SCHALLTECHNISCHER BERICHT NR. 11467-1.002

über die Straßenverkehrslärmsituation im Bebauungsplangebiet
"Die Weertze" in 26810 Westoverledingen

Auftraggeber:

Gemeinde Westoverledingen Postfach 120

26810 Westoverledingen

Bearbeiter:

Dipl.-Ing. Matthias Dähne



1.) Zusammenfassung

Die nachfolgende Untersuchung hat ergeben, daß durch Lärmschutz-maßnahmen die Orientierungswerte nach DIN 18005 im Bebauungsplangebiet "Die Weertze" in 26810 Westoverledingen bezüglich Straßenverkehrslärm weitestgehend eingehalten werden können.

Für den Schutz des Freiraumes wird ein Lärmschutzwall vorgesehen.

Ein ausreichender Schutz in den Aufenthaltsräumen der geplanten Bebauung wird mit den hier angegebenen Schallschutzfenstern gewährleistet.

Unter Berücksichtigung der Lärmschutzmaßnahmen bestehen aus schalltechnischer Sicht keine Bedenken gegen die Aufstellung des Bebauungsplanes.

Nachstehender Bericht wurde nach bestem Wissen und Gewissen mit größter Sorgfalt erstellt.

i. All Silver

Matthias Dähne

Rheine, den 29.04.94 Dh/ri

Beratence ingenieure
Bonifatiusstr. 400, 48432 Rheine

KÖTTER Beratende Ingenieure

Rheine GmbH

Vom Ministerium MURL benannte

MoCotolle nach (326 DimSchG

Bundesimmissionsschutzgesetz

Siegfried Zech

(Handlungsbevol) mächtigter)

INHALTSVERZEICHNIS

| • | | <u>Seite</u> |
|------|---|--------------|
| 1.): | Zusammenfassung | 2. |
| 2.) | Situation und Aufgabenstellung | 4 |
| 3.) | Beurteilungsgrundlagen und Orientierungswerte | 5 |
| 4.) | Berechnung des Sträßenverkehrslärmes | 7 |
| 5.) | Erforderliche Lärmschutzmaßnahmen | 11 |
| 6.) | Beurteilung | 14 |
| 7.) | Anlage | 16 |

2.) Situation und Aufgabenstellung

Die Gemeinde Westoverledingen plant die Aufstellung des Bebauungsplanes "Die Weertze" zum Zwecke der Ausweisung als Allgemeines Wohngebiet (WA).

Das Gebiet wird von der Bundesstraße B 70 (Leerer Straße), der Kreisstraße K 24 (Ihrener Straße) und der Kreisstraße K 23 (Bahnhofstraße) umgrenzt.

Im Auftrag der Gemeinde Westoverledingen sollen im Plangebiet die Straßenverkehrslärmimmissionen durch die drei Straßen ermittelt und beurteilt werden.

Gegebenenfalls sind geeignete Schallschutzmaßnahmen auszuarbeiten.

Die Ergebnisse sind in Form eines gutachtlichen Berichtes vorzulegen.

3.) Beurteilungsgrundlagen und Orientierungswerte

Für die Ermittlung und Beurteilung der Lärmsituation werden folgende Normen, Richtlinien und Unterlagen herangezogen:

DIN 18005

Schallschutz im Städtebau, Berechnungsver-

Ausg. Mai 1987

fahren

Beiblatt 1 zu

Schallschutz im Städtebau,

DIN 18005

Schalltechnische Orientierungswerte für

Ausg. Mai 1987

die städtebauliche Planung

DIN 4109

Schallschutz im Hochbau

Ausg. Nov. 1989

VDI 2714

Schallausbreitung im Freien

Ausg. Jan. 1988

VDI 2719

Schalldämmung von Fenstern und

Ausg. Aug. 1987

deren Zusatzeinrichtungen

VDI 2720 E

Schallschutz durch Abschirmung im Freien

Ausg. Febr. 1991

Lagepläne der Gemeinde Westoverledingen und Büro Thalen Consult GmbH, Bremen

Die Berechnung der Immissionspegel erfolgt mit Hilfe des Computerprogrammes Schallplan, Version 3.7 von 29.10.93, vom Ingenieurbüro Braunstein & Berndt, 71397 Leutenbach-

Die relevanten örtlichen Gegebenheiten (Straßen, Gebäude, Wände, Gelände usw.) wurden digitalisiert.

Bezüglich Lärmeinwirkung gibt das Beiblatt 1 zu DIN 18005 Teil 1 für Allgemeines Wohngebiet (WA) folgende Orientierungswerte an:

Verkehrslärmeinwirkung:

<u>tags</u> <u>nachts</u> 55 dB(A) 45 dB(A)

Für den Tag ist die Zeit von 6.00 Uhr - 22.00 Uhr und für die Nacht die Zeit von 22.00 Uhr - 6.00 Uhr zugrunde zu legen.

4.) Berechnung des Straßenverkehrslärmes

Die Berechnung der durch den KFZ-Verkehr verursachten Immissionspegel erfolgt nach dem Teilstückverfahren der DIN 18005.

- 7 -

Danach wird der auf einem Fahrstreifen fließende Verkehr als eine Linienschallquelle in 0,5 m Höhe über der Mitte des Fahrstreifens betrachtet.

Der längenbezogene Schalleistungspegel L_{χ} 'in dB/m errechnet sich nach der Gleichung:

$$L_{W'} = L_{m}^{(25)} + \Delta L_{Stro} + \Delta L_{v} + \Delta L_{Stg} + 17.6 dB$$

hierin bedeuten:

längenbezogener Schalleistungspegel in dB/m L_m(25) Mittelungspegel in einem Abstand von 25 m von der Mitte der Quelle, bei nicht geriffeltem Gußasphalt, bei einer zulässigen Höchstgeschwindigkeit von 100 km/h und freier Schallausbreitung in dB Korrektur nach Tabelle 2 der DIN 18005 für unterschied-<u>-</u> ▲ L_{Str0} liche Straßenoberflächen in dB Korrektur nach Bild 4 der DIN 18005 für unterschiedliche A Ly zulässige Höchstgeschwindigkeiten in dB Zuschlag nach Tabelle 3 der DIN 18005 für Steigungen ALSta. in dB

Der Schalleistungspegel der einzelnen Teilfahrstrecken errechnet sich nach:

$$L_{W} = L_{W'} + 10 \ Ig \ (I/I_{0})$$

hierin bedeuten:

Ly = Schalleistungspegel der Teilfahrstrecke in dB

L_{V'} = längenbezogener Schalleistungspegel in dB/m

1 = Länge der Teilfahrstrecke in m

 $l_0 \triangleq Bezugslänge (l_0 = 1 m)$

Der Immissionspegel an einem Immissionsort errechnet sich nach VDI 2714 mit Hilfe der Formel:

$$L_S = L_W + D_I + K_O - D_S - D_L - D_{BM} - D_D - D_G - D_\Theta$$

hierin bedeuten:

L_c = Immissionspegel

Ly = Schalleistungspegel

D₁ ≘ Richtwirkungsmaß

K₀ ≘ Raumwinkelmaß

D_c = Abstandsmaß

D_I ² Luftabsorptionsmaß

D_{BM} ≘ Boden- und Meteorologiedämpfungsmaß

D_n ≘ Bewuchsdämpfungsmaß

D_G = Bebauungsdämpfungsmaß

D_p = Einfügungsdämpfungsmaß eines Schallschirmes

Auf Grund von Verkehrszählungen der Stadt Aurich vom Februar 1993 und Daten aus dem Generalverkehrsplan von 1989 können folgende DTV-Werte (durchschnittliche tägliche Verkehrsstärke) angegeben werden:

Leerer Str. - B 70 (1993) DTV = 8723 KFZ/24 h Ihrener Str. - K 24 (1989) DTV = 3065 KFZ/24 h Bahnhofstr. - K 23 (1989) DTV = 5471 KFZ/24 h

Anhand von Dauerzählung und der Shell-Prognose (9/91) wird mit den Prognosefaktoren für das Jahr 2005 von 1,114 (1993 – 2005) und 1,29 (1989 – 2005) gerechnet. Hieraus ergeben sich die DTV-Werte wie folgt:

Leerer Str. - B 70 (2005) DTV = 9720 KFZ/24 h Ihrener Str. - K 24 (2005) DTV = 3959 KFZ/24 h Bahnhofstr. - K 23 (2005) DTV = 7060 KFZ/24 h

Die nachfolgenden LKW-Anteile wurden berücksichtigt:

Die zulässige Höchstgeschwindigkeit auf der B 70 beträgt 100 km/h und auf den beiden Kreisstraßen 50 km/h.

Ergebnisse der Straßenverkehrslärmberechnung

Die Immissionspegel der Ihrener Straße und der Bahnhofstraße sind im Lageplan der Anlage anhand von Isolinien (Linien gleichen Immissionspegels) aufgeführt.

Der Bereich entlang der B 70 wird wie folgt betrachtet.

In den entsprechenden Abständen von der Straßenmitte (B 70) sind folgende Immissionspegel berechnet worden.

| Abstand von B 70 in m | Immissionspegel in dB(A) Stockwerk EG / 1. OG / 2. OG |
|--------------------------|---|
| esta (1) | tags nachts |
| 20 | 69 / 69 / 68 61 / 61 / 61 |
| 30 | 66 / 66 / 66 58 / 58 / 59 |
| 50 | 63 / 63 / 63 55 / 55 / 55 |
| 80 | 60 / 60 / 60 52 / 52 / 52 |
| 200 | 53 / 53 / 53 45 / 45 / 45 |

<u>Tabelle 1:</u> Immissionspegel im Bebauungsplangebiet durch die B 70

5.) Erforderliche Lärmschutzmaßnahmen

Es werden Lärmschutzmaßnahmen bezüglich des Straßenverkehrslärmes von der B 70 und der Bahnhofstraße vorgeschlagen.

Die Immissionspegel, welche sich im gesamten Plangebiet ergeben, sind im Lageplan der Anlage anhand von Isolinien dargestellt.

Die für die Ausarbeitung der Lärmschutzmaßnahmen relevanten Bereiche (B 70 und Bahnhofstraße) werden im einzelnen betrachtet.

Lärmschutzmaßnahmen an der B 70

Zur Einhaltung der Orientierungswerte an den Erdgeschossen und in den Freiräumen (z. B. Garten) an der B 70 wird die Errichtung eines Lärmschutzwalles mit einer Höhe von 4 Metern (über Straßenniveau) entlang der B 70 empfohlen.

In Richtung Leer ist der Lärmschutzwall an den vorhandenen Lärmschutzwall (Bebauungsplangebiet IH 17 - Ihrhove) spaltfrei anzuschließen.

In Richtung Papenburg endet der Lärmschutzwall 220 Meter vor der Ihrener Straße (Brücke).

Alternativ zum Lärmschutzwall kann auch eine Lärmschutzwand (h = 4 m) errichtet werden.

Die Lage des Lärmschutzwalles ist im Lageplan der Anlage dargestellt.

Berechnungsergebnisse des Straßenverkehrslärmes mit
Lärmschutzwall (h = 4 m)

In den entsprechenden Abständen von der Straßenmitte der B 70 können folgende Immissionspegel angegeben werden:

| Abstand von der B 70 in m | Immissionspegel in dB(A) Stockwerk EG / 1. OG / 2. OG | | | | |
|------------------------------|--|--------------|--|--|--|
| | tags | nachts | | | |
| 20 | 50 / 69 / 68 | 43 / 61 / 61 | | | |
| 30 | 52 / 62 / 66 | 44 / 55 / 59 | | | |
| 50 | 52 / 56 / 62 | 44 / 49 / 54 | | | |
| 80 | 51 / 53 / 55 | 44 / 45 / 48 | | | |

<u>Tabelle 2:</u> Immissionspegel im Bebauungsplangebiet durch die B 70 mit Lärmschutzwall h = 4 m

Bezüglich der Überschreitungen der Orientierungswerte in den 1. und 2. Obergeschossen werden Lärmschutzfenster vorgeschlägen.

Erforderliche Schallschutzklassen der Fenster

Aus den Berechnungsergebnissen ist zu ersehen, daß Überschreitungen der Orientierungswerte bezüglich Straßenverkehrslärm tags und nachts im 1. und 2. OG auftreten. Daher werden für bestimmte Bereiche Schallschutzfenster vorgeschlagen.

Die überschlägige Ermittlung der erforderlichen Schallschutzklassen erfolgt nach DIN 4109 "Schallschutz im Hochbau".

Da zur Zeit noch keine konkreten Bauzeichnungen vorliegen, werden bezüglich Raumabmessungen und Fensterflächenanteil folgende Annahmen getroffen:

- Das Verhältnis Raumhöhe zur Raumtiefe_beträgt etwa 0,8.
- Der Fensterflächenanteil der Gesamtfassade eines Raumes beträgt maximal 50 %.
- Das Schalldämm-Maß der Außenfassade beträgt mindestens R'_{ν} = 50 dB.

Folgende Bereiche mit den dazugehörigen Schallschutzklassen der Fenster werden vorgeschlagen.

Bereich 1: Abstand von Straßenmitte 20 - 30 m; Lärmschutzfenster der Klasse IV (1. und 2. OG); Vorder- und Seitenfronten bzgl. B 70

Bereich 2: Abstand von Straßenmitte 31 - 50 m; Lärmschutzfenster der Klasse II (1. OG) und Klasse III (2. OG), Vorder- und Seitenfronten bzgl. B 70

Bereich 3: Abstand von Straßenmitte 51 - 80 m, Lärmschutzfenster der Klasse II (2. OG); Vorder- und Seitenfronten bzgl.

B 70

Lärmschutzmaßnahmen bezüglich der Bahnhofstraße

An der nördlichen Grenze des Plangebietes kommt es durch den Straßenverkehrslärm von der Bahnhofstraße an zwei Gebäuden zu geringfügigen Überschreitungen der Orientierungsswerte.

An den Grundstücksgrenzen wird zwischen den Gebäuden und der Bahnhofstraße die Errichtung eines 3 Meter hohen und ca. 50 Meter langen Lärmschutzwalles vorgeschlagen.

Für die oberen Geschosse sind an den Vorder- und Seitenfronten Lärmschutzfenster der Klasse 2 vorzusehen.

Ist die Errichtung des Lärmschutzwalles aus städtebaulicher Sicht nicht möglich sind alternativ folgende Festsetzungen zu treffen.

- 1. An den Vorder- und Seitenfronten sind Lärmschutzfenster der Klasse 2 vorzusehen.
- 2. Die Freiräume (z. B. Garten, Terrassen, usw.) sind auf der von der Bahnhofstraße abgewandten Gebäudeseite anzuordnen.

Beurteilung

Zur Beurteilung der Lärmsituation wird der Lageplan mit den Isolinien in der Anlage betrachtet.

Es ist ersichtlich, daß es im Großteil des Plangebietes nicht zu Überschreitungen der Orientierungswerte nach dem Beiblatt 1 der DIN 18005 Teil 1 kommt.

Die Beurteilung der Lärmsituation an der B 70 und der Bahnhofstraße wird wie folgt vorgenommen.

Beurteilung des Straßenverkehrslärmes entlang der B 70

Zur Beurteilung der Lärmsituation werden die berechneten Beurteilungspegel den Orientierungswerten des Beiblattes 1 zur DIN 18005 T 1 gegenübergestellt.

| Abstand von Mitte B 70 in m | Zeitraum | Beurteilungs- pegel in dB(A) Stockwerk EG/1.0G/2.0G | Orientierungs- wert |
|-----------------------------------|----------|--|------------------------|
| 20 | tags | 50 / 69 / 68 | 55 |
| 30 | | 52 / 62 / 66 | 55 |
| 50 | | 52 / 56 / 62 | 55 |
| 80 | | 51 / 53 / 55 | 55 |
| 20 | nachts | 43 / 61 / 61 | 45 |
| 30 | | 44 / 55 / 59 | 45 |
| 50 | | 44 / 49 / 54 | 45 |
| 80 | | 44 / 45 / 48 | 45 |

<u>Tabelle 3:</u> Gegenüberstellung der Beurteilungspegel mit den Orientierungswerten der DIN 18005 mit Lärmschutzwall h = 4 m

Aus der Gegenüberstellung ist ersichtlich, daß es im Freiraum und den Erdgeschossen der Wohnhäuser an der B 70 mit dem ausgelegten Lärmschutzwall (siehe Anlage) zu keinen Überschreitungen der Orientierungswerte nach dem Beiblatt 1 zur DIN 18005 T 1 kommt.

Für die oberen Stockwerke werden Lärmschutzfenster vorgeschlagen. Die Bereiche mit den entsprechenden Schallschutzklassen der Fenster sind im Lageplan der Anlage dargestellt (siehe auch Kapitel 5).

Die Ermittlung der Schallschutzklassen kann nur als überschlägig gelten, da die genauen Angaben wie Hausstandort, Ausführung der Räume und Außenfassaden noch nicht bekannt sind.

In einem Abstand ab 81 m von der Mitte der B 70 sind mit dem angegebenen Lärmschutzwall keine Maßnahmen erforderlich, da ab dieser Entfernung die Orientierungswerte im Plangebiet eingehalten werden.

Beurteilung der Lärmsituation entlang der Bahnhofstraße

An der Bahnhofstraße kommt es an zwei zur Straße gelegenen Gebäuden zu geringfügigen Überschreitungen der Orientierungswerte.

Für den Schutz des Freiraumes und der Erdgeschosse wird die Errichtung eines 3 Meter hohen Lärmschutzwalles vorgeschlagen.

An den Vorder- und Seitenfronten sind Lärmschutzfenster der Klasse 2 vorzusehen (siehe auch Kapitel 5).

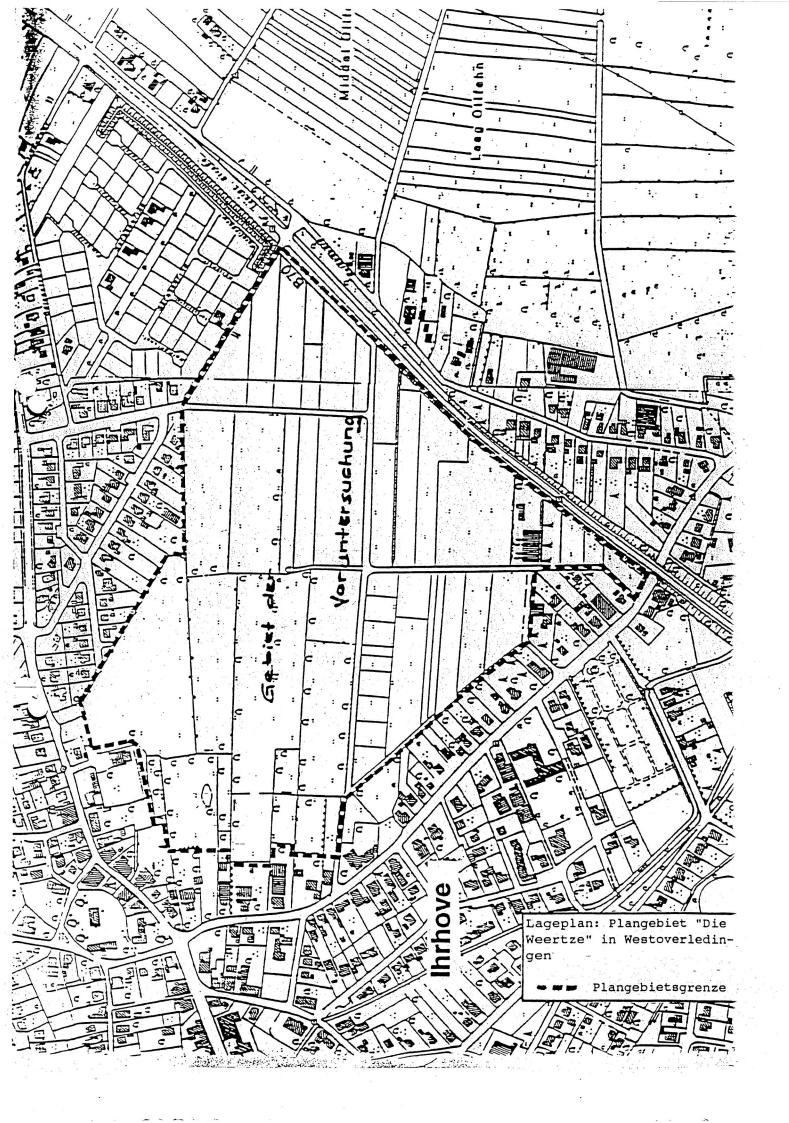
Ist die Errichtung des Lärmschutzwalles aus städtebaulicher Sicht nicht möglich, sind alternativ die Festsetzungen wie in Kapitel 5 angegeben zu treffen.

Gesamtbeurteilung

Aus schalltechnischer Sicht bestehen bei Ausführung der angegebenen Lärmschutzmaßnahmen bezüglich Straßenverkehrslärm keine Bedenken gegen die Aufstellung des Bebauungsplanes.

7.) Anlage

- Lagepläne
- Datenblätter



| PG | We | stoverleding | en Erge | ebnis | Zyklus | : 004 | Seite |
|--------------------|------------------------------------|--------------|------------|------------------|-----------------------|------------------|----------------|
| NrPu | nkt_name | X | Y | H | Pegel(t)_ | Pegel(n)_ | Pegel(s) |
| 2 | Projekt Laufdatei Rechenlauf | | | Datum Uhrzeit | : 10.09.93 : 08:53 | 3 | |
| 5 | Berechnu | ng des Straß | enverkehrs | lärms der | B70 ohne L | ārmschutz | |
| 7 | 1464;SW3 | .5KPKDDIN180 | 05ASP4;S1I | 3// | | | |
| 8 9 | * | 4 6 2 | | | 5. | | |
| 10 20 m | ** | 217.907 | 61.406 | 102.000 | 68.905 | 61.305 | 0.000 |
| 11 20 m 12 20 m | | 217.907 | 61.406 | 104.800 | 68.805 | 61.205 | 0.000 |
| 13 | | 217.907 | 61.406 | 107.600 | 68.472 | 60.872 | 0.000 |
| 14 30 m | · | 209.996 | 67.025 | 102.000 | 65.966 | 58.366 | 0.000 |
| 15 30 m 16 30 m | | 209.996 | 67.025 | 104.800 | 65.944 | 58.344 | 0.000 |
| 17 | | 209.996 | 67.025 | 107.600 | 66.158 | 58.558 | 0.000 |
| 18 40 m | | 201.325 | 73.104 | 102.000 | 64.115 | 56.515 | 0.000 |
| 19 40 m | | 201.325 | 73.104 | 104.800 | 64.120 | 56.520 | 0.000 |
| 20 40 m 21 | | 201.325 | 73.104 | 107.600 | 63.942 | 56.342 | 0.000 |
| 22 50 m | | 193.866 | 78.708 | 102.000 | 62.649 | 55.049 | 0.000 |
| 23 50 m | | 193.866 | 78.708 | 104.800 | 62.653 | 55.053 | 0.000 |
| 24 50 m | | 193.866 | 78.708 | 107.600 | 62.669 | 55.069 | 0.000 |
| 26 60 m | | 186.200 | 84.633 | 102.000 | 61.636 | 54.036 | 0.000 |
| 27 60 m | | 186.200 | 84.633 | 104.800 | 61.636 | 54.036 | 0.000 |
| 28 60 m 29 | | 186.200 | 84.633 | 107.600 | 61.602 | 54.002 | 0.000 |
| 30 70 m | | 177.764 | 90.216 | 102.000 | 60.756 | 53.156 | 0.000 |
| 31 70 m | | 177.764 | 90.216 | 104.800 | 60.753 | 53.153 | 0.000 |
| 32 70 m 33 | | 177.764 | 90.216 | 107.600 | 60.674 | 53.074 | 0.000 |
| 34 80 m | | 169.637 | 96.632 | 102.000 | 59.799 | 52.199 | 0 000 |
| 35 80 m | | 169.637 | 96.632 | 104.800 | 59.798 | 52.198 | 0.000 |
| 36 80 m 37 | | 169.637 | 96.632 | 107.600 | 59.700 | 52.100 | 0.000 |
| 38 90 m | | 161.617 | 102.675 | 102.000 | 59.153 | 51.553 | 0.000 |
| 39 90 m | | 161.617 | 102.675 | 104.800 | 59.151 | 51.551 | 0.000 |
| 40 90 m 41 | n de N | 161.617 | 102.675 | 107.600 | 59.019 | 51.419 | 0.000 |
| 42 100 m | | 153.287 | 109.212 | 102.000 | 58.382 | 50.782 | 0.000 |
| 43 100 m | | 153.287 | 109.212 | 104.800 | 58.380 | 50.780 | 0.000 |
| 44 100 m 45 | | 153.287 | 109.212 | 107.600 | 58.217 | 50.617 | 0.000 |
| 46 110 m | | 145.749 | 114.989 | 102.000 | 57.886 | EO 206 | 0 000 |
| 47 110 m | | 145.749 | 114.989 | 104.800 | | 50.286 50.284 | 0.000 |
| 48 <u>1</u> 10 m | | 145.749 | 114.989 | 107.600 | 57.719 | 50.119 | 0.000 |
| 50 120 m | H = H = H | 137.389 | 120.574 | 102.000 | 57 100 | 40 500 | 0.000 |
| 51 120 m | * | 137.389 | 120.574 | 104.800 | 57.192 57.190 | 49.592 49.590 | 0.000 |
| 52 120 m | | 137.389 | 120.574 | 107.600 | 57.024 | 49.590 | 0.000 0.000 |
| 4 130 m | | 129.724 | 126.449 | 102.000 | 56 660 | 40.000 | * F |
| 55 130 m | ±. | | 126.449 | 102.000 | 56.669 56.667 | 49.069 49.067 | 0.000 |
| 1,4 1, | | | | | 30.007 | 49.001 | 0.000 |

| PG | | | West | toverleding | en Erge | bnis | Zyklus | : 004 | Seite |
|----------|-----|----------------|--------------|-------------|---------|---------|-----------------|-----------|----------|
| Nr. | P | unkt | _name | x | YY | н | Pegel(t)_ | Pegel(n)_ | Pegel(s) |
| 56 57 | 130 | m | | 129.724 | 126.449 | 107.600 | 56.484 | 48.884 | 0.000 |
| | 140 | | | 120.678 | 132.445 | 102.000 | 56.028 | 48.428 | 0.000 |
| 59 | 140 | m | | 120.678 | 132.445 | 104.800 | 56.006 | 48.406 | 0.000 |
| | 140 | m | F 9 | 120.678 | 132.445 | 107.600 | 55.853 | 48.253 | 0.000 |
| 61 | | | | | | · | | 757200 | 0.000 |
| | 150 | | | 113.515 | 138.255 | 102.000 | 55.467 | 47.867 | 0.000 |
| | 150 | | | 113.515 | 138.255 | 104.800 | | 47.854 | 0.000 |
| | 150 | m . | | 113.515 | 138.255 | 107.600 | 55.317 | 47.717 | 0.000 |
| 65 | | * 0 | | | , | | : | | |
| 66 | 160 | m | | 104.536 | 144.679 | 102.000 | 54.880 | 47.280 | 0.000 |
| | 160 | | 72 721 16 | 104.536 | 144.679 | 104.800 | 54.870 | 47.270 | 0.000 |
| | 160 | m | | 104.536 | 144.679 | 107.600 | 54.762 | 47.162 | 0.000 |
| 69 | | | | 1 . 53 . A. | | V 25 | - F 13 | | 0.000 |
| | 170 | | | 96.720 | 150.601 | 102.000 | 54.386 | 46.786 | 0.000 |
| 71 | 170 | m | | 96.720 | 150.601 | 104.800 | | 46.759 | 0.000 |
| 72 | 170 | m | | 96.720 | 150.601 | 107.600 | 54.192 | 46.592 | 0.000 |
| 73 | | | | | | | | 10.032 | 0.000 |
| 74 | 180 | m · | | 88.710 | 156.193 | 102.000 | 53.665 | 46.065 | 0.000 |
| 75 | 180 | m | | 88.710 | 156.193 | 104.800 | 53.716 | 46.116 | 0.000 |
| 76 | 180 | m | | 88.710 | 156.193 | 107.600 | 53.628 | 46.028 | 0.000 |
| 77 | 100 | A Section | rus ka ki | | | | | 10.020 | 0.000 |
| 78 | 190 | m | | 80.164 | 162.274 | 102.000 | 53.106 | 45.506 | 0.000 |
| 79 | 190 | m . | | 80.164 | 162.274 | 104.800 | | 45.597 | 0.000 |
| 80 | 190 | m | | 80.164 | 162.274 | 107.600 | 53.113 | 45.513 | 0.000 |
| 81 | | | | | | | 333 | 70.013 | 0.000 |
| 82 | 200 | m [.] | | 72.115 | 168.517 | 102.000 | 52.557 | 44.957 | 0.000 |
| 83 | 200 | m | | 72.115 | 168.517 | 104.800 | 52.640 | 45.040 | 0.000 |
| 84 | 200 | m | | 72.115 | 168.517 | 107.600 | 52.647 | 45.047 | 0.000 |
| | | | <u> </u> | | | 000 | 0 2.0 41 | 40.047 | 0.000 |

Ergebnistabelle mit Leq für tags, nachts und sonder

| F | G : | We | stoverleding | gen Erge | bnis | Zyklus | : 005 | Seite |
|---------|---------------------------|------------------------------------|--------------------------------|-------------------------------|-------------------------------|----------------------------|----------------------------|-------------------------|
| N | ır. | Punkt_name | X | Y | H | Pegel(t)_ | Pegel(n)_ | Pegel(s) |
| | 1 2 3 4 | Projekt Laufdatei Rechenlauf | | | Datum Uhrzeit | : 10.09.93 : 08:52 | | |
| | 5 6 7 | Berechnu mit Lärm | ng des Straß schutzwall/- | Benverkehrs wand h=4m | lärms der | B70 | • | |
| | 7 8 9 | 1464;SW3 | .5KPPBKDDIN1 | 8005ASP5;B | 2S1I3/ | e g | | et N |
| | 10 2 | 20 m 20 m 20 m | 217.907 217.907 217.907 | 61.406 61.406 61.406 | 102.000 104.800 107.600 | 50.129 68.586 68.446 | 42.529 60.986 60.846 | 0.000 0.000 0.00C |
| 3 41 | 14 3 | 30 m 30 m 30 m | 209.996 209.996 209.996 | 67.025 67.025 67.025 | 102.000 104.800 107.600 | 51.971 62.421 66.135 | 44.371 54.821 58.535 | 0.000 0.000 0.000 |
| | 18 4 19 4 20 4 | 0 m | 201.325 201.325 201.325 | 73.104 73.104 73.104 | 102.000 104.800 107.600 | 52.821 59.467 63.700 | 45.221 51.867 56.100 | 0.000 0.000 0.000 |
| 2 | 22 5 23 5 | 0 m 0 m 0 m | 193.866′ 193.866 193.866 | 78.708 78.708 78.708 | 102.000 104.800 107.600 | 51.880 56.476 61.566 | 44.280 48.876 53.966 | 0.000 0.000 0.000 |
| 2 2 2 | 26 60 27 60 28 60 | 0 m | 186.200 186.200 186.200 | 84.633 84.633 84.633 | 102.000 104.800 107.600 | 51.494 54.741 59.790 | 43.894 47.141 52.190 | 0.000 0.000 0.000 |
| 3 | 0 70 1 70 2 70 3 | 0 m | 177.764 177.764 177.764 | 90.216 90.216 90.216 | 102.000 104.800 107.600 | 51.735 53.748 57.506 | 44.135 46.148 49.906 | 0.000 0.000 0.000 |
| 3 | 4 80 5 80 6 80 | O m | 169.637 169.637 169.637 | 96.632 96.632 96.632 | 102.000 104.800 107.600 | 51.233 52.722 55.475 | 43.633 45.122 47.875 | 0.000 0.000 0.000 |
| 3 | 8 90 9 90 0 90 1 |) m | 161.617 161.617 161.617 | 102.675 102.675 102.675 | 102.000 104.800 107.600 | 50.891 52.015 53.990 | 43.291 44.415 46.390 | 0.000 0.000 0.000 |
| 4 | 3 10 4 10 | 00 m 00 m 00 m | 153.287 153.287 153.287 | 109.212 109.212 109.212 | 102.000 104.800 107.600 | 50.709 51.539 52.809 | 43.109 43.939 45.209 | 0.000 0.000 0.000 |
| 4 | 6 11 7 11 3 11 9 | O m | 145.749 145.749 145.749 | 114.989 114.989 114.989 | 102.000 104.800 107.600 | 50.553 51.221 52.022 | 42.953 43.621 44.422 | 0.000 0.000 0.000 |
| 5 |) 12 1 12 2 12 3 | 0 m | 137.389 137.389 137.389 | 120.574 120.574 120.574 | 102.000 104.800 107.600 | 50.313 50.845 51.259 | 42.713 43.245 43.659 | 0.000 0.000 0.000 |
| 54 | 130 130 | | 129.724 129.724 | 126.449 | 102.000 104.800 | 50.375 50.790 | 42.775 43.190 | 0.000 |

| PG - | | | West | overleating | en Erge | emis | Zykius | . 005 | Seite |
|-----------------------|-----------------|---------|-----------|--------------|----------|---------|--------------|----------------|----------|
| Nr. | Pt | unkt_na | me | X | Y | H | Pegel(t)_ | Pegel(n)_F | Pegel(s) |
| 56 57 | 130 | m | | 129.724 | 126.449 | 107.600 | 50.852 | 43.252 | 0.000 |
| 27 | 140 | m | | 120.678 | 132.445 | 102.000 | 49.569 | 41.969 | 0.000 |
| 59 | 140 | m | | 120.678 | 132.445 | 104.800 | 49.886 | 42.286 | 0.000 |
| 60 | 140 | m | 8 | 120.678 | 132.445 | 107.600 | 49.863 | 42.263 | 0.000 |
| 61 | | | | | | ¥ | * ** | | |
| 62 | 150 | m | | 113.515 | 138.255 | 102.000 | 49.180 | 41.580 | 0.000 |
| 63 | 150 | m | N | 113.515 | 138.255 | 104.800 | 49.482 | 41.882 | 0.000 |
| 64 | 150 | m | | 113.515 | 138.255 | 107.600 | 49.423 | 41.823 | 0.000 |
| 65 | | | | | | e) 25 a | | and the second | |
| 66 | 160 | m | | 104.536 | 144.679 | 102.000 | 48.705 | 41.105 | 0.000 |
| 67 | 160 | m | | 104.536 | 144.679 | 104.800 | 48.974 | 41.374 | 0.000 |
| 68 | 160 | m | 12 | 104.536 | 144.679 | 107.600 | 49.108 | 41.508 | 0.000 |
| 69 | u i Kajaran | | | | | | | | 9.00 |
| 70 | 170 | m | | 96.720 | 150.601 | 102.000 | 48.759 | 41.159 | 0.000 |
| | 170 | | Albania I | 96.720 | 150.601 | 104.800 | 48.922 | 41.322 | 0.000 |
| 0.0 | 170 | | | 96.720 | 150.601 | 107.600 | 48.735 | 41.135 | 0.000 |
| | . 4,74 | | | "field to be | i parkin | | | | |
| | 180 | m | | 88.710 | 156.193 | 102.000 | 47.782 | 40.182 | 0.000 |
| and the second second | 180 | | | 88.710 | 156.193 | 104.800 | 48.226 | 40.626 | 0.000 |
| | 180 | | | 88.710 | 156.193 | 107.600 | 48.278 | 40.678 | 0.000 |
| 77 | 80 DE 200 | | | | | | NOTE AND AND | | |
| | 190 | m | | 80.164 | 162.274 | 102.000 | 47.029 | 39.429 | 0.000 |
| | 190 | | | 80.164 | 162.274 | 104.800 | 47.626 | 40.026 | 0.000 |
| 11 | 190 | | | 80.164 | 162.274 | W 100 | 47.668 | 40.068 | 0.000 |
| 81 | DECEMBER OF THE | | | | | | | | |
| 100 | 200 | m | | 72.115 | 168.517 | 102.000 | 46.718 | 39.118 | 0.000 |
| | 200 | | | 72.115 | 168.517 | 104.800 | | 39.641 | 0.000 |
| The second second | 200 | | | 72.115 | 168.517 | | 47.556 | 39.956 | 0.000 |
| | 200 | | | | | | | | |

Ergebnistabelle mit Leq für tags, nachts und sonder