsweg (Oberbau, Ankopplung des Oberbaus an den Untergrund, Ausbreitungsverhältnisse auf dem Weg zum Immissionsort).

Die Prognoseergebnisse stellen daher eine Abschätzung auf der sicheren Seite dar:

- Die messtechnisch bedingte Unsicherheit bei der Ermittlung von KB-Schwingungswerten kann gemäß DIN 4150-2, 5.4 bis zu 15% betragen. Daher erfolgt bei der Berechnung der KB-Werte ein Zuschlag von +15% auf alle Einzahlwerte.
- Nicht berücksichtigt wird die tendenziell erschütterungsmindernde Wirkung eines neu errichteten Oberbaus im Vergleich zum Bestand bei gleichem Bautyp (Neuerrichtung eines erschütterungstechnisch gleichwertigen Oberbaus an gleicher Stelle = Minderungswirkung von ca. 5 dB gegenüber dem Zustand vor der Baumaßnahme).

Seite 18

Emissionsdaten des Straßenbahnverkehrs

Vom Auftraggeber wurden folgende Informationen als Grundlagen der Prognose übergeben:

- Vorhabensbeschreibung (Erläuterungsbericht zur Planfeststellung [16])
- Verkehrsbelegung und Fahrgeschwindigkeit ([17]
- Trassierung f
 ür den Plan-Zustand, Ist-Zustand [15]

4.1. Oberbau

Im Rahmen der Baumaßnahme wird folgender neuer Aufbau hergestellt:

Tab. 5 Oberbau-Ausführung

Zustand	Aufbau
Plan Großenhainer Str.	 13 cm Rillenschiene Ri53-10 1 cm Schienenfußunterlage aus PE-Schaum 22,5 cm Betonschicht C 30/37 mit Zweiblockschwelle TB/ZB-1450 K-W25 ≥ 35 cm Tragschicht ohne Bindemittel 0/32, zweilagig Quelle: [18]
lst Tiergartenstr.	- 13 cm Rillenschiene Ri53-10 - 1 cm Schienenfußunterlage aus PE-Schaum - 22,5 cm Betonschicht C 30/37 mit Zweiblockschwelle TB/ZB-1450 K-W25 - ≥ 30 cm Tragschicht ohne Bindemittel 0/32, zweilagig - 20 cm Hydraulische Verfestigung Quelle: [18]

Der Oberbau-Typ der im November 2021 durchgeführten Emissionsmessung an der bestehenden Strecke in Dresden, Tiergartenstraße zwischen Querallee und Oskarstraße (deren Emissionswerte als Grundlage für die Prognose des Plan-Zustandes verwendet werden), stimmt bezüglich der Erschütterungs-Emission im Rahmen der Genauigkeit des Prognoseverfahrens mit dem zukünftigen Zustand nach obiger Tabelle überein (vgl. auch Erläuterung unter Punkt 3.3).

4.2. Trassierung

Die Trassierung verbleibt in der Mittenlage. Es erfolgt eine Aufweitung des Gleisachsabstandes auf 3,00 m. Dieser Wert wird als Abstand der Gleisachsen hier für die Prognoserechnung verwendet.

4.3. Terzspektren

Als Grundlage der Erschütterungsprognose stehen aus der eigenen Erschütterungsmessung folgende Daten zur Verfügung:

Stand: 30.11.2021

Emission am 8 m - Messpunkt im Boden

bestehende Strecke mit zukünftig geplantem Oberbau

- Messort Tiergartenstraße Nordseite gegenüber Haus-Nr. 36/38
- Oberbautyp feste Fahrbahn mit Rillenschiene gemäß Tab. 5
- Straßenbahnen der Typen NGT D8 DD und NGT 6 DD, Linien 9 und 13
- mittlere Geschwindigkeit am Messtag 16.11.2021 v_m = 40 km/h

Die Prognose der vorhabensbedingten Änderung erfolgt durch Vergleich der Ergebnisse mit dem genannten Emissionsspektrum unter Berücksichtigung der Gleislageänderungen a) als "Null-Fall" und b) als "Plan-Fall", berechnet gemäß 3.1.

4.4. Verkehrsbelegung, Geschwindigkeit

Folgende Verkehrsbelegung ist für den Zustand nach Abschluss der Baumaßnahme vorgesehen (Prognosehorizont 2030, aus der schalltechnischen Untersuchung zum Vorhaben [17], siehe auch Anhang 3):

Tab. 6 Geplante Verkehrsbelegung - Straßenbahn, Prognosehorizont 2030

Fahrzeug-Typ, Linie	Fahrten tags (6 - 22 Uhr)	Fahrten nachts (22 - 6 Uhr)
Linie 3, Richtungen Coschütz + Wilder Mann	199	38
Ein- / Ausrücker Betriebshof Trachenberge	29	49
Summe Plan-Zustand, beide Richtungen:	228	87
Geschwindigkeit: 50 km/h	L	

Die Erschütterungsprognose für den Null- und Plan-Fall erfolgt entsprechend dieser Verkehrsmengen und Geschwindigkeitswerte.

Seite 20

Messungen

5.1. Messverfahren und Randbedingungen

Die Messung und Auswertung zur Bestimmung der Erschütterungen erfolgten gemäß DIN 45672 "Schwingungsmessungen in der Umgebung von Schienenverkehrswegen" [6] sowie gemäß der DB-Richtlinie für Untersuchungen an Eisenbahnstrecken Nr. 820.2050 [9].

An den Messorten wurden Schwingungen in folgenden Richtungen gemessen:

- z-Richtung, vertikal im Erdboden

Als Messpunkte im Boden wurden folgende Messorte im Abstand zur nächstgelegenen Gleisachse gewählt:

MP 1z:

8 m, z-Richtung, vertikal

MP 2z:

14 m, z-Richtung, vertikal

MP 3z:

20 m, z-Richtung, vertikal

Mit der zur Messung genutzten Software MEDA wurden die Schwinggeschwindigkeiten während der Vorbeifahrten aufgezeichnet und der Spitzenwert der Schwinggeschwindigkeit v_{max} ermittelt.

Die Aufzeichnung der Schwinggeschwindigkeits-Zeitverläufe erfolgte jeweils nur in Zeitabschnitten mit Straßenbahn-Vorbeifahrten. Bei Überschneidungen zwischen Straßenbahnund PKW-Vorbeifahrten wurden die betreffenden Abschnitte des Zeitverlaufes von der Auswertung ausgenommen. Zum Einfluss anderer Erschütterungsquellen (Straßenverkehr) auf die Erschütterungssituation: siehe Abschnitt 6.7.

Mit den Erschütterungsmesswerten im Ist-Zustand werden folgende Auswertungen durchgeführt:

- Bildung von Terzspektren des Maximal- und Mittelungspegels der Schwinggeschwindigkeit (L_v re. 5 · 10⁻⁵ mm/s) im Frequenzbereich 4 - 315 Hz sowie der bewerteten Schwingstärke (KB_{FTm}) je Zuggattung, Fahrtrichtung: stadtwärts / West
- Bestimmung des Maximalwertes der Schwinggeschwindigkeit v_{max} in mm/s

5.2. Messobjekte

Emissions-Messort Tiergartenstraße, Dresden (Erdboden)

Zur Bestimmung des Emissionsspektrums für den Oberbau der Großenhainer Straße im Plan-Zustand und der Boden-Ausbreitungsparameter wurden drei Erdspieße senkrecht zur Straßenbahntrasse im Erdboden neben dem Großen Garten, gegenüber Nr. 36 eingebracht. Deren Abstand zur nächstgelegenen Gleisachse betrug 8, 14 und 20 m. Ausgewertet wurde die Fahrtrichtung Stadtzentrum der Linien 9 und 13 (nördliches Richtungsgleis).

Die Lage der Messpunkte ist im Anhang 4.1, Punkt VIII dargestellt.

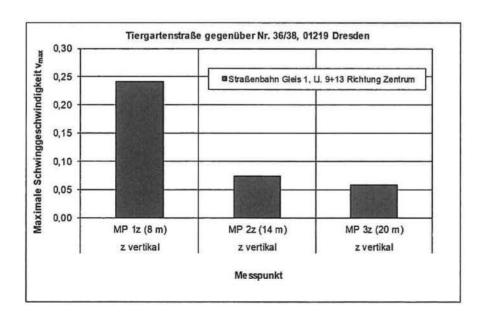
Das ermittelte Emissionsspektrum in 8 m Abstand zum Gleis enthält Anhang 4.3.

5.3. Ergebnisse für den Ist-Zustand

Das Messprotokoll im Anhang 4.1 enthält eine Beschreibung und Fotos des Messobjektes und der Messstellen, die Lage der Objekte zum Gleis sowie die Messergebnisse. Die Ergebnisse der Erschütterungsmessungen im Ist-Zustand sind detailliert im Anhang 4.2 und Anhang 4.3 enthalten.

Neben der bei jeder Vorbeifahrt ermittelten Schwinggeschwindigkeit v_{max} sind auch die Terz-MaxHold-Spektren aller Messpunkte und die Übertragungsfunktionen dargestellt.

Nachfolgendes Diagramm fasst die Messwerte v_{max} für den Ist-Zustand und den Fahrzeugtyp NGT D8DD zusammen:



Stand: 30.11.2021

Seite 22

Die als Differenz der Schwinggeschwindigkeits-Terzspektren ermittelte Bodenübertragungsfunktion ist im Anhang 4.4 dargestellt.

Da die Differenzwerte in den tiefsten Terzfrequenzbändern im Messquerschnitt nahe des Carolasee-Ufers nahe 0 liegen, wird für die Prognose im innerstädtischen Bereich mit vollständig befestigtem Boden auf die Dämpfungswerte aus der DB-Richtlinie "Messung und Prognose von Erschütterungseinwirkungen" [9], Bild 1 zurückgegriffen.

Stand: 30.11.2021

Seite 23

6. Erschütterungsprognose Straßenbahnverkehr und Bewertung

6.1. Einwirkungsbereich

In der vorliegenden erschütterungstechnischen Untersuchung wurde eine Voreinschätzung der zu erwartenden Erschütterungen auf Basis des unteren Anhaltswertes Au gemäß DIN 4150-2 nachts durchgeführt. Da die Deckentypen nicht bekannt sind, erfolgte die rechnerische Voruntersuchung sowohl für Holz- als auch für Massivdecken, vgl. Anhang 5.3 und nachfolgende Tabelle.

Tab. 7 Prognose-Ergebnisse für Gebäude-Deckentypen im Mindestabstand (Mischgebiet)

Großenhainer Str., Dresden - Obergeschoss	, Wohnraum	(Deckenmi	itte), Massivd	ecke	7,0 m	Gebiet:	M
Bewertete Schwingstärke KB Prognoseergebnis Anhaltswert A _u , A _r nach DIN 4150-2, Tab.1	KB _{Fmax} 0,21 0,225	KB _{FTr,Tag} 0,06 0,150	0,05	Sekundärer Luftschall in dB(A) Prognoseergebnis Richtwert i. Anl. an 24. BlmSchV	L _{sekmax} 44,4	L _{sekm} 33,7 40	L _{sek,m} 32,3 30
Überschreitung	nein	nein	nein	Überschreitung		nein	ja
Schwinggeschwindigkeit v _{max} in mm/s Prognoseergebnis Anhaltswert nach DIN 4150-3 Überschreitung	Fundam. 0,10 5 nein	Decke 0,21 20 nein		Grundlage: NGT D8 DD, OB Plan, Nov. 2021			

Großenhainer Str., Dresden - Obergeschoss	, Wohnraun	(Deck enmi	itte), Holzball	kendecke	6,5 m	Gebiet: M	
Bewertete Schwingstärke KB Prognoseergebnis Anhaltswert A _u , A _r nach DIN 4150-2, Tab.1	KB _{Fmax} 0,21 0,225	KB _{FTr,Tag} 0,06 0,150	KB _{FTr, Nacht} 0,05 0,105	Sekundärer Luftschall in dB(A) Prognoseergebnis Richtwert i. Anl. an 24. BlmSchV	L _{sek,max} 40,9	L _{sek,m} 30,4 40	L _{sekm} 29,1 30
Überschreitung	nein	nein	nein	Überschreitung	191	nein	nein
Schwinggeschwindigkeit v _{max} in mm/s Prognoseergebnis Anhaltswert nach DIN 4150-3 Überschreitung	Fundam. 0,11 5 nein	Decke 0,22 20 nein		Grundlage: NGT D8 DD, OB Plan, Nov. 2021			

Die Prognose hat ergeben, dass in Wohngebäuden der untere Anhaltswert A_u nachts durch KB_{Fmax} überschritten wird, wenn diese näher an der Gleisachse liegen als:

Tab. 8 Mindestabstände - Einwirkungsbereich von Erschütterungen oberhalb Au

	Mischgebiet, A_u (ÖPNV) = 0,225 nachts $L_{sek,m,N}$ < 30 dB(A)	Wohngebiet, A_u (ÖPNV) = 0,15 nachts $L_{sek,m,N} < 30 \text{ dB(A)}$
Holzbalkendecke (Resonanzfrequenz 16 Hz)	d _{min} = 6,5 m	d _{min} = 9,0 m
Massivdecke (Resonanzfrequenz 50 Hz)	d _{min} = 7,0 m	d _{min} = 9,0 m

Das untersuchte Gebiet ist ausgehend von der vorgefundenen örtlichen Nutzung sowie übereinstimmend mit dem Flächennutzungsplan der Stadt Dresden im nördlichen Teil als Misch- bzw. Gewerbegebiet sowie im südlichen Teil als Wohngebiet einzustufen, vgl. Anhang 1.

Nachfolgende Tabelle enthält die im Bereich der Straßenbahnstrecke befindlichen, zu betrachtenden Gebäude mit Bewertung der Erschütterungseinwirkungen auf den Menschen.

Seite 24

An den in der Tabelle mit "nicht erfüllt" bewerteten Gebäuden wird der untere Anhaltswert Au nachts im Plan-Zustand überschritten.

Tab. 9 Gebäude und Erschütterungsbewertung; Abstandsangaben zum jeweils nächstgelegenen Gleis; Genauigkeit der Abstandswerte 0,5 m

Gebäude	Typ, Nutzung	Gleis- Abstand	Mindestabstände zur Einhaltung des Anhaltswertes A _u (KB _{Fmax})			
	Nutzung	Plan-Zustand	Holzbalkendecke	Massivdecke		
Großenhainer Str. 123, 121, 117, 115, 111, 106, 104, 102, 100, 98b, 96, Heidestr. 15	Wohnen (alle MI)	8,0 - 10,0 m	> 6,5 m erfüllt	> 7,0 m erfüllt		
Großenhainer Str. 101, 109	Gewerbe	13,0 - 18,5 m	Einhaltung bereits für Wohnen (MI) gegeben			
Großenhainer Str. 90, 92	Wohnen (MI)	7,0 m	> 6,5 m erfüllt	7,0 m gerade eingehalten		
Großenhainer Str. 88	Wohnen (MI)	6,5 m	6,5 m gerade eingehalten	> 7,0 m nicht erfüllt		
Großenhainer Str. 93, 95, 97, 99, 89, 83, 81	Gewerbe	10,0 m	Einhaltung bereits für Wohnen (MI) gegeben			
Großenhainer Str. 84, 86	Wohnen (MI)	6,5 m	6,5 m gerade eingehalten	> 7,0 m nicht erfüllt		
Großenhainer Str. 82, 78 / 78a / 78b, 74 / 74a, 70 / 70a, 68, 66, Zeithainer Str. 18	Wohnen (MI)	7,5 - 13 m	> 6,5 m erfüllt	> 7,0 m erfüllt		
Großenhainer Str. 61, 63, 65, 67, 69, 71, 73, 75	Wohnen (WA)	11,0 - 13,5 m	> 9,0 m erfüllt	> 9,0 m erfüllt		

Anmerkung:

In Bereichen mit Gewerbegebiets-Einstufung wurde wegen der bereits nachgewiesenen Einhaltung der Mindestabstände für die empfindlichere Einstufung "MI" auf die Berechnung separater Abstandskriterien verzichtet.

Obige Tabelle zeigt, dass die Mehrzahl der Gebäude der ersten Bebauungsreihe beidseitig der Strecke außerhalb des Abstandskorridors mit möglichen Überschreitungen des Anhaltswertes Au tags oder nachts liegt. Aus den 5 Gebäuden innerhalb der Abstandslinien (d. h. Nr. 84, 86, 88, 90, 92 mit KB_{Fmax} > A_{u,Nacht}) wurde das im Abschnitt 6.2 untersuchte erste Prognoseobjekt ausgewählt, als zweites ein Gebäude im Bereich der empfindlicheren Gebietseinstufung WA.

Im Anhang 5.3 ist die detaillierte Auflistung der betroffenen Gebäude einschließlich der vorhabensbedingten Abstandsänderung zur nächstgelegenen Gleisachse enthalten. Die größte geplante **Abstandsverringerung** (berechnet aus der Lage der Gleisachsen im Ist- und Planzustand) beträgt **2,0 m** im Bereich der Gebäude Großenhainer Straße 84, 86, 88 und 90.

Seite 25

6.2. Prognose für ausgewählte repräsentative Gebäude

Für zwei Objekte wurde eine detaillierte Prognoseberechnung auf Basis der Erschütterungsmessung im Ist-Zustand (Emission am 8m-Messpunkt) sowie der Verkehrsbelegung und des Gleisabstandes im Plan-Zustand durchgeführt.

Das Gebäude **Großenhainer Straße 88** wurde in der detaillierten rechnerischen Prognose untersucht, da es gleichzeitig eines derjenigen mit dem geringsten Abstand im Plan-Zustand darstellt (6,5 m).

Als Typenvertreter der Gebäude mit der empfindlichsten Gebietseinstufung (Allgemeines Wohngebiet) wurde das Wohngebäude **Großenhainer Straße 75** in 11,0 m Abstand (Plan-Zustand) gewählt.

Die Details sind im Anhang 5 dargestellt. Nachfolgende Tabellen fassen die Ergebnisse zusammen.

6.2.1. Einwirkung auf Menschen in Gebäuden

Tab. 10 Prognoseergebnisse für Wohngebäude in 6,5 m Abstand zur Gleisachse, MI (vgl. Anhang 5.1)

Großenhainer Straße 88, 01127 Dresden	OG	, Deckenr	nitte	Holzbalkended	cke	Gebiet:	М
Bewertete Schwingstärke KB	KB _{Fmax}	KB _{FTr,Tag}	KB _{FTr, Nacht}	Sekundärer Luftschall in dB(A)	L _{sek,max}	LsekmT	LsekmN
Anhaltswert AuNacht, A. nach DIN 4150-2, Tab.1	0,225	0,150	0,105	Richtwert i. Anl. an 24. BlmSchV	-	40	30
Prognoseergebnis Null-Fall	0,15	0,046	100000000000000000000000000000000000000	Prognoseergebnis Null-Fall	38,8	28,4	27,1
Überschreitung Null-Fall	nein	nein		Überschreitung Null-Fall		nein	nein
Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	0,21 nein	0,061 nein		Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	40,9	30,4 nein	29,1 nein
vorhabensbedingte Änderung Δ(KB)	Tag/Nacht =	+33%	+32%		ΔL _{sek,m} =	+2,0 dB	+2,0 dB
	Fundam. 0,11	Decke 0,22		Grundlage: Null-Fall mit NGT D8 DD,	OB Plan,	Nov. 2021	
Anhaltswert nach DIN 4150-3	5	20		Plan-Fall mit NGT D8 DD,	OB Plan,	Nov. 2021	
Überschreitung	nein	nein		Abstand lst: 8,5 m Abs	tand Plan:	6,5 m	

Großenhainer Straße 88, 01127 Dresden	OG	, Decken	mitte	Massivdeck	e	Gebiet:	М
Bewertete Schwingstärke KB	KB _{Fmax}	KB _{FTr,Tag}	KB _{FTr, Nacht}	Sekundärer Luftschall in dB(A)	L _{sek,max}	LsekmT	LsekmN
Anhaltswert AuNacht, Ar nach DIN 4150-2, Tab.1	0,225	0,150	0,105	Richtwert i. Anl. an 24. BlmSchV		40	30
Prognoseergebnis Null-Fall Überschreitung Null-Fall	0,15 nein	0,041 nein	0,035 nein	Prognoseergebnis Null-Fall Überschreitung Null-Fall	42,4	31,8 nein	30,4 ja
Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	0,24 ja	0,065 nein	0,054 nein	Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	45,1	34,3 nein	32,9 ja
vorhabensbedingte Änderung Δ(KB)	Tag/Nacht =	+58%	+57%		ΔL _{sek,m} =	+2,5 dB	+2,5 dB
Schwinggeschwindigkeit v _{max} in mm/s Prognoseergebnis Plan-Fall	Fundam. 0,11	Decke 0,23		Grundlage: Plan-Fall mit NGT D8 DD	, OB Plan,	Nov. 2021	
Anhaltswert nach DIN 4150-3 Überschreitung	5 nein	20 nein		Abstand lst: 8,5 m Ab	stand Plan:	6,5 m	

Am Tage und in der Nacht wird im Plan-Zustand der Anhaltswert A_r sowie auf Holzbalkendecken der untere Anhaltswert A_u für Mischgebiete eingehalten. Damit ist die Anforderung an den Erschütterungsschutz nach DIN 4150-2 erfüllt. Das Vorhaben führt am untersuchten

Seite 26

Gebäude aufgrund der Abstandsverringerung zu einer Erhöhung der bewerteten Schwingstärke unterhalb der Anhaltswerte.

Der Richtwert für den zulässigen sekundären Luftschallpegel L_{sek} wird für Holzbalkendecken tags und nachts eingehalten. Für Massivdecken (die ausgehend vom Gebäudetyp unter Wohnräumen ab 1.OG aufwärts sehr wahrscheinlich nicht vorliegen) wird in der Nacht eine Richtwert-Überschreitung um ca. 3 dB (bei einer vorhabensbedingten Erhöhung um weniger als 3 dB) berechnet. Die Erdgeschosse der Gebäude Nr. 84, 86, 88 und 90 weisen eine gewerbliche Nutzung auf. Dort entfällt somit die Anforderung an den sekundären Luftschallpegel in der Nacht. Der zugehörige Tag-Richtwert wird sicher eingehalten.

Tab. 11 Prognoseergebnisse für Wohngebäude in 11,0 m Abstand zur Gleisachse, WA (vgl. Anhang 5.2)

Großenhainer Straße 75, 01127 Dresden	OG	, Deckeni	nitte	Holzbalkended	cke	Gebiet:	W
Bewertete Schwingstärke KB	KB _{Fmax}	KB _{FTr,Tag}	KB _{FTr, Nacht}	Sekundärer Luftschall in dB(A)	L _{sek,max}	LsekmT	LsekmN
Anhaltswert AuNacht, A. nach DIN 4150-2, Tab.1	0,150	0,105	0,075	Richtwert i. Anl. an 24. BlmSchV	-	40	30
Prognoseergebnis Null-Fall Überschreitung Null-Fall	0,13 nein	0,040 nein	0,034 nein	Prognoseergebnis Null-Fall Überschreitung Null-Fall	37,8	27,5 nein	26,2 nein
Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	0,11 nein	0,034 nein	0,030 nein	Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	36,5	26,3 nein	25,0 nein
vorhabensbedingte Änderung Δ(KB)	Tag/Nacht =	-15%	-14%		ΔL _{sek,m} =	-1,2 dB	-1,2 dB
	Fundam. 0,04 5			Grundlage: Plan-Fall mit NGT D8 DD			
Überschreitung	nein	nein		Abstand lst: 9,5 m Abs	tand Plan:	11,0 m	

Großenhainer Straße 75, 01127 Dresden	OG	, Deckenr	mitte	Massivdeck	е	Gebiet:	W
Bewertete Schwingstärke KB	KB _{Fmax}	KB _{FTr,Tag}	KB _{FTr, Nacht}	Sekundärer Luftschall in dB(A)	L _{sek,max}	LsekmT	LsekmN
Anhaltswert AuNacht, A. nach DIN 4150-2, Tab.1	0,150	0,105	0,075	Richtwert i. Anl. an 24. BlmSchV	-	40	30
Prognoseergebnis Null-Fall Überschreitung Null-Fall	0,12 nein	0,033 nein	0,028 nein	Prognoseergebnis Null-Fall Überschreitung Null-Fall	41,1	30,6 nein	29,2 nein
Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	0,09 nein	0,025 nein	0,022 nein	Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	39,4	29,0 nein	27,7 nein
vorhabensbedingte Änderung Δ(KB)	Tag/Nacht =	-24%	-24%		ΔL _{sek,m} =	-1,6 dB	-1,5 dB
	Fundam. 0,04	Decke 0,09 20		Grundlage: Plan-Fall mit NGT D8 DD			
Überschreitung	nein	nein		Abstand lst: 9,5 m Abs	tand Plan:	11,0 m	

Am Tage und in der Nacht werden im Plan-Zustand der untere Anhaltswert A_u und der jeweilige Anhaltswert A_r eingehalten. Damit ist die Anforderung an den Erschütterungsschutz nach DIN 4150-2 erfüllt. Der Richtwert für den zulässigen sekundären Luftschallpegel L_{sek} wird tags und nachts eingehalten. Das Vorhaben führt hier aufgrund der vorhabensbedingten Abstandserhöhung zu einer Reduzierung der bewerteten Schwingstärke und des sekundären Luftschallpegels.

Seite 27

6.2.2. Einwirkung auf Gebäude

Die für Fundamente bzw. Geschossdecken prognostizierten maximalen Schwinggeschwindigkeiten von $v_{max} < 0.5$ mm/s liegen deutlich unter den zulässigen Anhaltswerten der Norm DIN 4150-3 für Wohngebäude von $v_{max} = 5$ mm/s bzw. $v_{max} = 20$ mm/s.

Selbst für eine angenommene Einstufung einzelner Gebäude als "besonders empfindliche Bauten, denkmalgeschützte Bauten" ($v_{max} = 3 \text{ mm/s}$ am Fundament) ist eine sehr sichere Unterschreitung gegeben.

Gebäudeschäden sind durch den Straßenbahnverkehr im Rahmen des geplanten Bauvorhabens daher mit hoher Sicherheit nicht zu erwarten.

Seite 28

6.3. Zusammenfassende Bewertung - Einwirkung auf Menschen in Gebäuden

Die Ergebnisse der Erschütterungsprognose entsprechend der Bearbeitungsschritte in Pkt. 2.1 finden sich im Anhang 5. Diese enthalten für die Gebäude die frequenzabhängige Ausbreitungsrechnung mit den Ergebnissen der Messung im Ist-Zustand sowie den Zu- und Abschlägen für den Ausbreitungsweg. Die Berechnungsergebnisse werden in Form der Beurteilungs-Schwingstärke KB_{FTr} zusammengefasst und mit den Anhaltswerten nach DIN 4150, Teil 2 verglichen.

Die detaillierte Erschütterungsprognose hat folgende Auswirkungen der geplanten Baumaßnahme ergeben:

- Der untere Anhaltswert A_u kann an einem geringen Teil der nächstgelegenen Gebäude überschritten werden, dies entspricht der zu erwartenden Situation an bestehenden Verkehrswegen.
- Die Anhaltswerte A_r und A_O werden im Planzustand in den Gebäuden mit dem geringsten Abstand zur nächstgelegenen Gleisachse (6,5 m Plan-Zustand) am Tage und in der Nacht eingehalten. Die Anforderungen nach DIN 4150-2 sind damit eingehalten.
- In Gebäuden mit der maximalen vorhabensbedingten Abstandsverringerung um 2,0 m zum Gleis im Plan-Zustand (z. B. Großenhainer Str. 88) werden die Anhaltswerte A_r tags und nachts trotz einer vorhabensbedingten Erhöhung der bewerteten Schwingstärke eingehalten, d. h. die Anforderung nach DIN 4150-2 wird erfüllt.
- Für alle übrigen Gebäude mit schutzbedürftiger Nutzung außerhalb der Abstände, in denen die Überschreitung des unteren Anhaltswertes A_u nachts zu erwarten ist (9 m bzw. 7 m) werden die Anforderungen nach DIN 4150-2 eingehalten.

Erhebliche Belästigungen durch Erschütterungen aus dem Straßenbahnbetrieb sind somit nicht zu erwarten. Bauliche Maßnahmen zum Erschütterungsschutz sind nicht erforderlich.

Seite 29

6.4. Zusammenfassende Bewertung - sekundärer Luftschall

In den untersuchten Gebäuden (als Typenvertreter für die angrenzende Wohnbebauung und als nächstgelegene Gebäude) werden die Richtwerte für den zulässigen sekundären Luftschallpegel L_{sek} nach Tab. 4 eingehalten.

In Gebäuden mit der erheblichen vorhabensbedingten Abstandsverringerung zum Gleis um 2,0 m (z. B. Großenhainer Str. 88) hält der sekundäre Luftschallpegel L_{sek} unter Berücksichtigung der Bau- und Nutzungsart ebenfalls die aus der 24. BlmSchV abgeleiteten zulässigen Innenpegel ein.

6.5. Zusammenfassende Bewertung - Gebäudeschäden

In der Prognoserechnung für die nächstgelegenen Gebäude werden Schwinggeschwindigkeiten von v_{max} < 0,5 mm/s am Fundament bzw. < 2 mm/s auf den Geschossdecken berechnet.

Die in Tab. 2 des Gutachtens zitierten Anhaltswerte wurden im Ist-Zustand bei keinem der erfassten Erschütterungsereignisse erreicht.

Aus den Ergebnissen kann geschlussfolgert werden, dass durch den Straßenbahn-Schienenverkehr im Planzustand keine gebäudeschädigenden Erschütterungen zu erwarten sind (Anhaltswert für Geschossdecken von Wohngebäuden 15 mm/s, kleinster Anhaltswert für Fundamente bei Gebäuden der Kategorie "erschütterungsempfindlich / denkmalgeschützt" 3 mm/s).

Gebäudeschäden sind durch den Straßenbahnverkehr daher mit hoher Sicherheit nicht zu erwarten.

Seite 30

6.6. Fazit der Bewertungen

Aus der erschütterungstechnischen Untersuchung folgt, dass keine der unter 3.2 beschriebenen zusätzlichen baulichen Maßnahmen zum Erschütterungsschutz erforderlich sind.

6.7. Erschütterungseinwirkung des Straßenverkehrs

Die Erschütterungs-Immission des Straßenverkehrs liegt aufgrund der Gummibereifung bei ähnlichem Abstand zum Gebäude generell deutlich unter der des Straßenbahnverkehrs. Eine gesonderte zahlenmäßige Auswertung hierzu ist nicht erforderlich.

Auf einer, wie geplant, neu hergestellten mängelfreien Oberfläche mit Asphaltbelag sind Schwinggeschwindigkeiten des Straßenverkehrs zu erwarten, die deutlich niedriger liegen als bei Straßenbahn-Vorbeifahrten. Der Anteil des Straßenverkehrs an der Gesamt-Immission bleibt damit vernachlässigbar gering.

Stand: 30.11.2021

Seite 31

7. Normen und Literatur

- [1] Bundesimmissionsschutzgesetz (BImSchG) in der Fassung der Bekanntmachung vom 17. Mai 2013 (BGBl. I S. 1274), zuletzt geändert durch Art. 1 d. Ges. vom 24.09.2021 (BGBl. I S. 4458)
- [2] Verordnung über die bauliche Nutzung der Grundstücke (Baunutzungsverordnung BauNVO); BGBI. I, S. 133, 26.01.1990, zuletzt geändert 04.05.2017 (BGBI. I S. 1057)
- [3] Vierundzwanzigste Verordnung zur Durchführung des Bundes Immissionsschutzgesetzes (Verkehrswege-Schallschutzmaßnahmen - 24. BlmSchV) vom 4. Februar 1997; BGBI. Teil I, Jg. 1997 S. 172, letzte Änderung 23.09.1997
- [4] DIN 4150; Teil 2; Juni 1999: Erschütterungen im Bauwesen; Einwirkungen auf Menschen in Gebäuden
- [5] DIN 4150; Teil 3; Dezember 2016: Erschütterungen im Bauwesen; Einwirkungen auf bauliche Anlagen
- [6] DIN 45672-1; Schwingungsmessungen in der Umgebung von Schienenwegen; Teil 1: Messverfahren; Februar 2018
- [7] DIN 45669-2; Messung von Schwingungsimmissionen, T. 2: Messverfahren, Juni 2005
- [8] VDI 3837; Erschütterungen in der Umgebung von oberirdischen Schienenverkehrswegen, Januar 2013
- [9] Erschütterungen und sekundärer Luftschall; Richtlinie 820.2050, Deutsche Bahn AG, Bautechnik, Leit-, Signal- u. Telekommunikationstechnik, 15.09.2017
- [10] Urteil des Bundesverwaltungsgerichtes Az. BVerwG 7A14.09 vom 21.12.2010
- [11] VDI 2057 Blatt 3; Einwirkung mechanischer Schwingungen auf den Menschen, Beurteilung; Ausgabe Mai 1987
- [12] Keil, Koch, Garburg: Schutz vor Lärm und Erschütterungen, in: Handbuch Eisenbahninfrastruktur, S. 785ff., Springer-Verlag Berlin/Heidelberg, 2007
- [13] Krüger, F. u.a.: Schall- u. Erschütterungsschutz im Schienenverkehr, expert-Verlag, Renningen, 2001; S. 200 und S. 451
- [14] Verfügung zum Umgang mit betriebsbedingten Erschütterungen und sekundärem Luftschall in der Planfeststellung, Eisenbahn-Bundesamt, Bonn, 30.01.2017
- [15] Schienenachsen Bestand/Planung aus SoundPLAN-Modell, EIBS GmbH, Dresden, 03.11.2021
- [16] Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz - Unterlage 1, Feststellungsentwurf - Erläuterungsbericht, Stand 09.12.2020
- [17] Unterlage 17.1 Schalltechnische Untersuchung; EIBS Entwurfs- und Ingenieurbüro Straßenwesen GmbH, Dresden, 30.11.2020
- [18] E-Mail Dresdner Verkehrsbetriebe AG, Center Infrastruktur, 11.11.2021

Stand: 30.11.2021

Seite 32

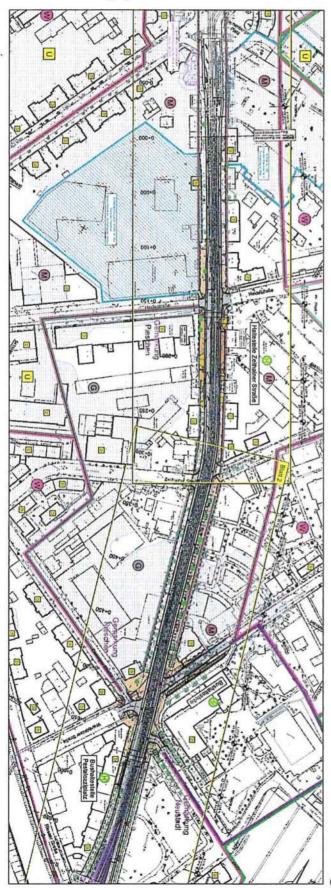
8. Anhänge

Bericht 21-4512 / 01

Seite 33

Anhang 1 Lageplan, Flächennutzungsplan

Übersichts-Lageplan der Gesamt-Baumaßnahme

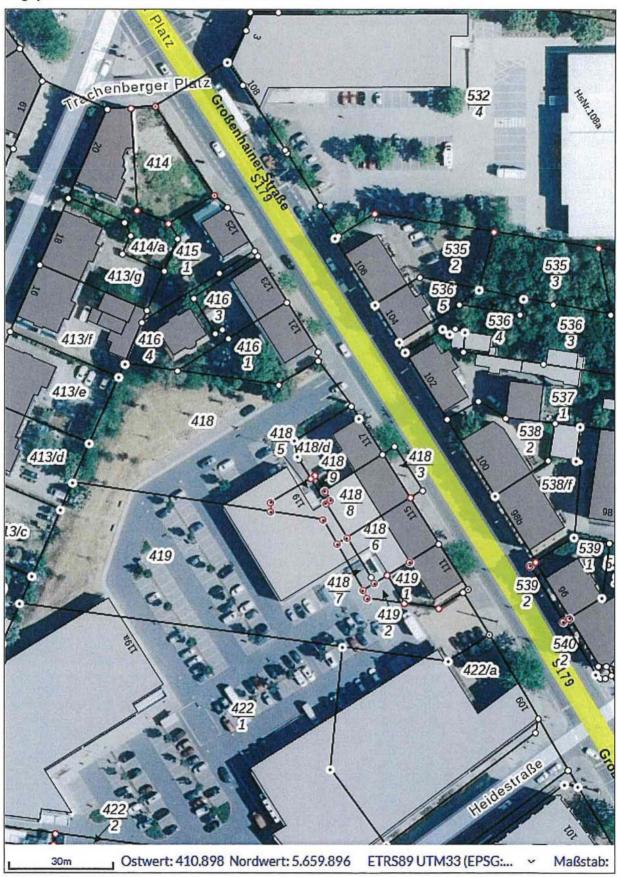


Quelle: Übersichtslageplan M 1:1000, 01.12.2020

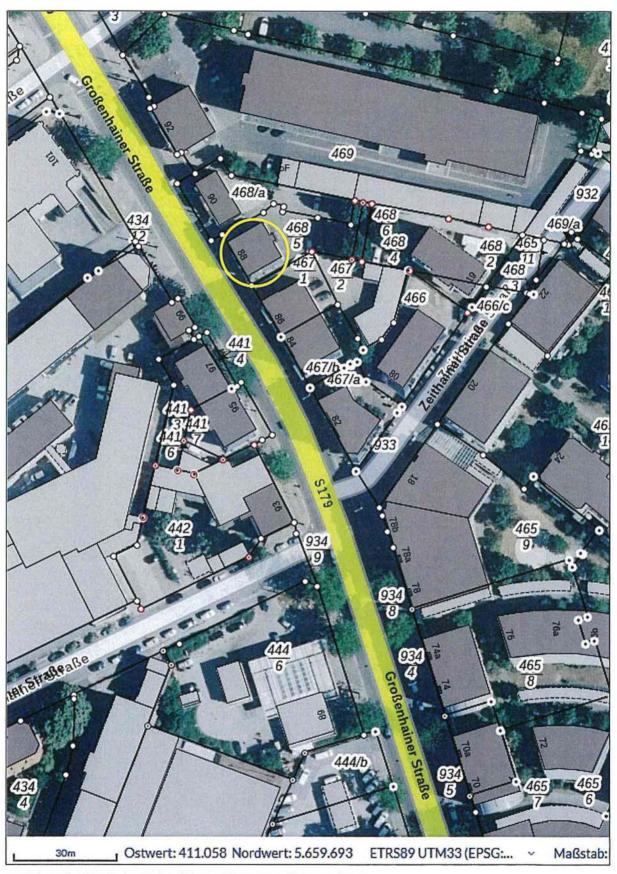
Stand: 30.11.2021

Seite 34

Lageplan- und Luftbild-Ausschnitte des Ist-Zustandes



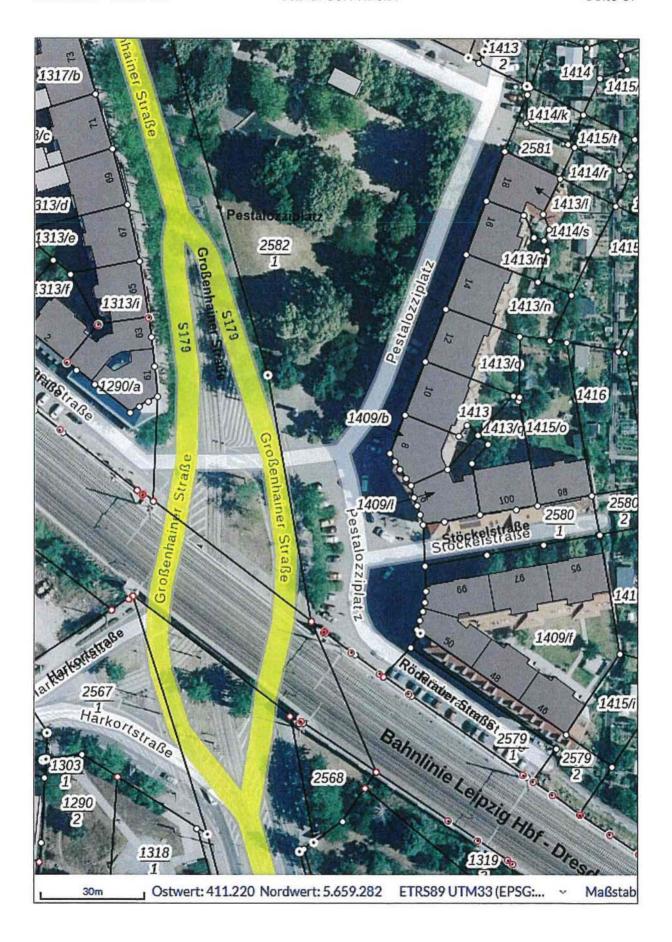
Bildquelle: Staatsbetrieb Geobasisinformation und Vermessung Sachsen, Geoportal



markiert: Gebäude 1 mit detaillierter Prognose-Untersuchung



markiert: Gebäude 2 mit detaillierter Prognose-Untersuchung

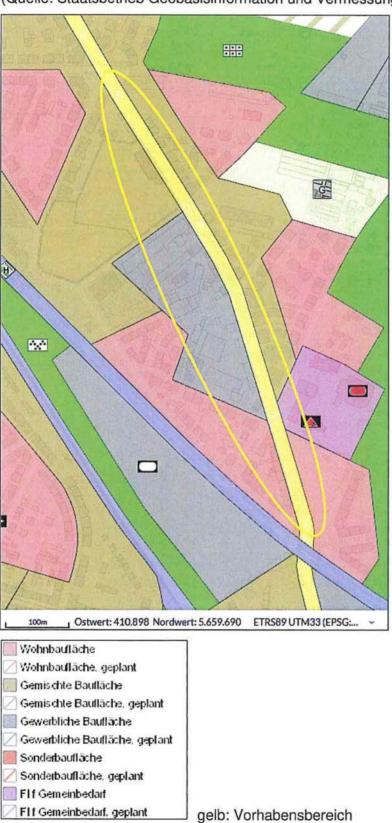


Stand: 30.11.2021

Seite 38

Auszug aus dem Flächennutzungsplan, Stand 2019

(Quelle: Staatsbetrieb Geobasisinformation und Vermessung Sachsen, Geoportal)



Stand: 30.11.2021

Seite 39

Anhang 2 Oberbau

Geplanter Oberbau Großenhainer Straße und Oberbau am Emissions-Messort [18]

	Großenhainer Straße geplant	Messstrecke Tiergartenstraße vorhanden
Oberbau	13 cm Rillenschiene Ri53-10 1 cm Schienenfußunterlage aus PE-Schaum 148x635 bzw.885x8 (außerhalb Stützpunkt) 22,5 cm Betonschicht C 30/37 mit Zweiblockschwelle TB/ZB- 1450 K-W25 bzw. K-W25 Sp ≥ 35 cm Tragschicht ohne Bindemittel 0/32, Ev2≥150 MPa zweilagig (gemäß Sieblinie DVB AG)	13 cm Rillenschiene Ri53-10 1 cm Schienenfußunterlage aus PE-Schaum 148x635 bzw.885x8 (außerhalb Stützpunkt) 22,5 cm Betonschicht C 30/37 mit Zweiblockschwelle TB/ZB- 1450 K-W25 bzw. K-W25 Sp ≥ 30 cm Tragschicht ohne Bindemittel 0/32, Ev2≥150 MN/m² zweilagig (gemäß Sieblinie DVB AG) 20 cm Hydraulische Verfestigung im Zentralmischverfahren in Anlehnung an die ZTV E-StB 09, davon abweichend mit hydraulischen Bindemittel in Anlehnung an die TL Beton 07, mittlere Druckfestigkeit nach 28 Tagen 9-11 N/mm²
	≥ 71,7 cm Gesamtdicke auf Planum Ev2≥45 Mpa	≥ 86,5 cm Gesamtdicke
-i gu	≥ 4 cm Gussasphalt MA 11 S, 10/40-65 A	4 cm Gussasphalt MA 11 S, 10/40-65 A
Gleisein- deckung	10 cm Asphaltbinder AC 16 BS, 10/40-65 A (zuzüglich Mehrdicke für Dachprofil)	≥ 10 cm Asphaltbinder AC 16 BS, 10/40-65 A (zuzüglich Mehrdicke für Dachprofil)

Stand: 30.11.2021

Seite 40

Anhang 3 Verkehrsmengen und Geschwindigkeiten

aus [17], Seite 18 und Unterlage 17.1.2.1:

4.3 Verkehrsbelastung und Emissionspegel

Straßenbahn (Schiene)

Die Zugbelegungszahlen wurden von der Dresdner Verkehrsbetriebe AG (DVB AG) mit E-Mail vom 20.03.2019 [5] für den Ist-Zustand und den Prognoseplanfall 2030 zur Verfügung gestellt. Zwischen beiden Zuständen besteht kein Unterschied bei den Belegungszahlen. Für die Ermittlung der Verkehrsbelastungen wurden die von der DVB AG übermittelten Taktzeiten bezogen auf Montag – Freitag (dichtestes Taktangebot) zu Grunde gelegt und die entsprechende Anzahl der Züge für den Tag- und Nachtzeitraum ermittelt.

Tabelle 2: Verkehrsbelastungszahlen Straßenbahn - Prognose 2030

		Fahrten pro Richtung			
Linie	Richtung	Tag (6:00-22:00 Uhr)	Nacht (22:00-6:00 Uhr)		
2	Coschütz	99	20		
5	Wilder Mann	100	18		
Straßenbahn Ein- / Ausrücker	stadteinwärts	12	28		
Betriebshof Trachenberge	stadtauswārts	17	21		

Folgende Parameter wurden den Berechnungen zu Grunde gelegt:

Zuglänge:

45m-Stadtbahn

Geschwindigkeit:

50 km/h

Straba	Li 3	Glels: 2 Richtung: Stadteinwärts	-
VER	Zugart	Anzahl Züge Geschwin- Läng	ge
	Name	Tag Nacht digkeit je Zi km/h m	25311
3	Linie 3 - 45m sonstige - 45m	99,0 20,0 50 12,0 28,0 50	45 45
-	Gesamt	111,0 48,0 -	

Stand: 30.11.2021 Seite 41

Anhang 4 Emissionsdaten der Straßenbahn (Messung Ist-Zustand)

Anhang 4.1 Messprotokoll

I. Allgemeine Angaben

Messpersonal: Dipl.-Ing. (FH) Bianca Schumacher, Dipl.-Ing. Rajko Berger

Ort: 01219 Dresden

Tiergartenstraße - Nordseite

gegenüber Nr. 36/38

Datum, Zeit: 16.11.2021, 10:45 - 12:10 Uhr

II. Gegenstand der Messungen

- DIN 45672 Schwingungsmessungen in der Umgebung von Schienenverkehrswegen

Teil 1 - Messverfahren [6] und Teil 2 - Auswerteverfahren

III. Betriebsbedingungen, Oberbau

 Messung während Straßenbahn-Vorbeifahrten (Regelbetrieb), Linien 9 und 13 (NGT 6 DD, NGT D8 DD)

- Oberbau-Typ: Rillenschiene, Zweiblockschwelle (siehe Anhang 2)

IV. Messgeräte

Funktion	Тур	Serien-Nr.	Fabrikat
Schwingungsmessgerät 3 mit 3x 1D-Geophon PE-3	SMK-401	02540392	Dr. Kebe
A/D-Datenerfassungskarte	KPCMCIA-12AI-C	19391	Keithley
Elektrodynamischer Eichtisch	11031	1024	Robotron
Infrarot-Lichtschranke mit Spiegel	HL2-31	Tag Heuer	8576, 8577
PC-Messsystem	MEDA	MEDA 2020-1	WÖLFEL Monitoring Systems
Meteo-Station	GFTB 100	1(2)	GSG

Die verwendeten Messaufnehmer erhielten die letzte Kalibrierung mithilfe eines akkreditierten Kalibrierlaboratoriums im März 2020. Die Funktionsfähigkeit der Messkette wurde am Messort mittels Probeanregung (Klopftest) überprüft.

Stand: 30.11.2021

Seite 42

V. Durchführung der Messungen

- Messung des Zeitverlaufes der Schwinggeschwindigkeit v jeweils w\u00e4hrend der Stra\u00dfenbahn-Vorbeifahrt
- Speicherung auf PC
- Berechnung der MAX HOLD- und EQ-Terzspektren der Schwinggeschwindigkeit L_v
- Messung der Fahrtgeschwindigkeit

VI. Witterungsbedingungen

Temperatur:

+9 °C

Wind:

 \leq 2 m/s SO

Niederschlag:

Luftdruck:

1008 hPa (Messort)

Wolken:

2/8

rel. Luftfeuchte:

66 %

VII. Fahrzeugtypen



NGT 6 DD



NGT D8 DD

Stand: 30.11.2021

Seite 43

VIII. Messpunkte der Emissions- und Ausbreitungsmessung "Oberbau Plan"

 Erdspieße im Boden
 8 m, 14 m, 20 m zur nächstgelegenen Gleisachse; Messung in z-Richtung (vertikal)

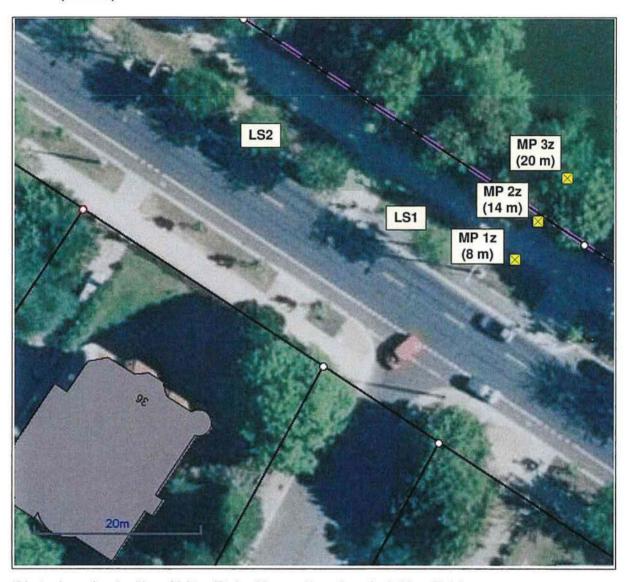


Abb. 1 Lageplan des Messobjektes (Boden-Messpunkte entlang der farbigen Linie)

Lage des Objektes:	Tiergartenstraße, 01229 Dresden
Beschreibung:	Erdboden neben Straßenbahnstrecke mit dem für die Großenhainer Straße geplanten Oberbau
Gelände:	Lage des Straßenbahngleises zum Gelände: niveaugleich Gelände im Ausbreitungsweg: befestigter Fußweg, Rasen, Gebüsch

- MP 1z 8 m Erdboden, Rasen neben dem Fußweg, z-Richtung (vertikal)
- MP 2z 14 m Erdboden, Rasen neben dem Fußweg, z-Richtung (vertikal)
- MP 3z 20 m Erdboden, Rasen, z-Richtung (vertikal)
- LS1, LS2 Lichtschranken in 20 m Abstand

Bericht 21-4512 / 01 Stand: 30.11.2021 Seite 44



Abb. 2 Messaufnehmer 8 m Abstand zum nächstgelegenen Gleis (MP 1z Boden)



Abb. 3 Messaufnehmer in 14 m Abstand zum nächstgelegenen Gleis (MP 2z Boden)



Abb. 4 Messaufnehmer in 20 m Abstand zum nächstgelegenen Gleis (MP 3z Boden)

Stand: 30.11.2021

Anhang 4.2 Messwerte des Straßenbahnverkehrs, Erdboden

Maximalwerte der Schwinggeschwindigkeit v_{max}, Messwerte Ist-Zustand

Messobjekt: Tiergartenstraße gegenüber Nr. 36/38, 01219 Dresden

Erdboden

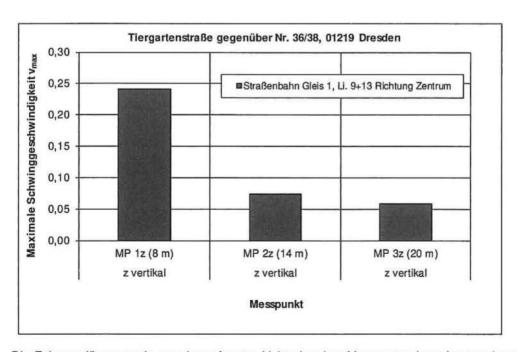
Datum:

16.11.2021

Gleis-Nr., bezogen auf Messobjekt: 1 - nächstgelegenes Gleis (Bestand) Richtung Zentrum ->

2 - Gleis (Bestand) Gegenrichtung <-

					Erdboden	Erdboden	Erdboden	
Datei/Uhrzeit	Zug-Nr./Fahrzeugtyp	Fahrt- richt., Linie	Fahr- geschw.	Zuglänge	z vertikal	z vertikal	z vertikal	
			km/h	m	MP 1z (8 m)	MP 2z (14 m)	MP 3z (20 m)	
Straßenbahn	Gleis 1, Li. 9+13 Richtu	ıng Zent	rum					
10-45-23	26 / NGT D8 DD	->	43	30	0,234	0,065	0,051	
10-51-19	2528 / NGT 6 DD	->	36	30	0,136	0,060	0,053	
10-53-32	2618 / NGT D8 DD	->	41	30	0,291	0,100	0,051	
11-00-46	2507 / NGT 6 DD	-> 13	38	44	0,215	0,069	0,049	
11-06-14	2604 / NGT D8 DD	-> 9	34	30	0,244	0,081	0,082	
11-09-47	2633 / NGT D8 DD	-> 13	33	30	0,222	0,078	0,050	
11-13-53	2624 / NGT D8 DD	->	37	30	0,209	0,092	0,081	
11-20-03	2638 / NGT D8 DD	-> 13	37	30	0,236	0,071	0,078	
11-24-48	2616 / NGT D8 DD	-> 9	37	30	0,282	0,082	0,058	
11-33-43	2542 / NGT 6 DD	-> 13	30	30	0,303	0,067	0,055	
11-40-10	2722 / NGT 8 DD	-> 13	40	44	0,314	0,101	0,061	
11-43-05	2613 / NGT D8 DD	->	41	30	0,151	0,048	0,046	
11-50-53	2628 / NGT D8 DD	->	43	30	0,257	0,074	0,056	
11-55-26	2608 / NGT D8 DD	->	44	30	0,208	0,059	0,048	
12-02-23	xxxx (Begegnung)	->						
12-04-14	2605 / NGT D8 DD	->	44	30	0,246	0,050	0,037	
Mittelwert v	/ _{max}				0,24	0,07	0,06	
Maximalwert v					0,31	0,10	0,08	



Die Fahrzeuglänge wurde aus den erfassten Lichtschranken-Messwerten berechnet und unterliegt dementsprechend einer technisch begrenzten Genauigkeit.

Seite 46

Anhang 4.3 Erschütterungs-Emissionsspektren

Terzspektrum am Emissionsmesspunkt im Abstand 8 m für die Prognose "Plan-Fall" Oberbau entsprechend des Bauvorhabens "Großenhainer Straße"

Stand: 30.11.2021

Mittleres Terz-Maximalspektrum der Schwinggeschwindigkeit

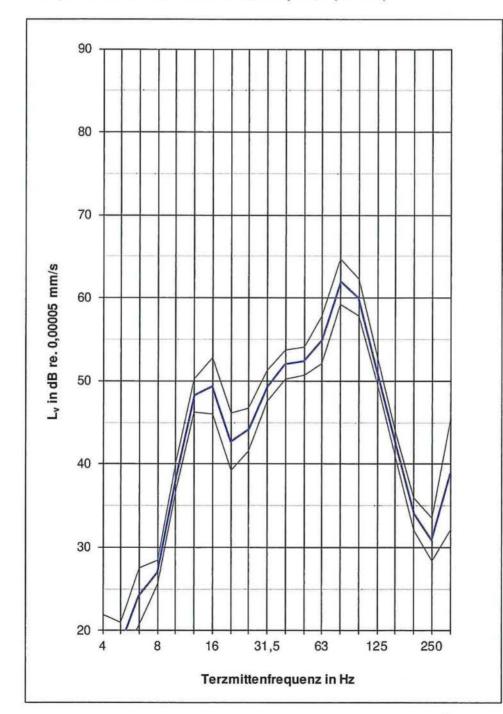
Messobjekt: Erdboden, Tiergartenstr. gegenüber Nr. 36/38, 01219 Dresden

Datum: 16.11.2021

Zuggattung: NGT D8 DD (30 m) Geschwindigkeit: 37...44 km/h

Gleis: Richtung Zentrum, Li. 9 + 13 Vorbeifahrten: 8

Messpunkt: MP 1z - 8,0 m vom Gleis, Erdspieß, z (vertikal)



fm	L _v
	MaxH
in Hz	in dB
4	19,0
5	18,6
6,3	24,1
8	27,0
10	38,2
12,5	48,2
16	49,4
20	42,7
25	44,2
31,5	49,4
40	52,0
50	52,4
63	55,0
80	62,0
100	60,0
125	51,1
160	42,5
200	34,0
250	30,9
315	38,8

Nr.	Uhrzeit
1	10-45-23
2	10-53-32
3	11-13-53
4	11-20-03
5	11-24-48
6	11-43-05
7	11-50-53
8	12-04-14
9	
10	

Stand: 30.11.2021

Mittleres Terz-Maximalspektrum der Schwinggeschwindigkeit

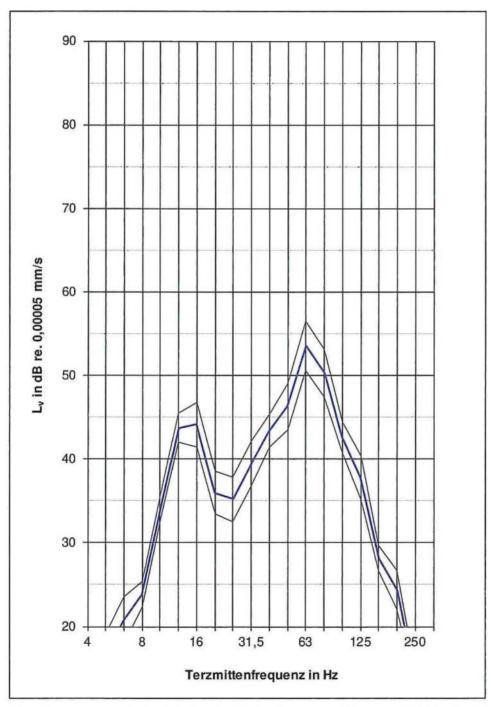
Messobjekt: Erdboden, Tiergartenstr. gegenüber Nr. 36/38, 01219 Dresden

Datum: 16.11.2021

Zuggattung: NGT D8 DD (30 m) Geschwindigkeit: 37...44 km/h

Gleis: Richtung Zentrum, Li. 9 + 13 Vorbeifahrten: 8

Messpunkt: MP 2z - 14 m vom Gleis, Erdspieß, z (vertikal)



Darstellung: energetischer Mittelwert der Maximalspektren mit Streubereich (Standardabweichung)

Stand: 30.11.2021

Mittleres Terz-Maximalspektrum der Schwinggeschwindigkeit

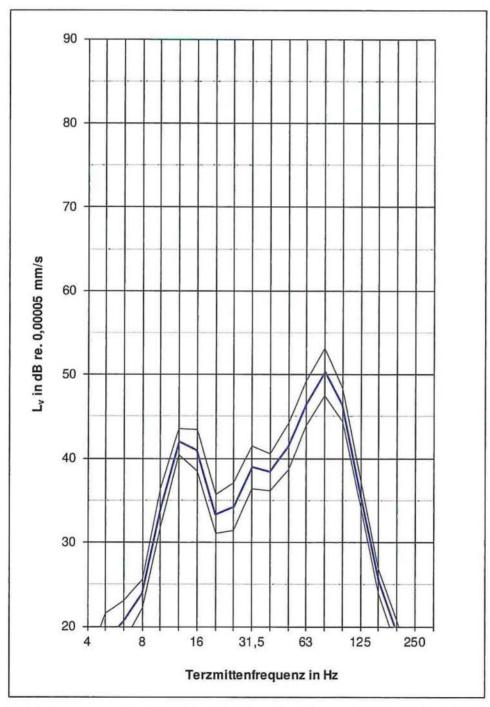
Messobjekt: Erdboden, Tiergartenstr. gegenüber Nr. 36/38, 01219 Dresden

Datum: 16.11.2021

Zuggattung: NGT D8 DD (30 m) Geschwindigkeit: 37...44 km/h

Gleis: Richtung Zentrum, Li. 9 + 13 Vorbeifahrten: 8

Messpunkt: MP 3z - 20 m vom Gleis, Erdspieß, z (vertikal)



Darstellung: energetischer Mittelwert der Maximalspektren mit Streubereich (Standardabweichung)

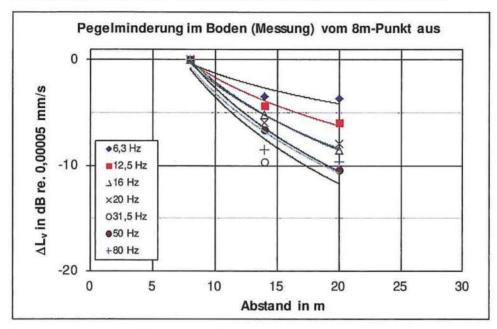
Seite 49

Anhang 4.4 Ausbreitungsdämpfung des Erdbodens

Stand: 30.11.2021

Ausbreitungsdämpfung, ermittelt aus Messung Tiergartenstr.

logarithmische Trendlinien der Ausbreitungsdämpfung, ausgewählte Terzbänder



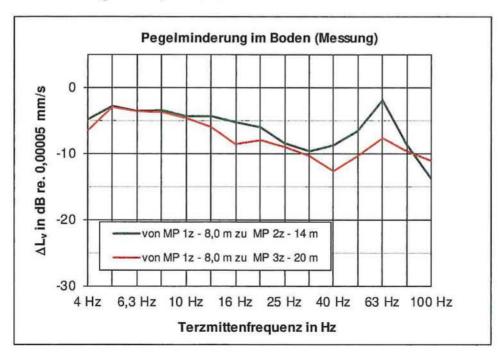
Darstellung: Pegel-Differenz der Mittelungsspektren ($L_{v,eq}$); >0 dB = Verstärkung im Ausbreitungsweg

Übertragungsfaktor (Pegeldifferenz) vom Messpunkt 8,0 m aus

Messobjekt: Erdboden, Tiergartenstr. gegenüber Nr. 36/38, 01219 Dresden

Datum: 16.11.2021

Gleis: Richtung Zentrum, Li. 9 + 13



Ausbreitungsdämpfung, verwendet für die Prognose (Gleislageänderung):

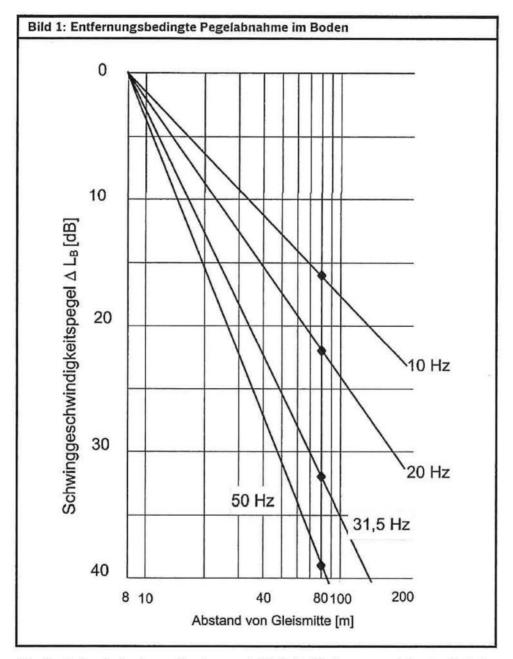


Abb. 5 Boden-Ausbreitungsdämpfung nach [9], Seite 19 - bezogen auf den 8m-Emissionsmesspunkt

Stand: 30.11.2021

Seite 51

Anhang 4.5 Gebäudeübertragungsfunktionen

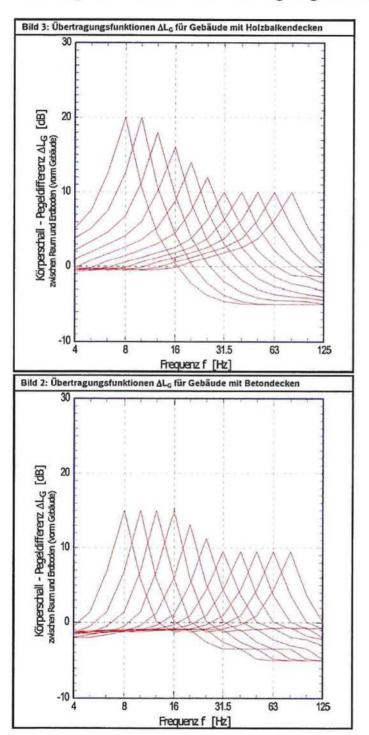


Abb. 6 Gebäude-Übertragungsfunktionen für Bereiche ohne Messung nach [9]

Angewendete Übertragungsfunktionen für die Prognose:

- vom Erdboden in Gebäude mit Holzbalkendecken, ungünstigste Eigenfrequenz 16 Hz
- vom Erdboden in Gebäude mit Massivdecken, ungünstigste Eigenfrequenz 50 Hz
- vom Erdboden zum Fundament/Erdgeschoss (nach: LIS-Berichte; Nr. 107 Durchführung von Immissionsprognosen für Schwingungs- und Körperschalleinwirkungen, NRW 1992, Bild 7.8a)

Stand: 30.11.2021

Seite 52

Anhang 5 Erschütterungsprognose

Seite 53

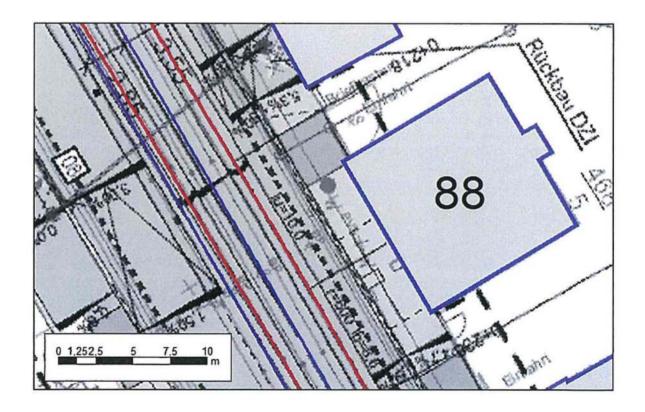
Bericht 21-4512 / 01

Stand: 30.11.2021

Anhang 5.1 Prognose für Gebäude Großenhainer Straße 88

Großenhainer Straße 88, 01127 Dresden	OG	, Deckenr	mitte	Holzbalk	kendecke	Gebiet:	M
Bewertete Schwingstärke KB	KB _{Fmax}	KB _{FTr,Tag}	KB _{FTr, Nacht}	Sekundärer Luftschall in o	IB(A) L _{sek,max}	LsekmT	LsekmN
Anhaltswert AuNacht, Arnach DIN 4150-2, Tab.1	0,225	0,150	0,105	Richtwert i. Anl. an 24. BlmSch	nV -	40	30
Prognoseergebnis Null-Fall Überschreitung Null-Fall	0,15 nein	0,046 nein	0,039 nein	Prognoseergebnis Null-Fall Überschreitung Null-Fall	38,8	28,4 nein	27,1 nein
Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	0,21 nein	0,061 nein	0,051 nein	Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	40,9	30,4 nein	29,1 nein
vorhabensbedingte Änderung Δ(KB)	Tag/Nacht =	+33%	+32%		ΔL _{sek,m} =	+2,0 dB	+2,0 dB
Schwinggeschwindigkeit v _{max} in mm/s Prognoseergebnis Plan-Fall Anhaltswert nach DIN 4150-3	Fundam. 0,11 5	Decke 0,22 20		Grundlage: Null-Fall mit NGT I	D8 DD, OB Plan,	Nov. 2021	
Überschreitung	nein	nein		Abstand lst: 8,5 m	Abstand Plans	6,5 m	

Großenhainer Straße 88, 01127 Dresden	OG	, Deckeni	nitte	Massivdeck	0	Gebiet:	M
Bewertete Schwingstärke KB	KB _{Fmax}	KB _{FTr,Tag}	KB _{FTr, Nacht}	Sekundärer Luftschall in dB(A)	L _{sek,max}	L _{sek,m,T}	LsekmN
Anhaltswert AuNacht, A. nach DIN 4150-2, Tab.1	0,225	0,150	0,105	Richtwert i. Anl. an 24. BlmSchV		40	30
Prognoseergebnis Null-Fall Überschreitung Null-Fall	0,15 nein	0,041 nein	0,035 nein	Prognoseergebnis Null-Fall Überschreitung Null-Fall	42,4	31,8 nein	30,4 ja
Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	0,24 ja	0,065 nein	0,054 nein	Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	45,1	34,3 nein	32,9 ja
vorhabensbedingte Änderung Δ(KB)	Tag/Nacht =	+58%	+57%		ΔL _{sek,m} =	+2,5 dB	+2,5 dB
Schwinggeschwindigkeit v _{max} in mm/s Prognoseergebnis Plan-Fall	Fundam.	Decke 0,23		Grundlage: Plan-Fall mit NGT D8 DD	OB Plan,	Nov. 2021	
Anhaltswert nach DIN 4150-3 Überschreitung	5 nein	20 nein		Abstand lst: 8,5 m Abs	tand Plan:	6,5 m	



Seite 54

Erschütterungsprognose - Straßenbahnverkehr

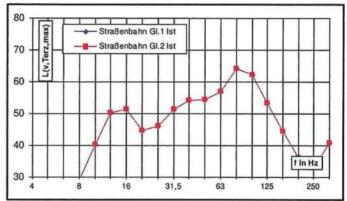
Großenhainer S	traße 88, 0	01127 Dresden OG
Gebietstyp	М	W = Wohngebiet
	2	M = Mischgebiet / Außenb.
		G = Gew erbegebiet
		I = Industriegebiet
		K = besondere Gebiete

		Nullfall
Anhaltswerte nach DIN 4150-2/A2	tags	nachts
unterer Anhaltswert Au	0,300	0,225
oberer Anhaltswert Ao	5,00	0,60
Anhaltswert Ar	0,150	0,105

Anregung/Quelle

Terzspektrum, $L_v = 20 \log (v / 5 \cdot 10^{-5} \text{ mm/s})$ im Boden, 8 m von der Gleisachse

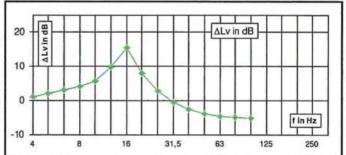
in km/h	Too	
201 20 20 20 20	Tag	Nacht
50	117	39
50	111	48



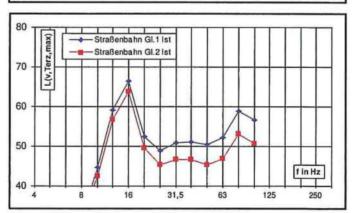
Übertragungsweg

 $\Delta L_v = L_v(IO) - L_v(8m\text{-MP}) \text{ in dB}$ vom 8 m-Punkt Gl.1 zum Gebäude (Geschossdecke)

Deckentyp	Holzbalkendecke	16 Hz
11,5 mzu	zu Gleis 2	
8,5 m zu	zu Gleis 1	
Gebäudeabstand		



Erschütterungs-Immission



Bewertete Schwingstä				Criiag
	KB _{Fmax}	KB _{FTr}	KB _{FTr}	
		Tag	Nacht	
Straßenbahn Gl.1 lst	0,15	0,04	0,03	
Straßenbahn Gl.2 lst	0,11	0,03	0,02	
gesamt	0,15	0,05	0,04	

Sekundärer Luftschall		in dB(A)		
L _{sekmax}	L _{sekm} Tag	L _{sekm} Nacht		
38,8	28,4	27,1	1	

Übersch	reitung	der Anha	altswerte	nach Dil	N 4150-2
KB _{Fmax}	KB _{Fmax}	KB _{Fmax} > A _o	KB _{Fmax} > A _o	KB _{FTr} > A _r	KB _{FTr}
Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht
nein	nein	nein	nein	nein	nein

Maximale Schwinggeschwindigkeit v				
am Fundament	V _{max} =	0,07	mm/s	
auf der Geschossdecke	V _{max} =	0,17	mm/s	

Überschreitung der Anhaltswerte nach DIN 4150-				
Wohngebäude und ähnliche, Fund.	5 mm/s	nein		
Deckenschwingungen, vertikal	20 mm/s	nein		

Seite 55

Erschütterungsprognose - Straßenbahnverkehr

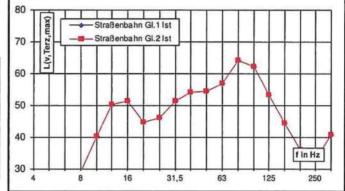
Großenhainer S	traße 88, 0	01127 Dresden OG
Gebietstyp	М	W = Wohngebiet
		M = Mischgebiet / Außenb.
		G = Gew erbegebiet
		I = Industriegebiet
		K = besondere Gebiete

		Nullfall
Anhaltswerte nach DIN 4150-2/A2	tags	nachts
unterer Anhaltswert Au	0,300	0,225
oberer Anhaltswert Ao	5,00	0,60
Anhaltswert Ar	0,150	0,105

Anregung/Quelle

Terzspektrum, $L_v = 20 \log (v / 5 \cdot 10^{-5} \text{ mm/s})$ im Boden, 8 m von der Gleisachse

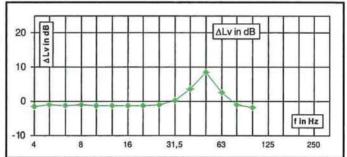
Emissionsspektrum		Anzahl Züge	
Zugtyp	v in km/h	Tag	Nacht
Straßenbahn Gl.1 lst	50	117	39
Straßenbahn Gl.2 lst	50	111	48
NGT D8 DD, OB Plan,	Nov. 2021		



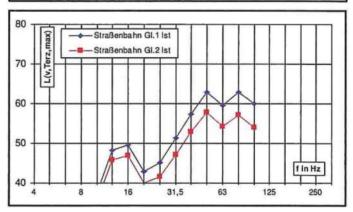
Übertragungsweg

 $\Delta L_v = L_v(IO) - L_v(8m\text{-}MP) \text{ in dB}$ vom 8 m-Punkt Gl.1 zum Gebäude (Geschossdecke)

Deckentyp	Massivdecke	50 Hz
11,5 mzu	zu Gleis 2	
8,5 m zu	zu Gleis 1	
Gebäudeabstand		



Erschütterungs-Immission



Bewertete Schwingstärke KB inkl. +15% Unsicherheitszuschlag				
	KB _{Fmax}	KB _{FTr} Tag	KB _{FTr} Nacht	
Straßenbahn Gl.1 lst	0,15	0,04	0,03	
Straßenbahn Gl.2 lst	0,08	0,02	0,02	
gesamt	0,15	0,04	0,03	_

Sekundärer Luftschall		schall	in dB(A)	
L _{sek,max}	L _{sekm} Tag	L _{sekm} Nacht		
42,4	31,8	30,4	1	

Übersch	reitung	der Anha	altswerte	nach DII	N 4150-2
KB _{Fmax}	KB _{Fmax}	KB _{Fmax} > A _o	KB _{Fmax}	KB _{FTr} > A _r	KB _{FTr}
Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht
nein	nein	nein	nein	nein	nein

Maximale Schwinggeschwindigkeit v						
am Fundament	V _{max} =	0,07	mm/s			
auf der Geschossdecke	V _{max} =	0,15	mm/s			

Überschreitung der Anhaltswer	te nach DIN	4150-
Wohngebäude und ähnliche, Fund.	5 mm/s	nein
Deckenschwingungen, vertikal	20 mm/s	nein

Seite 56

Erschütterungsprognose - Straßenbahnverkehr

Großenhainer Straße 88, 01127 Dresden			C
Gebietstyp	M	W = Wohngebiet	1
	0	M = Mischgebiet / Außenb.	1
		G = Gew erbegebiet	1
		I = Industriegebiet	1
		K = besondere Gebiete	7

		Planfall
Anhaltswerte nach DIN 4150-2/A2	tags	nachts
unterer Anhaltswert Au	0,300	0,225
oberer Anhaltswert Ao	5,00	0,60
Anhaltswert A,	0,150	0,105

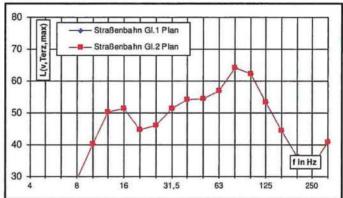
Anregung/Quelle

Terzspektrum, $L_v = 20 \log (v / 5 \cdot 10^{-5} \text{ mm/s})$ im Boden, 8 m von der Gleisachse

Emissionsspektrum		Anzahl	Züge
Zugtyp	v in km/h	Tag	Nacht
Straßenbahn Gl.1 Pla	50	117	39
Straßenbahn Gl.2 Pla	50	111	48



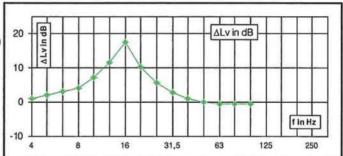
NGT D8 DD, OB Plan, Nov. 2021



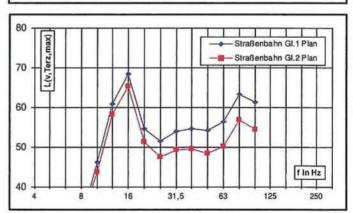
Übertragungsweg

 $\Delta L_{\nu} = L_{\nu}(10)$ - $L_{\nu}(8\text{m-MP})$ in dB vom 8 m-Punkt Gl.1 zum Gebäude (Geschossdecke)

Gebäudeabstand		
6,5 mzu	zu Plan Gleis 1	
9,5 mzu	zu Plan Gleis 2	
Deckentyp	Holzbalkendecke	16 Hz



Erschütterungs-Immission



Bewertete Schwingstär	ke KB inkl. +	15% Unsi	cherheitszusc	hlag
	KB _{Fmax}	KB _{FTr} Tag	KB _{FTr} Nacht	
Straßenbahn Gl.1 Plan	0,21	0,05	0,04	
Straßenbahn Gl.2 Plan	0,13	0,03	0,03	-
gesamt	0,21	0,06	0,05	

Sekunda	irer Luft	schall	in dB(A)	
L _{sek,max}	L _{sekm} Tag	L _{sekm} Nacht		
40,9	30,4	29,1	1	

Übersch	reitung	der Anha	altswerte	nach Dil	N 4150-2
KB _{Fmax} > A _u	KB _{Fmax}	KB _{Fmax} > A _o	KB _{Fmax} > A _o	KB _{FTr} > A _r	KB _{FTr}
Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht
nein	nein	nein	nein	nein	nein

Maximale Schwinggeschwindigkeit v					
am Fundament	V _{max} =	0,11	mm/s	- 20	
auf der Geschossdecke	V _{max} =	0,22	mm/s		

Überschreitung der Anhaltswerte nach DIN 4150-3					
Wohngebäude und ähnliche, Fund.	5 mm/s	nein			
Deckenschwingungen, vertikal	20 mm/s	nein			

Seite 57

Erschütterungsprognose - Straßenbahnverkehr

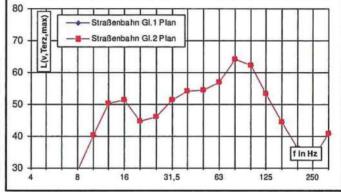
Großenhainer S	OG			
Gebietstyp	М	W = Wohngebiet	1	Anhaltsw
		M = Mischgebiet / Außenb.	1	
		G = Gew erbegebiet	1	
		I = Industriegebiet	1	
		K = besondere Gebiete	1	

		Planfall
Anhaltswerte nach DIN 4150-2/A2	tags	nachts
unterer Anhaltswert Au	0,300	0,225
oberer Anhaltswert Ao	5,00	0,60
Anhaltswert A,	0,150	0,105

Anregung/Quelle

Terzspektrum, $L_v = 20 \log (v / 5 \cdot 10^{-5} \text{ mm/s})$ im Boden, 8 m von der Gleisachse

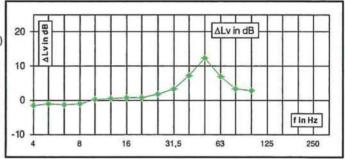
Emissionsspektrum	Anzahl	Zûge	
Zugtyp	v in km/h	Tag	Nacht
Straßenbahn Gl.1 Pla	50	117	39
Straßenbahn Gl.2 Pla	50	111	48



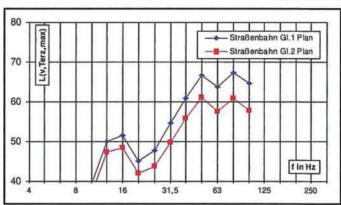
Übertragungsweg

 $\Delta L_v = L_v(IO) - L_v(8m\text{-MP}) \text{ in dB}$ vom 8 m-Punkt Gl.1 zum Gebäude (Geschossdecke)

Gebäudeabstand		
6,5 m zu	zu Plan Gleis 1	
9,5 m zu	zu Plan Gleis 2	
Deckentyp	Massivdecke	50 Hz



Erschütterungs-Immission



Bewertete Schwingstär	ke KB inkl. +	15% Unsi	cherheitszus	chlag
	KB _{Fmax}	KB _{FTr} Tag	KB _{FTr} Nacht	
Straßenbahn Gl.1 Plan	0,24	0,06	0,05	
Straßenbahn Gl.2 Plan	0,12	0,03	0,03	
gesamt	0,24	0,06	0,05	

L _{sekmax}	L _{sekm} Tag	L _{sek,m} Nacht		
45,1	34,3	32,9	1	

Übersch	reitung	der Anha	altswerte	nach DI	N 4150-2
KB _{Fmax}	KB _{Fmax}	KB _{Fmax} > A _o	KB _{Fmax} > A _o	KB _{FTr} > A	KB _{FTr} > A
Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht
nein	ja	nein	nein	nein	nein

Maximale Schwinggeschu	vindigkeit	v	
am Fundament	V _{max} =	0,11	mm/s
auf der Geschossdecke	V _{max} =	0,23	mm/s

Überschreitung der Anhaltswer	te nach DIN	4150-3
Wohngebäude und ähnliche, Fund.	5 mm/s	nein
Deckenschwingungen, vertikal	20 mm/s	nein

Stand: 30.11.2021

Seite 58

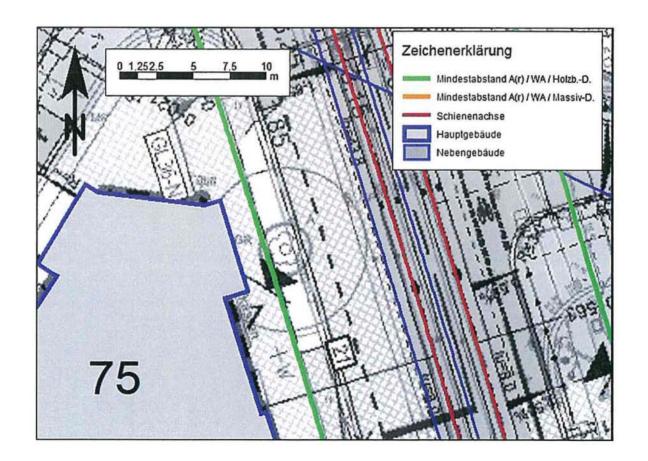
Anhang 5.2 Prognose für Gebäude Großenhainer Straße 75

Prognoseergebnisse

Zusammenfassung

Großenhainer Straße 75, 01127 Dresden	OG	, Decken	nitte	Holzbalkended	cke	Gebiet:	W
Bewertete Schwingstärke KB	KB _{Fmax}	KB _{FTr,Tag}	KB _{FTr, Nacht}	Sekundärer Luftschall in dB(A)	L _{sek,max}	L _{sek,m,T}	LsekmN
Anhaltswert AuNacht, Ar nach DIN 4150-2, Tab.1	0,150	0,105	- FTD CSDC35	Richtwert i. Anl. an 24. BlmSchV	-	40	30
Prognoseergebnis Null-Fall Überschreitung Null-Fall	0,13 nein	0,040 nein	0,034 nein	Prognoseergebnis Null-Fall Überschreitung Null-Fall	37,8	27,5 nein	26,2 nein
Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	0,11 nein	0,034 nein	0,030 nein	Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	36,5	26,3 nein	25,0 nein
vorhabensbedingte Änderung Δ(KB)	Tag/Nacht =	-15%	-14%		ΔL _{sek,m} =	-1,2 dB	-1,2 dB
Schwinggeschwindigkeit v _{max} in mm/s Prognoseergebnis Plan-Fall Anhaltswert nach DIN 4150-3	Fundam. 0,04			Grundlage: Plan-Fall mit NGT D8 DD			
Überschreitung	nein	nein		Abstand lst: 9,5 m Abs	tand Plan:	11,0 m	

Großenhainer Straße 75, 01127 Dresden	OG	, Deckenr		Massivdeck		Gebiet:	W
Bewertete Schwingstärke KB	KB _{Fmax}	KB _{FTr,Tag}	KB _{FTr, Nacht}	Sekundärer Luftschall in dB(A)	L _{sek,max}	LsekmT	LsekmN
Anhaltswert AuNacht, Ar nach DIN 4150-2, Tab.1	0,150	0,105	720 Carlotte (177 Carlotte)	Richtwert i. Anl. an 24. BlmSchV	-	40	30
Prognoseergebnis Null-Fall Überschreitung Null-Fall	0,12 nein	0,033 nein	0,028 nein	Prognoseergebnis Null-Fall Überschreitung Null-Fall	41,1	30,6 nein	29,2 nein
Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	0,09 nein	0,025 nein	0,022 nein	Prognoseergebnis Plan-Fall Überschreitung Plan-Fall	39,4	29,0 nein	27,7 nein
vorhabensbedingte Änderung Δ(KB)	Tag/Nacht =	-24%	-24%		ΔL _{sek,m} =	-1,6 dB	-1,5 dB
	Fundam. 0,04			Grundlage: Slan-Fall mit NGT D8 DD			
Überschreitung	nein	nein		Abstand lst: 9,5 m Abs	stand Plan:	11,0 m	



Seite 59

Erschütterungsprognose - Straßenbahnverkehr

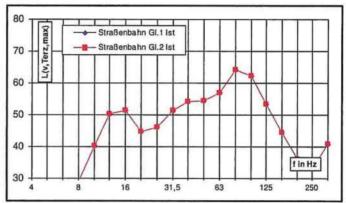
Großenhainer Straße 75, 01127 Dresden OG			
Gebietstyp	W	W = Wohngebiet	
		M = Mischgebiet / Außenb.	
		G = Gew erbegebiet	
		I = Industriegebiet	
		K = besondere Gebiete	

	Nullfa	
Anhaltswerte nach DIN 4150-2/A2	tags	nachts
unterer Anhaltswert Au	0,225	0,150
oberer Anhaltswert Ao	3,00	0,60
Anhaltswert Ar	0,105	0,075

Anregung/Quelle

Terzspektrum, $L_v = 20 \log (v / 5 \cdot 10^{-6} \text{ mm/s})$ im Boden, 8 m von der Gleisachse

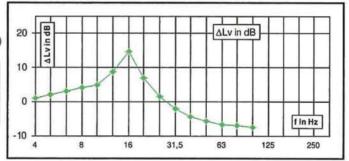
Emissionsspektrum		Anzahl	Zűge
Zugtyp	v in km/h	Tag	Nacht
Straßenbahn Gl.1 lst	50	117	39
Straßenbahn Gl.2 lst	50	111	48
NGT D8 DD. OB Plan.	Nov 2021		



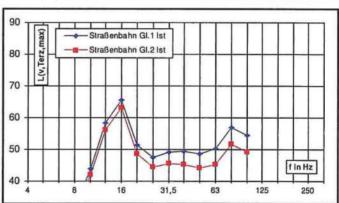
Übertragungsweg

 $\Delta L_{\nu} = L_{\nu}(IO) - L_{\nu}(8m\text{-MP}) \text{ in dB}$ $vom\, 8\, m\text{-Punkt GI.1 zum Gebäude (Geschossdecke)}$

Deckentyp	Holzbalkendecke	16 Hz
12,5 mzu	zu Gleis 2	
9,5 m zu	zu Gleis 1	
Gebäudeabstand		



Erschütterungs-Immission



Bewertete Schwingstärke KB inkl. +15% Unsicherheitszuschlag				
	KB _{Fmax}	KB _{FTr} Tag	KB _{FTr} Nacht	
Straßenbahn Gl.1 lst	0,13	0,03	0,03	
Straßenbahn Gl.2 lst	0,10	0,02	0,02	
gesamt	0,13	0,04	0,03	

Sekunda	därer Luftschall		in dB(A)	
L _{sekmax}	L _{sekm} Tag	L _{sekm} Nacht		
37,8	27,5	26,2	1	

Übersch	reitung	der Anha	altswerte	nach Dil	N 4150-2
KB _{Fmax} > A _u	KB _{Fmax}	KB _{Fmax} > A _o	KB _{Fmax}	KB _{FTr}	KB _{FTr}
Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht
nein	nein	nein	nein	nein	nein

Maximale Schwinggeschwindigkeit v			
am Fundament	V _{max} =	0,06	mm/s
auf der Geschossdecke	V _{max} =	0,15	mm/s

Überschreitung der Anhaltswer	te nach DIN	4150-3
Wohngebäude und ähnliche, Fund.	5 mm/s	nein
Deckenschwingungen, vertikal	20 mm/s	nein

70

f in Hz

Erschütterungsprognose - Straßenbahnverkehr

Großenhainer S	traße 75, 0	01127 Dresden OG
Gebietstyp	W	W = Wohngebiet
		M = Mischgebiet / Außenb.
		G = Gew erbegebiet
		I = Industriegebiet
		K = besondere Gebiete

	Nullfa	
Anhaltswerte nach DIN 4150-2/A2	tags	nachts
unterer Anhaltswert Au	0,225	0,150
oberer Anhaltswert Ao	3,00	0,60
Anhaltswert Ar	0,105	0,075

Anregung/Quelle

Terzspektrum, $L_v = 20 \log (v / 5 \cdot 10^{-6} \text{ mm/s})$ im Boden, 8 m von der Gleisachse

Emissionsspektrum		Anzahl	Züge
Zugtyp	v in km/h	Tag	Nacht
Straßenbahn Gl.1 lst	50	117	39
Straßenbahn Gl.2 lst	50	111	48
NGT D8 DD, OB Plan,	Nov. 2021		

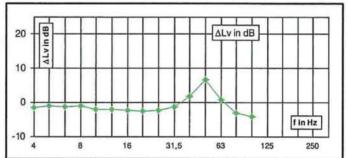


Straßenbahn Gl.2 Ist

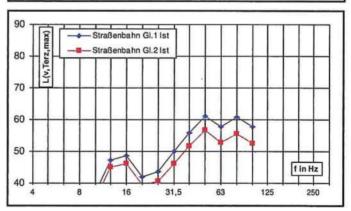
Übertragungsweg

 $\Delta L_v = L_v(IO) - L_v(8m\text{-MP}) \text{ in dB}$ $vom \ 8 \text{ m-Punkt GI.1 zum Gebäude (Geschossdecke)}$

Deckentyp	Massivdecke	50 Hz
12,5 m zu	zu Gleis 2	
9,5 m zu	zu Gleis 1	
Gebäudeabstand		



Erschütterungs-Immission



Bewertete Schwingstärke KB inkl. +15% Unsicherheitszuschlag					
	KB _{Fmax}	KB _{FTr} Tag	KB _{FTr} Nacht		
Straßenbahn Gl.1 lst	0,12	0,03	0,02		
Straßenbahn Gl.2 lst	0,07	0,02	0,02		
gesamt	0,12	0,03	0,03		

Sekunda	ärer Luft	schall	in dB(A)	
L _{sek,max}	L _{sekm} Tag	L _{sekm} Nacht		
41,1	30,6	29,2	1	

Übersch	reitung	der Anha	altswerte	nach DI	N 4150-2
KB _{Fmax}	KB _{Fmax}	KB _{Fmax}	KB _{Fmax}	KB _{FTr}	KB _{FTr}
Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht
nein	nein	nein	nein	nein	nein

Maximale Schwinggeschwindigkeit v						
am Fundament	V _{max} =	0,06	mm/s			
auf der Geschossdecke V _{max} = 0,12 mm/s						

Überschreitung der Anhaltswerte nach DIN 4150-3					
Wohngebäude und ähnliche, Fund.	5 mm/s	nein			
Deckenschwingungen, vertikal	20 mm/s	nein			

Seite 61

Planfall

Erschütterungsprognose - Straßenbahnverkehr

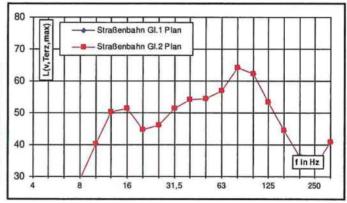
Großenhainer Straße 75, 01127 Dresden			- (
Gebietstyp	W	W = Wohngebiet	7
		M = Mischgebiet / Außenb	
		G = Gew erbegebiet	1
		I = Industriegebiet	7
		K = besondere Gebiete	7

Anhaltswerte nach DIN 4150-2/A2	tags	nachts
unterer Anhaltswert Au	0,225	0,150
oberer Anhaltswert Ao	3,00	0,60
Anhaltswert A,	0,105	0,075

Anregung/Quelle

Terzspektrum, $L_v = 20 \log (v / 5 \cdot 10^{-6} \text{ mm/s})$ im Boden, 8 m von der Gleisachse

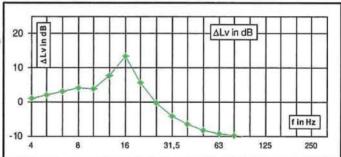
Emissionsspektrum	Anzahl Züge		
Zugtyp	v in km/h	Tag	Nacht
Straßenbahn Gl.1 Pla	50	117	39
Straßenbahn Gl.2 Pla	50	111	48



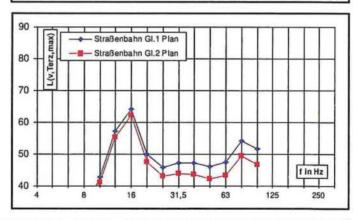
Übertragungsweg

 $\Delta L_v = L_v(IO) - L_v(8m\text{-MP}) \text{ in dB}$ $vom\, 8\, m\text{-Punkt GI.1 zum Gebäude (Geschossdecke)}$

Gebäudeabstand		
11,0 mzu	zu Plan Gleis 1	
14,0 mzu	zu Plan Gleis 2	
Deckentyp	Holzbalkendecke	16 Hz



Erschütterungs-Immission



Bewertete Schwingstär	ke KB inkl. +	15% Unsi	cherheitszus	chlag
	KB _{Fmax}	KB _{FTr} Tag	KB _{FTr} Nacht	
Straßenbahn Gl.1 Plan	0,11	0,03	0,02	
Straßenbahn Gl.2 Plan	0,09	0,02	0,02	
gesamt	0,11	0,03	0,03	

Sekunda	irer Luft	schall	in dB(A)	
L _{sek,max}	L _{sekm} Tag	L _{sekm} Nacht		
36,5	26,3	25,0	1	

Übersch	reitung	der Anha	ltswerte	nach DII	N 4150-2
KB _{Fmax} > A _u	KB _{Fmax}	KB _{Fmax} > A _o	KB _{Fmax} > A _o	KB _{FTr}	KB _{FTr}
Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht
nein	nein	nein	nein	nein	nein

Maximale Schwinggeschwindigkeit v					
am Fundament	V _{max} =	0,04	mm/s	_	
auf der Geschossdecke	V _{max} =	0,13	mm/s		

Überschreitung der Anhaltswerte nach DIN 4150-3					
Wohngebäude und ähnliche, Fund.	5 mm/s	nein			
Deckenschwingungen, vertikal	20 mm/s	nein			

Seite 62

Planfall

Erschütterungsprognose - Straßenbahnverkehr

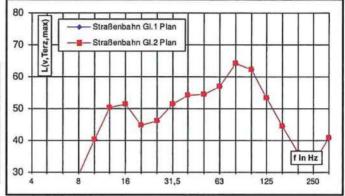
Großenhainer Straße 75, 01127 Dresden		0	
Gebietstyp	W	W = Wohngebiet	7
		M = Mischgebiet / Außenb.	1
		G = Gew erbegebiet	7
ľ		1 = Industriegebiet	1
		K = besondere Gebiete	1

Anhaltswerte nach DIN 4150-2/A2	tags	nachts
unterer Anhaltswert Au	0,225	0,150
oberer Anhaltswert Ao	3,00	0,60
Anhaltswert A	0,105	0,075

Anregung/Quelle

Terzspektrum, $L_v = 20 \log (v / 5 \cdot 10^{-5} \text{ mm/s})$ im Boden, 8 m von der Gleisachse

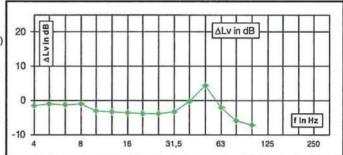
Emissionsspektrum			
v in km/h	Tag	Nacht	
50	117	39	
50	111	48	
	50	50 117	



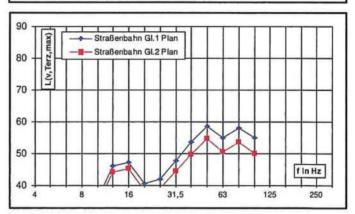
Übertragungsweg

 $\Delta L_v = L_v(IO) - L_v(8m\text{-MP}) \text{ in dB}$ vom 8 m-Punkt Gl.1 zum Gebäude (Geschossdecke)

1110 11120 2011011 01010 1	14,0 mzu	zu Plan Gleis 2	
	11,0 mzu	zu Plan Gleis 1	



Erschütterungs-Immission



Bewertete Schwingstär	rke KB inkl. +	15% Unsi	cherheitszus	schlag
	KB _{Fmax}	KB _{FTr} Tag	KB _{FTr} Nacht	
Straßenbahn Gl.1 Plan	0,09	0,02	0,02	
Straßenbahn Gl.2 Plan	0,05	0,01	0,01	
gesamt	0,09	0,03	0,02	

Sekundärer Luftschall			in dB(A)
L _{sekmax}	L _{sekm} Tag	L _{sekm} Nacht	
39,4	29,0	27,7	1

Überschreitung der Anhaltswerte nach DIN 4150-2								
KB _{Fmax}	KB _{Fmax}	KB _{Fmax} > A _o	KB _{Fmax} > A _o	KB _{FTr} > A	KB _{FTr}			
Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht			
nein	nein	nein	nein	nein	nein			

Maximale Schwinggeschwindigkeit v					
am Fundament	v _{max} =	0,04	mm/s		
auf der Geschossdecke	v _{max} =	0,09	mm/s		

Überschreitung der Anhaltswerte nach DIN 4150-3						
Wohngebäude und ähnliche, Fund.	5 mm/s	nein				
Deckenschwingungen, vertikal	20 mm/s	nein				

Stand: 30.11.2021

Seite 63

Anhang 5.3 Prognose für Einwirkungsbereich - Gebäude

Schutzbedürftige Gebäude im Einwirkungsbereich von Straßenbahn-Erschütterungen

"x": Anhaltswert A_u (Nacht) nach DIN 4150-3 im Plan-Zustand durch KB_{Fmax} überschritten, KB_{FTr} ist zu berechnen und zu beurteilen d = kürzester Abstand Gebäude - nächstgelegene Gleisachse, Angaben mit Genauigkeit 0,5 m

d _{min} , Plan	d _{min} , Ist	Abstands- änderung	Gebäude liegt im Einwirkungsbereich für Deckentyp:		Straße, Haus-Nr.	Gebiets- einstufung / Nutzung	
in m	in m	in m	Holzbalken	massiv		nuzung	
9,5	9,5	+0,0	19	2	Großenhainer Str. 121 + 123	MI	
8,5	8,5	+0,0	(a)	-	Großenhainer Str. 104 + 106	MI	
8,5	9,0	-0,5	-	-	Großenhainer Str. 102	MI	
9,5	9,5	+0,0		-	Großenhainer Str. 115 + 117	MI	
10,0	10,0	+0,0	-	-	Großenhainer Str. 111	MI	
8,5	9,0	-0,5	5#0		Großenhainer Str. 100 + 98b	MI	
8,0	8,5	-0,5	-		Großenhainer Str. 96	МІ	
8,0	9,0	-1,0	-		Heidestraße 15	MI	
13,0	13,0	+0,0	-	-	Großenhainer Str. 109 (Gewerbe)	Gewerbe tags	
18,5	18,5	+0,0	-	-	Großenhainer Str. 101 (Gewerbe/Büro)	Gewerbe tags	
7,0	8,5	-1,5	-	×	Großenhainer Str. 92	МІ	
7,0	9,0	-2,0	-	×	Großenhainer Str. 90	MI	
6,5	8,5	-2,0	×	×	Großenhainer Str. 88	MI	
10,0	9,0	+1,0	-	-	Großenhainer Str. 99 (2 Gebäude)	GE	
10,0	9,0	+1,0	(*)	-	Großenhainer Str. 95 + 97	GE	
6,5	8,5	-2,0	x	×	Großenhainer Str. 84 + 86	MI	
7,5	8,5	-1,0	- :	-	Großenhainer Str. 82	MI	
10,0	10,0	+0,0	-	-	Großenhainer Str. 93 (HdB / Büro)	GE	
13,0	13,5	-0,5	-	-	Großenhainer Str. 78 / 78a / 78b	MI	
14,5	15,0	-0,5	-	-	Zeithainer Str. 18	MI	
13,0	13,5	-0,5	-	-	Großenhainer Str. 74 / 74a	MI	
18,0	18,0	+0,0	-		Großenhainer Str. 89 (Tankstelle/DHL)	(GE)	
12,5	13,0	-0,5		2	Großenhainer Str. 70 / 70a	MI	
12,5	13,0	-0,5		=	Großenhainer Str. 68	MI	
11,0	11,5	-0,5	(a)	-	Großenhainer Str. 66	MI	
10,0	10,0	+0,0) * 0	-	Großenhainer Str. 81 + 83 (Autohaus/Büro)	GE	
12,5	12,0	+0,5		-	Weinböhlaer Str. 11	GE	
13,0	15,0	-2,0	1891	-	Pestalozziplatz 22 (Schule)	WA tags ¹	
29,5	28,5	+1,0	-	-	Weinböhlaer Str. 9	WA	
11,0	9,5	+1,5		-	Großenhainer Str. 75	WA	
12,0	11,0	+1,0			Großenhainer Str. 71 + 73	WA	
11,5	10,5	+1,0	-		Großenhainer Str. 67 + 69	WA	
12,5	11,5	+1,0	-		Großenhainer Str. 63 + 65	WA	
13,5	12,5	+1,0	-	-	Großenhainer Str. 61	WA	

¹) Schutzanspruch entsprechend Nutzung nur am Tage Gebietseinstufung laut Flächennutzungsplan und ggf. Bebauungsplan (Geoportal GeoSN)

Macht

Abstandslinien für die Einhaltung von Au durch KB_{Fmax}

Minimal-/Maximalwerte:

	Nacin			
	Wohngebiet, A _u = 0,15	Mischgebiet, A _u = 0,225	kleinster Abstand (Plan)	größte Annäherung
Holzbalkendecke (Resonanzfrequenz 16 Hz)	d _{min} = 9,0 m	d _{min} = 6,5 m	6,5 m	-2,0 m
Massivdecke (Resonanzfrequenz 50 Hz)	d _{min} = 9,0 m	d _{min} = 7,0 m	min.	delta max.

Seite 64

Erschütterungsprognose - Straßenbahnverkehr

Mindestabstand zur Einhaltung von Au

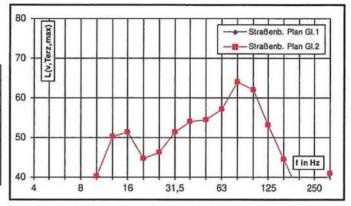
Großenhainer Str., Dresden		en Obergesch	Obergeschoss, Wohnraum (Deckenmitte)		
Gebietstyp	M	W = Wohngebiet	Anhaltswerte nach DIN 41		
- Control Control Control		M = Mischgebiet / Außenb.	unterer Anha		
		G = Gew erbegebiet	oberer Anhal		
		I = Industriegebiet	Anha		
		K = besondere Gebiete			

Anhaltswerte nach DIN 4150-2/A2	tags	nachts
unterer Anhaltswert Au	0,300	0,225
oberer Anhaltswert Ao	5,00	0,60
Anhaltswert A,	0,150	0,105

Anregung/Quelle

Terzspektrum, $L_v = 20 \log (v / 5 \cdot 10^{-6} \text{ mm/s})$ im Boden, 8 m von der Gleisachse

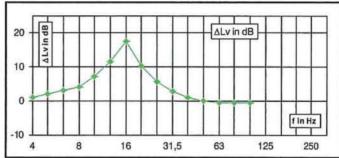
Emissionsspektrum		Anzahl Züge	
v in km/h	Tag	Nacht	
50	117	39	
50	111	48	
	50	v in km/h Tag 50 117	



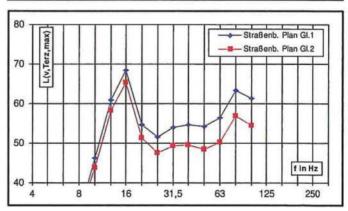
Übertragungsweg

 $\Delta L_v = L_v(10) - L_v(8m\text{-MP})$ in dB vom 8 m-Punkt zum Gebäude (Decke)

Gebäudeabstand	6,5	m	
Deckentyp	Holzball	endecke	16 Hz



Erschütterungs-Immission



Bewertete Schwingstä	rke KB inkl. +	15% Unsi	cherheitszus	chlag
	KB _{FTm}	KB _{FTr} Tag	KB _{FTr} Nacht	
Straßenb. Plan Gl.1	0,21	0,05	0,04	
Straßenb. Plan Gl.2	0,13	0,03	0,03	
gesamt	0,21	0,06	0,05	

Sekunda	irer Luft	schall	in dB(A)
L _{sekmax}	L _{sekm} Tag	L _{sekm} Nacht	
40,9	30,4	29,1	

Übersch	reitung	der Anha	altswerte	nach DII	N 4150-2
KB _{Fmax} > A _u	KB _{Fmax}	KB _{Fmax} > A _o	KB _{Fmax} > A _o	KB _{FTr} > A	KB _{FTr}
Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht
nein	nein	nein	nein	nein	nein

Maximale Schwinggeschwindigkeit v				
am Fundament	V _{max} =	0,11	mm/s	_
auf der Geschossdecke	v _{max} =	0,22	mm/s	

Überschreitung der Anhaltswerte nach DIN 4150-3				
Wohngebäude und ähnliche, Fund.	5 mm/s	nein		
Deckenschwingungen, vertikal	20 mm/s	nein		

Planfall

Erschütterungsprognose - Straßenbahnverkehr

Mindestabstand zur Einhaltung von Au

Großenhainer Str., Dresden		en Obergescho	oss, Wohnraum (Deckenmitte)
Gebietstyp	M	W = Wohngebiet	Anhaltswerte nach DIN 4150
100000000000000000000000000000000000000		M = Mischgebiet / Außenb.	unterer Anhalts
		G = Gew erbegebiet	oberer Anhalts
		I = Industriegebiet	Anhalts
		K = besondere Gebiete	

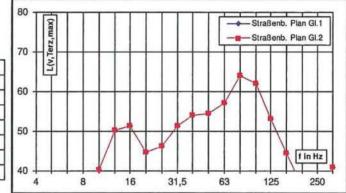
Anhaltswerte nach DIN 4150-2/A2	tags	nachts
unterer Anhaltswert Au	0,300	0,225
oberer Anhaltswert Ao	5,00	0,60
Anhaltswert Ar	0,150	0,105

Anregung/Quelle

Terzspektrum, $L_v = 20 \log (v / 5 \cdot 10^{-5} \text{ mm/s})$ im Boden, 8 m von der Gleisachse

h Tag	Nachi
147	
117	39
111	48
-	-
	111

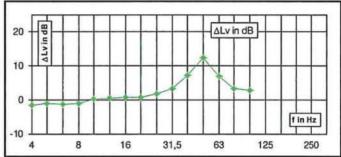




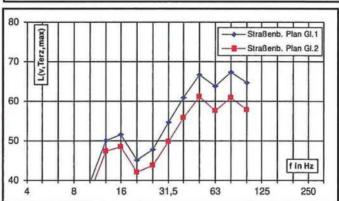
Übertragungsweg

 $\Delta L_v = L_v(10) - L_v(8m-MP)$ in dB vom 8 m-Punkt zum Gebäude (Decke)

Gebäudeabstand	6,5 m	
Deckentyp	Massivdecke	50 Hz



Erschütterungs-Immission



Bewertete Schwingst	ärke KB inkl. +	15% Unsi	cherheitszusch	nlag
	KB _{FTm}	KB _{FTr} Tag	KB _{FTr} Nacht	
Straßenb. Plan Gl.1	0,24	0,06	0,05	
Straßenb. Plan Gl.2	0,12	0,03	0,03	
gesamt	0,24	0,06	0,05	

Sekunda	irer Luft	schall	in dB(A)
L _{sekmax}	L _{sekm} Tag	L _{sekm} Nacht	
45,1	34,3	32,9	1

Übersch	reitung	der Anha	altswerte	nach DII	N 4150-2
KB _{Fmax} > A _u	KB _{Fmax}	KB _{Fmax}	KB _{Fmax}	KB _{FTr} > A	KB _{FTr}
Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht
nein	ja	nein	nein	nein	nein

Maximale Schwinggeschwindigkeit v					
am Fundament	v _{max} =	0,11	mm/s		
auf der Geschossdecke	V _{max} =	0,23	mm/s		

Überschreitung der Anhaltswerte nach DIN 4150-				
Wohngebäude und ähnliche, Fund.	5 mm/s	nein		
Deckenschwingungen, vertikal	20 mm/s	nein		

Seite 66

Erschütterungsprognose - Straßenbahnverkehr

Mindestabstand zur Einhaltung von Au

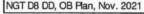
Großenhainer Str., Dresden		en Obergescho	oss, Wohnraum (Deckenmitte)
Gebietstyp	W	W = Wohngebiet	Anhaltswerte nach DIN 415
		M = Mischgebiet / Außenb.	unterer Anhalts
		G = Gew erbegebiet	oberer Anhalts
		I = Industriegebiet	Anhalts
		K = besondere Gebiete	

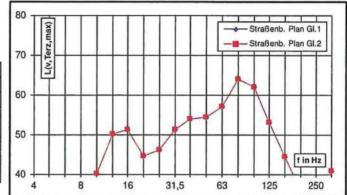
Anhaltswerte nach DIN 4150-2/A2	tags	nachts
unterer Anhaltswert Au	0,225	0,150
oberer Anhaltswert Ao	3,00	0,60
Anhaltswert Ar	0,105	0,075

Anregung/Quelle

Terzspektrum, $L_v = 20 \log (v / 5 \cdot 10^6 \text{ mm/s})$ im Boden, 8 m von der Gleisachse

Emissionsspektrum		Anzahl Zûge	
Zugtyp	v in km/h	Tag	Nacht
Straßenb. Plan Gl.1	50	117	39
Straßenb. Plan Gl.2	50	111	48

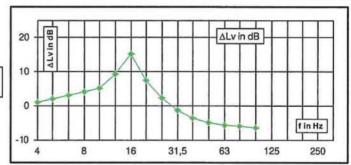




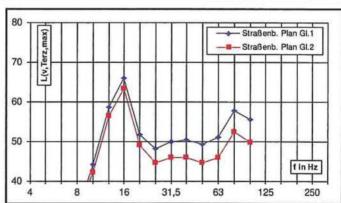
Übertragungsweg

 $\Delta L_v = L_v(IO) - L_v(8m\text{-MP})$ in dB vom 8 m-Punkt zum Gebäude (Decke)

Gebäudeabstand	9,0	m	
Deckentyp	Holzball	endecke	16 Hz



Erschütterungs-Immission



Bewertete Schwingsta	ärke KB inkl. +	15% Unsi	cherheitszus	chlag
	KB _{FTm}	KB _{FTr} Tag	KB _{FTr} Nacht	
Straßenb. Plan Gl.1	0,14	0,04	0,03	
Straßenb. Plan Gl.2	0,10	0,02	0,02	
gesamt	0,14	0,04	0,04	

Sekunda	irer Luft	schall	in dB(A)	
L _{sekmax}	L _{sekm} Tag	L _{sekm} Nacht		
38,3	28,0	26,6]	

Übersch	reitung	der Anha	altswerte	nach DII	N 4150-2
KB _{Fmax} > A _u	KB _{Fmax}	KB _{Fmax} > A _o	KB _{Fmax}	KB _{FTr}	KB _{FTr}
Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht
nein	nein	nein	nein	nein	nein

Maximale Schwinggeschwindigkeit v					
am Fundament	V _{max} =	0,06	mm/s	_	
auf der Geschossdecke	V _{max} =	0,16	mm/s		

Überschreitung der Anhaltswerte nach DIN 4150-3				
Wohngebäude und ähnliche, Fund.	5 mm/s	nein		
Deckenschwingungen, vertikal	20 mm/s	nein		

Seite 67

Planfall

Erschütterungsprognose - Straßenbahnverkehr

A CHARLES OF THE STATE OF THE S						
Mindest	abstand	ZHI	Finhal	ltuna	won	Δ.

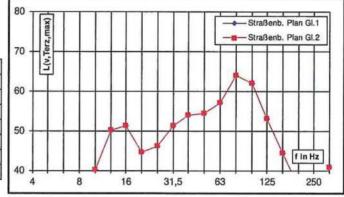
Großenhainer S	Str., Dresde	en Obergescho	oss, Wohnraum (Deckenmitte)
Gebietstyp	W	W = Wohngebiet	Anhaltswerte nach DIN 415
		M = Mischgebiet / Außenb.	unterer Anhalts
		G = Gew erbegebiet	oberer Anhalts
		I = Industriegebiet	Anhalt
		K = besondere Gebiete	<u> </u>

Anhaltswerte nach DIN 4150-2/A2	tags	nachts
unterer Anhaltswert Au	0,225	0,150
oberer Anhaltswert Ao	3,00	0,60
Anhaltswert Ar	0,105	0,075

Anregung/Quelle

Terzspektrum, $L_v = 20 \log (v / 5 \cdot 10^6 \text{ mm/s})$ im Boden, 8 m von der Gleisachse

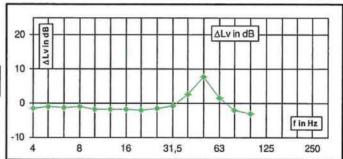
Emissionsspektrum	Anzahl Züge		
Zugtyp	v in km/h	Tag	Nacht
Straßenb. Plan Gl.1	50	117	39
Straßenb. Plan Gl.2	50	111	48
NGT D8 DD, OB Plan,	Nov 2021		



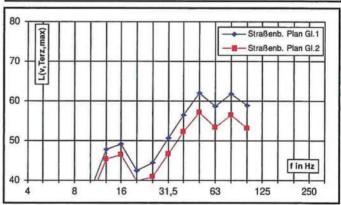
Übertragungsweg

 $\Delta L_v = L_v(IO) - L_v(8m\text{-MP})$ in dB vom 8 m-Punkt zum Gebäude (Decke)

Gebäudeabstand	9,0	m	
Deckentyp	Massivd	ecke	50 Hz



Erschütterungs-Immission



Bewertete Schwingsta	ärke KB inkl. +	15% Unsi	cherheitszus	chlag
	KB _{FTm}	KB _{FTr} Tag	KB _{FTr} Nacht	
Straßenb. Plan Gl.1	0,13	0,03	0,03	
Straßenb. Plan Gl.2	0,07	0,02	0,02	
gesamt	0,13	0,04	0.03	

Sekunda	ärer Luft	schall	in dB(A)	
L _{sek,max}	L _{sekm} Tag	L _{sekm} Nacht		
41,7	31,2	29,8	1	

Übersch	reitung	der Anha	ltswerte	nach DII	N 4150-2
KB _{Fmax} > A _u	KB _{Fmax}	KB _{Fmax}	KB _{Fmax} > A _o	KB _{FTr}	KB _{FTr}
Tag	Nacht	Tag	Nacht	Tag	Nacht
nein	nein	nein	nein	nein	nein

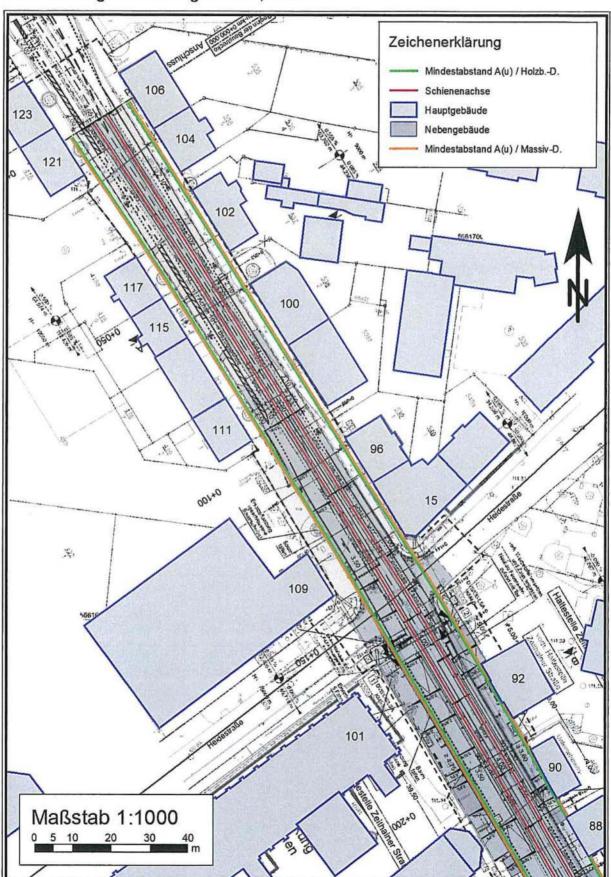
Maximale Schwinggesch	vindigkeit	V		
am Fundament	V _{max} =	0,06	mm/s	
auf der Geschossdecke	V _{max} =	0,13	mm/s	

Überschreitung der Anhaltswer	te nach DIN	4150-3
Wohngebäude und ähnliche, Fund.	5 mm/s	nein
Deckenschwingungen, vertikal	20 mm/s	nein

Stand: 30.11.2021 Seite 68

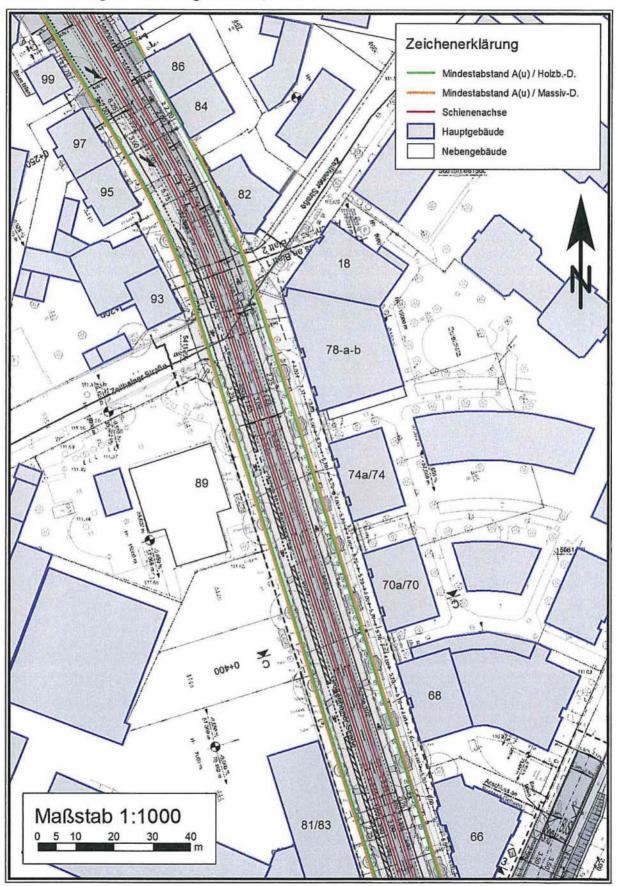
Anhang 6 Lageplan des Einwirkungsbereiches (KB_{Fmax} > A_u)

Erschütterungs-Einwirkungsbereich, Blatt 1



Seite 69

Erschütterungs-Einwirkungsbereich, Blatt 2

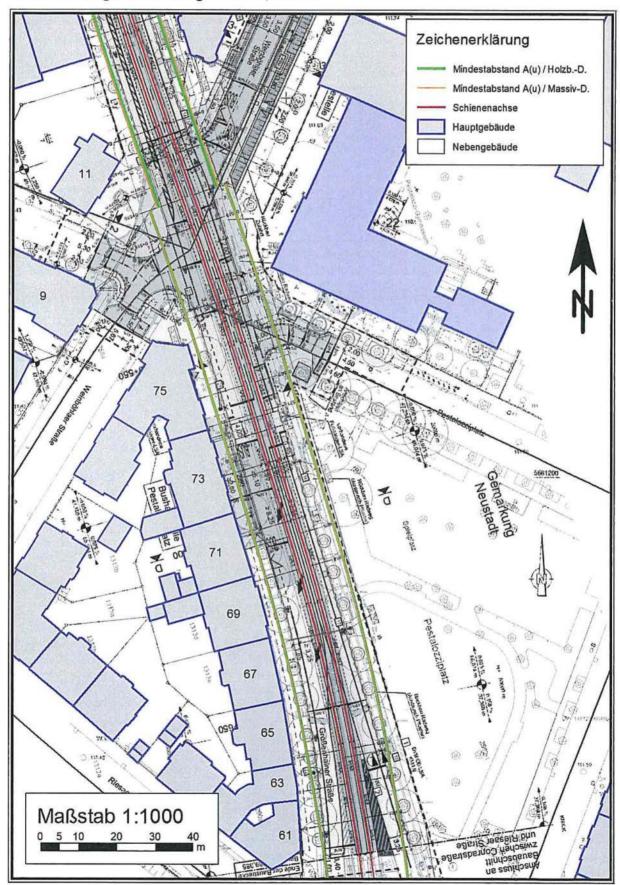


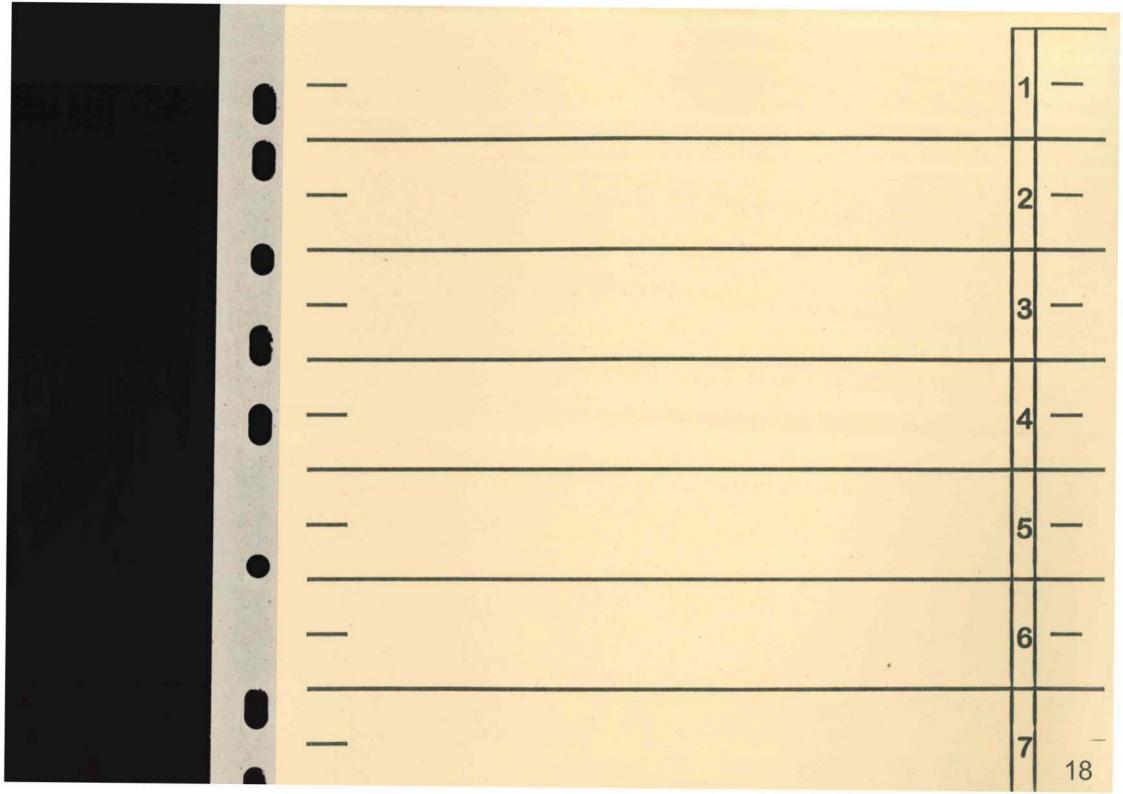
Stand: 30.11.2021

Stand: 30.11.2021

Seite 70

Erschütterungs-Einwirkungsbereich, Blatt 3





	_	-
	1	18.1
	2	1
	3	
	4	
	5	
	6	
	7	
	8	
	9	
- STYLEX® Trennblatt	0	

Dresdner Verkehrsbetriebe AG

Bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

FESTSTELLUNGSENTWURF

Unterlage 18 –
 Wassertechnische Untersuchung

aufgestellt: Dresdner Verkehrsbetriebe AQ 1, DEZ. 2020 Center Infrastruktur Hemmersbach ppa. Hanusch	
, U	

Inhaltsverzeichnis

Inhal	tsverzeichnis	2
1 A	Allgemeines	3
2 B	Bemessung der Entwässerungseinrichtungen	3
2.1	Bemessungsgrundlagen	3
2.2	Straßenentwässerungskanäle und -leitungen	4
2.3	Straßenablaufabstände	4
3 E	Einleitstellen Straßenentwässerungskanäle	5
Bere	chnungsunterlagen	6

1 Allgemeines

Die Dresdner Verkehrsbetriebe AG (DVB AG) plant die Durchführung einer bestandsnahen Gleiserneuerung auf der Großenhainer Straße zwischen Trachenberger Platz und Conradstraße in drei Bauabschnitten. Dabei werden die Haltestellen Großenhainer Platz, Liststraße und Zeithainer Straße barrierefrei ausgebildet.

Der hier betrachtete Abschnitt erstreckt sich vom Trachenberger Platz über die Heidestraße und Zeithainer Straße bis zum Pestalozziplatz und schließt den Umbau der Haltestelle Zeithainer Straße mit ein.

Die Gleisanlagen im Planungsabschnitt werden planmäßig von der Straßenbahnlinie 3 befahren. Besondere Bedeutung ergibt sich zudem durch die einzige Anbindung zum Betriebshof Trachenberge.

Die Großenhainer Straße ist Teil der Staatsstraße 179 (S 179) welche in Dresden an der Bundesstraße 170 (B 170, Hansastraße) beginnt und in Moritzburg an der Staatsstraße 80 (S 80) endet.

Es ist vorgesehen die Gleise bestandsnah unter Berücksichtigung der Achsabstandsaufweitung auf 3,00 m zu trassieren. Zusätzlich werden neue, durchgängige Radverkehrsanlagen in Form von Radfahrstreifen geplant. Die Haltestellen werden barrierefrei ausgebaut.

Der betrachtete Teil der Großenhainer Straße ist locker bebaut. Es handelt sich dabei größtenteils um gewerblich genutzte Objekte mit Wohneinheiten in den oberen Etagen.

Durch das geplante Vorhaben werden keine zusätzlichen Flächen neu versiegelt. Es werden lediglich im zur Verfügung stehenden Straßenraum geringfügige Veränderungen an der Bordlage vorgenommen. Damit wird die anfallende Wassermenge, die abgeleitet werden soll nicht verändert.

Im Zuge der bestandsnahen Gleiserneuerung ist es vorgesehen die vorhandenen Straßenentwässerungseinrichtungen im Ausbaubereich vollständig zu erneuern.

2 Bemessung der Entwässerungseinrichtungen

2.1 Bemessungsgrundlagen

Die Ausgangsgröße der Regenspende im betrachteten Bereich beträgt gemäß TR-Stra Dresden:

$$r_{15,n=1} = 115,6 \frac{1}{s \cdot ha}$$

Der Spitzenabflussbeiwert ψ_S für befestigte Flächen wurde gemäß RAS-Ew (Ausgabe 2005) gewählt. Vereinfacht wurde für den betrachteten Bereich einheitlich der Spitzenabflussbeiwert von ψ_S = 0,9 angesetzt. Die bewachsenen und unbefestigten Flächen (z. B. Baumscheiben) im Straßenraum wurden vernachlässigt.

Der Abfluss von Straßenwasser über Bord- bzw. Pendelrinnen wurde mit der Häufigkeit n = 1,0; der Regendauer T = 15 min und mit dem Zeitbeiwert $\phi = 1$ ermittelt.

Damit ergibt sich die Regenabflussspende zu:

$$Q_{r_{15,n=1}} \left[in \right] /_{S} \right] = r_{15,n=1} \cdot \phi \cdot \sum A_{E} \cdot \psi_{S}$$

Den neu geplanten Straßenentwässerungskanälen und –leitungen wurden entsprechende Einzugsflächen zugeordnet.

2.2 Straßenentwässerungskanäle und -leitungen

Die vorhandenen Straßenabläufe außerhalb des geplanten grundhaften Ausbaus des Straßenbereiches werden lagegleich erneuert und die Anschlussleitungen an den vorhandenen Mischwasserkanal ausgetauscht. Die Anschlüsse am vorhandenen Mischwasserkanal werden weitestgehend wieder genutzt. Aufgrund der geplanten Schlauchlinersanierung des vorhandenen Mischwasserkanals können neue Anschlüsse am Kanal nur im Ausnahmefall hergestellt werden. Aus diesem Grund ist es vorgesehen teilweise mehrere Abläufe (maximal 2) an einen Kanalanschluss anzubinden.

Im Bereich der Straßenbahnhaltestellen Zeithainer Straße und der Bushaltestelle Pestalozziplatz sind separate Straßenentwässerungskanäle DN200 mit Kontrollschächten DN1000 vorgesehen.

Die Leitungsdimensionierung der geplanten Straßenentwässerungskanäle erfolgt in Abhängigkeit der Bemessungswassermenge und des Leitungsgefälles nach der Formel von Prandtl-Colebrook. Für die betriebliche Rauheit wurden folgende Ansätze gemäß RAS-Ew verwendet.

Kunststoffrohre

 $k_b = 0.5 \text{ mm}$

Die Regenabflussspenden und die Bemessung der einzelnen Haltungen sind in Unterlage 18.2 dargestellt.

In Bereichen mit grundhaftem Ausbau des Straßenbereiches ist die Verlegung von Dränageleitungen DN100 (Vollsickerrohre) vorgesehen. Diese werden an die Straßenabläufe angeschlossen.

Zwischen den Gleisen ist die Verlegung einer Gleisdränage in Form eines Mehrzweckrohres DN 200 vorgesehen. Die geplanten Schienenentwässerungskästen werden an das Mehrzweckrohr angeschlossen. Vorzugsweise wird die Gleisdränage an die umzubauenden Schächte des Mischwasserkanals angebunden. Teilweise ist auch der Einbau von Gleisentwässerungsschächten erforderlich. An den vorhandenen und nicht umzuverlegenden Straßenquerungen von DREWAG-Elt-Trassen (Station 0+191 und 0+323) muss infolge der voraussichtlich zu geringen Verlegetiefe die Gleisdränage unterbrochen werden.

2.3 Straßenablaufabstände

Die Ablaufabstände in den Bordrinnen wurden gemäß den Bemessungstabellen der RAS-Ew ermittelt. Insbesondere in Bereichen mit Querneigungen unter 2,5 % in Verbindung mit den vorhandenen geringen Längsneigungen ergeben sich sehr geringe Ablaufabstände, die zu einer Überdimensionierung führen würden. Aus diesem Grund wurden davon abweichend größere Abstände gewählt. Dabei wurde die grobe Näherung entsprechend RAS-Ew von maximal 400 m² angeschlossene Fläche je Straßenablauf berücksichtigt.

Außerdem wurde bei der jeweiligen Lage der Straßenabläufe die Örtlichkeit, wie zum Beispiel Grundstückszufahrten und Einmündungen berücksichtigt. Damit ergeben sich in Abhängigkeit der Längs- und Querneigung, Wasserspiegelbreite und zu entwässernder Fläche Ablaufabstände von 15 m bis 30 m.

In Bereichen in denen die Längsneigung am Fahrbahnrand den Grenzwert von 0,5 % unterschreitet ist die Einordnung von Pendelrinnen erforderlich. Hier ergeben sich die Straßenablaufabstände aus der Längsneigung am Fahrbahnrand und dem Pendelmaß von ≤ 3 cm. Im Tiefpunkt der Pendelrinne wird jeweils ein Ablauf angeordnet. Es ergeben sich Ablaufabstände von ca. 7 m bis 18 m.

In Rücklagen der Haltestellen sind aufgrund der Querneigung der Gehwege/Warteflächen vom Fahrbahnrand weg Muldenrinnen geplant. Durch die geringe Längsneigung in diesen

Bereichen muss die Muldentiefe variabel gestaltet werden, sodass sich in Rinnensohle eine Längsneigung von mindestens 0,5 % einstellt. In den Tiefpunkten der Muldenrinne sind Straßenabläufe mit Rinnenaufsatz geplant.

3 Einleitstellen Straßenentwässerungskanäle

In den Bereichen der Straßenbahnhaltestelle Zeithainer Straße und der Bushaltestelle Pestalozziplatz sind separate Straßenentwässerungskanäle geplant, an denen die Abläufe angebunden sind. In allen anderen Bereichen sind direkte Anschlüsse der Straßenabläufe am Mischwasserkanal bzw. dessen Schächten vorgesehen.

Nachfolgend sind die Einleitstellen der geplanten Straßenentwässerungskanäle aufgeführt.

Bezeichnung	Beschreibung	Einleitung	Gesamtfläche [ha]	Gesamtabflus [l/s]		
stadtwärtige Hal- testelle Zeithai- ner Straße 0+155 bis 0+255	geschlossene Entwässerung Fahrbahn, Gleis- bereich, Gehweg	MWK (SEDD vorhandener Schacht 02A55	0,104	10,82		
landwärtige Hal- testelle Zeithai- ner Straße Fahrbahn, Gleis- 0+148 bis 0+246 bereich, Gehweg		MWK (SEDD) Haltung vorh. Anschluss 02A54-14	0,064	6,61		
Bushaltestelle Pestalozziplatz 0+559 bis 0+635 Bushaltestelle Pestalozziplatz 0+635 Fahrbahn, Gleisbereich, Gehweg		MWK (SEDD) Haltung vorh. Anschluss 02F33-7	0,088	9,14		

Wassertechnische Untersuchung

Berechnungsunterlagen

Unterlage Nr.	Bezeichnung	Blatt
18.2	Ermittlung der Abflüsse und der Leistungsfähigkeit des Regenwasserkanalsystems	1

	1	_
	2	18.2
	3	
	4	
	5	
	6	
	7	
	8	
	9	v
- SIYLEX® Trennblatt	0	

bestandsnahe Gleiserneuerung Großenhainer Straße zwischen Riesaer Straße und Trachenberger Platz

Ermittlung der Abflüsse und der Leistungsfähigkeit des Regenwasserkanalsystems

Unterlage 18.2 Seite 1 von 1

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	
Lfd.	Nr. der	Nr. der Bezeichnung Einzel- fläche	Hal	tung	Länge	Einzel-	Gesamt-	100000000000000000000000000000000000000		Regen	abfluss	Gesamt-	Abfluss	Sohlen-	Form	Rauheit	Abfluss	Geschw	rindigkeit	Auslas-	
Nr.				von	bis		fläche	fläche	beiwert		r ₁₅₍₁₎ =	115,6 l/(sxha)	abfluss	in	gefälle	und Größe		Voll- füllung	Voll-	Teil-	tungs- grad
	, addition		Schacht							einzeln	zus.	1			GIODO		idilding	füll	ung	grau	
			oben	unten	L	A _{Ez}	ΣA _{Ez}	Ψ	$A_{Ez}x\psi$	Q,	ΣQr	Q _{ges}		ISo		k _b	Q _v	V _v	v _t	%	
Nr.	Nr.		Nr.	Nr.	m	ha	ha	-	ha	l/s	V/s	l/s	Nr.	%	mm	mm	l/s	m/s	m/s		
1	S1-1	Fahrbahn, Gehweg	KSR01	KSR02	42,4	0,052	0,052	0,9	0,046	5,368	5,368	5,368	KSR02	6,1	200	0,5	30	0,96	0,73	18%	
2	S1-2	Fahrbahn, Gehweg	KSR02	KSR03	42,4	0,052	0,104	0,9	0,047	5,452	5,452	10,820	KSR03	7,8	200	0,5	34	1,09	0,97	32%	
3	-		KSR03	02A55	4,2							10,820	02A55	61,9	200	0,5	98	3,11	2,08	11%	
4	S2	Fahrbahn, Gehweg	KSL02	KSL01	60,8	0,064	0,064	0,9	0,057	6,607	6,607	6,607	KSL01	9,4	200	0,5	38	1,20	0,91	17%	
5	-	•	KSL01	MWK	4,9							6,607	MWK	427,0	200	0,5	257	8,19	3,22	3%	
6	S3	Fahrbahn, Gehweg	KSR04	KSR05	29,0	0,088	0,088	0,9	0,079	9,135	9,135	9,135	KSR05	14,5	200	0,5	47	1,49	1,17	19%	
7	-		KSR05	MWK	3,5							9,135	MWK	242,9	200	0,5	194	6,17	3,16	5%	
-			1															-			