



Materialsammlung zur Vorlesung "Technische Akustik und Lärmbekämpfung"

Prof. Dr.-Ing. Bernhard U. Seeber Audio Information Processing Technische Universität München

Wintersemester 2014/15 v.0.3





Inhaltsverzeichnis

1	Einf	ührung in die Akustik und Lärmbekämpfung	4
	1.1	Was ist Lärm?	4
	1.2	Straßenverkehrslärm	4
	1.3	Fluglärm	5
	1.4	Prinzipien der Lärmminderung	5
	1.5	Schallfeldgrößen	5
	1.6	Addition von Schallen	8
	1.7	Wie wird Schall gemessen?	9
2	Ents	tehung und Ausbreitung von Schallen	10
	2.1	Einfache Schwinger	10
	2.2	Schallfelder	11
	2.3	Ebene Wellen (plane wave)	11
	2.4	Kugelwellen (spheric wave)	11
	2.5	Strahlerarten	12
	2.6	Schwingende Luftsäulen	12
	2.7	Resonatoren	12
	2.8	Geometrische Akustik	14
	2.9	Geometrische Raumakustik	16
	2.10	Statistische Raumakustik	16
	2.11	Raumsimulationstechniken	17
	2.12	Perzeptive Aspekte in Räumen	18
	2.13	Schalldämmung	18
3	Scha	allmesstechnik und Schallwirkungen	22
	3.1	Bewerteter Schallpegel	22
	3.2	Äquivalenter Dauerschallpegel	23
	3.3	Schallanalyse mit konstanter, absoluter Bandbreite	23
	3.4	Schallanalyse mit konstanter, relativer Bandbreite	23
	3.5	Anwendung der Terzanalyse bei der Bestimmung des Einfügungsdämm-Maßes	23
	3.6	Berechnungsverfahren: Zwicker-Lautheit	25
	3.7	Psychoakustische Lautheit N [sone]	25
	3.8	Psychoakustische Lästigkeit	27
	3.9	Hörschwellenverschiebung	27
4	Scha	allabwehr, Vorschriften, Normen	28
	4.1	Arbeitslärm	28
	4.2	Maschinenlärm	28
	4.3	Gewerbelärm	28
	4.4	Arbeitslärm	28
	4.5	Straßenverkehrslärm	28





1	Ī				
Technische Universitä	it	Μü	nc	he	n

4.6	Schienenlärm	28
4.7	Fluglärm	28
4.8	Freizeitlärm	28





1 Einführung in die Akustik und Lärmbekämpfung

1.1 Was ist Lärm?

Tabelle 1.1: Repräsentative Umfrage des Umweltbundesamtes "Was stört im Wohnumfeld"; 2012.

stark	mittelmäßig	etwas	
6%	20%	28%	Straßenlärm
3%	14%	25%	Nachbarschaftslärm
3%	12%	19%	Schiene
2%	11%	19%	Industrie
1%	5%	17%	Flugverkehr

Tabelle 1.2: Internetumfrage des Umweltbundesamtes; seit 2000, Stand 2011. "Wie stark fühlen Sie sich in der letzten Zeit persönlich von folgenden Lärmquellen in Ihrem Wohnfeld gestört?"

stark + äußerst stark	≥ mittel	
36%	59%	Straße
18%	32%	Nachbarn
20%	30%	Fluglärm
16%	31%	Baulärm
10%	21%	Industrie
12%	22%	Schiene
5%	11%	Sportanlage

1.2 Straßenverkehrslärm



Abbildung 1.1: "Kreislauf" des Straßenverkehrslärms.





1.3 Fluglärm

1.4 Prinzipien der Lärmminderung

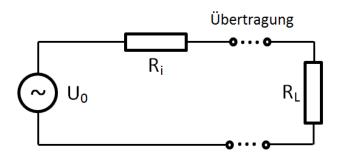


Abbildung 1.2: Systemtheoretischer Ansatz der Lärmminderung.

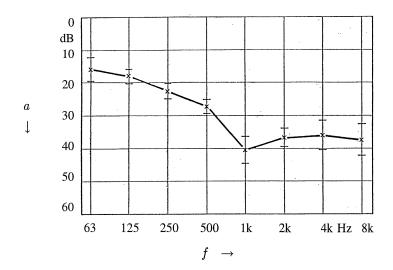


Abbildung 1.3: Schalldämmung eines Kapsel-Gehörschutzes.

1.5 Schallfeldgrößen

Schalldruck (sound pressure)

$$p = \frac{F}{S} \left[\text{Pa} = \frac{\text{N}}{\text{m}^2} \right] \tag{1.1}$$

Schallschnelle (particle velocity)

Die Teilchenauslenkung δ ist die dem Schall zugeordnete Wechselwirkung der Fluideilchen im Schallfeld, d.h. der Schwingweg der Fluidteilchen um eine Ruhelage. Sie ist im Gegensatz zum Schalldruck eine vektorielle Größe.

$$\vec{v} = \frac{\partial \delta}{\partial t} \tag{1.2}$$



In Ausbreitungsrichtung:

$$v(x,t) = \frac{d\xi}{dt} \left[\frac{\mathbf{m}}{\sec} \right] \tag{1.3}$$

Typischer Wertebereich: 10^{-8} bis 10^{-12}

Schallgeschwindigkeit (speed of sound)

 $c\left[\frac{m}{\sec}\right]$; Typischer Wertebereich: Luft 10^2 ... 10^3 Wasser

Temperaturabhängigkeit:

$$c \approx 331.5 + 0.6 \cdot T/^{\circ} \text{C} \left[\frac{\text{m}}{\text{sec}}\right]$$
 (1.4)

$$c = \sqrt{R_S \cdot T \cdot K} \left[\frac{\mathbf{m}}{\mathbf{sec}} \right] \tag{1.5}$$

Wellenlänge (wavelength)

$$\lambda = \frac{c}{f} \text{ [m]} \tag{1.6}$$

Abgeleitete Größen:

Schallintensität (sound intensity)

Die Energieflussdichte eines Schallfeldes ist das Produkt aus momentanen Schalldruck und der momentanen Schallschnelle. Sie beschreibt den Energietransport der Fluidteilchen an einem bestimmten Punkt, zu einem bestimmten Zeitpunkt und ist eine vektorielle Größe.

$$\vec{i} = p \cdot \vec{v} \tag{1.7}$$

Die Schallintensität stellt die Energieflussdichte des Schallfeldes über einen bestimmten Zeitraum dar und ist somit eine zeitlich veränderliche Größe. Sie ist ebenfalls eine vektorielle Größe, deren Richtung durch den Vektor der Schallschnelle bestimmt ist. Zur Charakterisierung nicht periodischer, stationärer (also "dauernder") Quellen wird der zeitliche Mittelwert der Energieflussdichte angegeben.

$$\vec{I} = \frac{1}{t_2 - t_1} \int_{t_1}^{t_2} p \cdot \vec{v} \, dt \tag{1.8}$$

In der Praxis werden meist die Effektivwerte von Schalldruck und Schallschnelle angegeben, wobei ϕ der Phasenwinkel zwischen Schalldruck und Schallschnelle ist.

$$I = \widetilde{p} \cdot \widetilde{v} \cdot \cos \phi \tag{1.9}$$

Für die Schallintensität der ebenen, fortschreitenden Welle entfällt der Phasenwinkel, da keine Phasenverschiebung zwischen Schalldruck und Schallschnelle vorliegt.

$$I = \widetilde{p} \cdot \widetilde{v} \left[\frac{\mathbf{W}}{\mathbf{m}^2} \right] \tag{1.10}$$





Schallleistung (sound power)

$$P = I \cdot S \text{ [W]} \tag{1.11}$$

Schallfeldimpedanz (sound field impedance)

DEGA Empfehlung 101: spezifische Schallimpedanz, Z_s

$$Z_s = \frac{p}{v} = \frac{F}{S \cdot v} \left[\frac{\text{N sec}}{\text{m}^3} \right]$$
 (1.12)

Schallkennimpedanz für die ebene, fortschreitende Welle, auch "Wellenwiderstand":

$$Z_0 = \rho \cdot c = 414 \left[\frac{\text{N sec}}{\text{m}^3} \right] \tag{1.13}$$

Mechanische Impedanz (mechanic impedance)

$$Z_m = Z_s \cdot S = \frac{F}{v} \left[\frac{\text{N sec}}{\text{m}} \right] \tag{1.14}$$

Schalldruckpegel (sound pressure level)

$$L_p = 20 \log \frac{\widetilde{p}}{p_0} \text{ [dB]} \tag{1.15}$$

Bezugsschalldruck:

$$p_0 = 20 \ \mu \text{Pa}$$

Schallintensitätspegel (sound intensity level)

$$L_I = 10 \log \frac{I}{I_0} \text{ [dB]}$$
 (1.16)

Bezugsschallintensität:

$$I_0 = 10^{-12} \frac{\text{W}}{\text{m}^2}$$

Schallleistungspegel (sound power level)

$$L_W = 10 \log \frac{P}{P_0} \text{ [dB]}$$
 (1.17)

Bezugsschallleistung:

$$P_0 = 10^{-12} \text{ W}$$



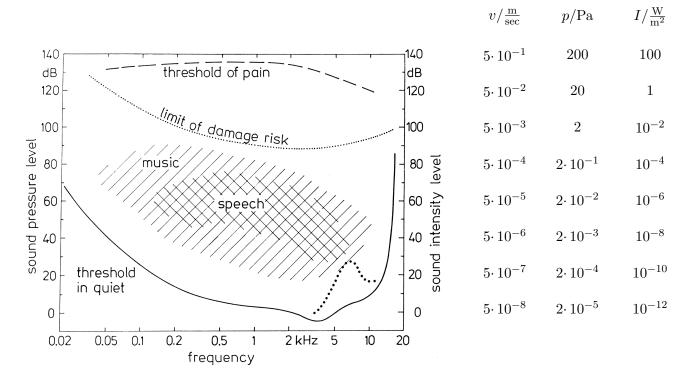


Abbildung 1.4: Hörfläche und Schallgrößen.

1.6 Addition von Schallen

Kohärente und inkohärente Schalle

Zwei identische Schalle, die sich nur im Pegel unterscheiden, sind kohärent. Bei deren Überlagerung summieren sich die Schalldrücke, d.h. die Amplituden addieren sich. Ein Beispiel hierfür sind zwei nebeneinander angeordnete Tieftöner mit derselben Ansteuerung in großer Entfernung. Unterscheiden sich diese Schall in der Phase, kommt es zu Auslöschungen beispielsweise löschen sich Schalle bei 180 Grad Phasenverschiebung (theoretisch) vollständig aus, die Grundlage für Active Noise Control.

Zwei Schalle mit zufälligen Frequenzen und Phasen sind inkohärent und addieren sich zufällig, was einer Addition der Schallintensitäten gleich kommt. Schalle unterschiedlicher Quellen, beispielsweise eines Rasenmähers und eines Radios sind inkohärent.



Tabelle 1.3: Rechnen mit Faktoren des Schalldrucks p oder der Schallschnelle v, bzw. mit Graden der Leistung P oder der Intensität I, sowie mit Schallpegeln L bzw. Schallpegeldifferenzen ΔL .

I/I_0 bzw. P/P_0	L bzw. ΔL	p/p_0 bzw. v/v_0
1	0dB	1
2	$\approx 3 dB$	$\sqrt{2}$
4	$\approx 6 \mathrm{dB}$	2
10	$10\mathrm{dB}$	$\sqrt{10}$
25	$\approx 14 \mathrm{dB}$	5
100	20dB	10
1000	30dB	≈ 31.6
10000	40dB	100

Erhöhung ΔL_I des Pegels $L_{I,1}$ eines Schalles durch ein zweiter, inkohärenter Schall mit dem Pegel $L_{I,2}$ als Funktion der Pegeldifferenz $L_{I,1} - L_{I,2}$ zwischen beiden Schallen:

$$\Delta L_I = 10 \log \left(1 + 10^{\frac{-(L_{I,1} - L_{I,2})}{10}} \right) \text{ [dB]}$$
 (1.18)

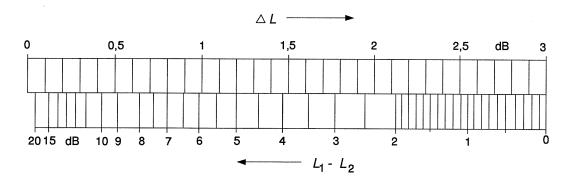


Abbildung 1.5: Nomogramm: Pegelerhöhung in Abhängigkeit der Pegeldifferenz zweier <u>inkohärenter</u> Schalle.

Tabelle 1.4: Näherungen für die Summation inkohärenter Schalle.

$0dB \le (L_{I,1} - L_{I,2}) \le 1dB$	$\Delta L_I \approx 3 \mathrm{dB}$
$1 dB \le (L_{I,1} - L_{I,2}) \le 4 dB$	$\Delta L_I \approx 2 \mathrm{dB}$
$4dB \le (L_{I,1} - L_{I,2}) \le 9dB$	$\Delta L_I \approx 1 \mathrm{dB}$
$9dB \le (L_{I,1} - L_{I,2})$	$\Delta L_I \approx 0 \mathrm{dB}$

1.7 Wie wird Schall gemessen?





2 Entstehung und Ausbreitung von Schallen

2.1 Einfache Schwinger Dichtewelle, Longitudinalwelle (longitudinal wave)

Transversal, Schub-/Scherwelle (transverse/shear wave)

Biegewelle (bending wave)

Torsionswelle (torsional wave)





2.2 Schallfelder

Elastizitätsgesetz

$$p(t) = c^2 \cdot \rho(t) \tag{2.1}$$

$$\Delta p = c^2 \cdot \Delta \rho \tag{2.2}$$

Bewegungsgesetz/Trägheitsgesetz

in x – Richtung :
$$-\frac{\partial p}{\partial x} = \rho \frac{\partial v}{\partial t}$$

allgemein : $-\operatorname{grad} p = \rho \frac{\partial \vec{v}}{\partial t}$ (2.3)

Kontinuitätsgleichung

$$\rho_0 \cdot div \ \vec{v} = -\frac{\partial \rho}{\partial t} \tag{2.4}$$

Wellengleichung

$$div \ grad \ p = \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 p}{\partial t^2}$$

$$\frac{\partial^2 p}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 p}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 p}{\partial z^2} = \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 p}{\partial t^2}$$
(2.5)

Allgemeines Kompressionsgesetz (Gase)

in x – Richtung :
$$\frac{\partial v}{\partial x} = -\frac{1}{\rho_0 c^2} \frac{\partial p}{\partial t}$$

allgemein : $\operatorname{div} \vec{v} = -\frac{1}{\rho_0 c^2} \frac{\partial p}{\partial t}$ (2.6)

2.3 Ebene Wellen (plane wave)

$$Z_s = \frac{p}{v} = \rho \cdot c$$

2.4 Kugelwellen (spheric wave)

$$Z_{s} = \rho \cdot c \cdot \frac{j \cdot 2\pi \cdot \frac{r}{\lambda}}{1 + j \cdot 2\pi \cdot \frac{r}{\lambda}}$$
mit $k = \frac{\omega}{c} = \frac{2\pi}{\lambda}$ [-], Wellenzahl (2.7)

$$\to Z_s = \rho \cdot c \cdot \frac{jkr}{1 + jkr} \tag{2.8}$$





2.5 Strahlerarten

Punktstrahler (point emitter)

6dB Abnahme bei Entfernungsverdopplung.

Linienquellen (line source)

3dB Abnahme bei Entfernungsverdopplung, wenn unendlich lang. Beispiel: Autobahnen.

Flächenquellen (plane source)

Keine Abnahme bei Entfernungsverdopplung, wenn unendlich ausgedehnt. Beispiel: Fassade mit vielen Fenstern eines großen Fabrikgebäudes.

2.6 Schwingende Luftsäulen

Einseitig offenes Rohr, $\frac{\lambda}{4}$ -Resonator

$$f = \frac{c \cdot (2n-1)}{4 \cdot l} \text{ [Hz]}$$

Beidseitig offenes Rohr, $\frac{\lambda}{2}$ -Resonator

$$f = \frac{c \cdot n}{2 \cdot l} \text{ [Hz]}, \tag{2.10}$$

wobei $l=l_0+\frac{d}{2}$, mit Rohrdurchmesser d und Rohrlänge l_0 , die Mündungskorrektur berücksichtigt.

2.7 Resonatoren

Helmholtzresonator

$$\omega = \sqrt{\frac{s}{m}} \left[\frac{1}{\text{sec}} \right] \tag{2.11}$$

mit der Steifigkeit
$$s = \frac{\rho \cdot c^2 \cdot S^2}{V_{Bauch}} \left[\frac{N}{m} \right],$$
 (2.12)

$$f_{res} = \frac{c}{2\pi} \sqrt{\frac{S}{V_{Bauch} \left(l_0 + \frac{\pi}{2}r\right)}} \text{ [Hz]}, \qquad (2.13)$$

wobei $\frac{\pi}{2}r$ der Mündungskorrektur entspricht.

Plattenresonator

$$f_{res} = \frac{c}{2\pi} \sqrt{\frac{\rho_{Luft}}{\rho_{Platte} \cdot D \cdot d}} \text{ [Hz]}$$
 (2.14)

Mikroperforationsabsorber





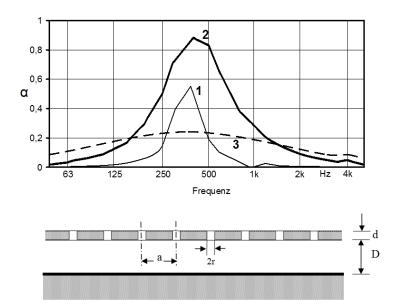
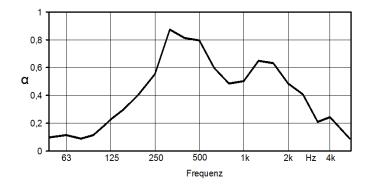


Abbildung 2.1: Typischer Verlauf des Absorptionsgrads eines einschaligen Mikroperforationsabsorbers. Lochflächenverhältnis 0.014, Wanddicke d=3mm, Wandabstand D=50mm. (1) 2r=3.00mm, (2) 2r=0.45mm, (3) 2r=0.15mm.



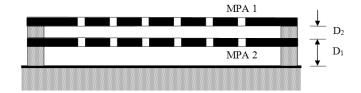


Abbildung 2.2: Typischer Verlauf des Absorptionsgrads eines zweischaligen Mikroperforationsabsorbers. Wandabstände $D_1=50\mathrm{mm}$ und $D_2=18\mathrm{mm}$.



2.8 Geometrische Akustik

Reflexionsfaktor (reflection coefficient)

$$r = \frac{p_r}{p_i} = \frac{Z \cdot \cos(\alpha) - Z_0}{Z \cdot \cos(\alpha) + Z_0} [-]$$
(2.15)

Absorption

Statistischer Absorptionsgrad:

$$\alpha_s = \frac{\text{absorbierteEnergie}}{\text{einfallendeEnergie}} = \frac{|p_i^2| - |p_r^2|}{|p_i^2|} = 1 - |r|^2 [-]$$
(2.16)

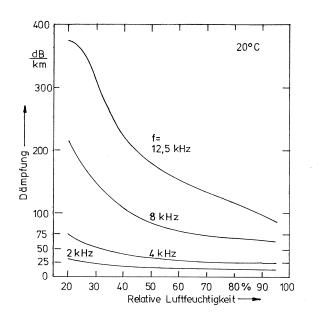


Abbildung 2.3: Frequenzabhängige Absorption in Luft.

Tabelle 2.1: Absorptionsgrade verschiedener Materialien.

	${\bf Absorptionsgrad} \ \alpha_s$							
Material	Frequenz	125	250	500	1000	2000	4000	Hz
glatter Verputz		0.01	0.01	0.02	0.02	0.03	0.04	
Holz 16mm auf Lattenrost		0.20	0.10	0.05	0.05	0.05	0.10	
Teppich mittlerer Dicke		0.05	0.08	0.20	0.30	0.35	0.40	
Vorhänge mittlerer Dicke		0.10	0.15	0.30	0.40	0.50	0.60	
geschlossene Fenster		0.10	0.04	0.03	0.02	0.02	0.02	



Tabelle 2.2: Absorptionsgrade üblicher Akustikplatten.

	${\bf Absorptionsgrad} \alpha_s$							
Material	Frequenz	125	250	500	1000	2000	4000	Hz
Holzfaserplatten aufgeklebt		0.15	0.25	0.40	0.50	0.50	0.40	
Holzfaserplatten auf Lattenrost		0.30	0.50	0.65	0.70	0.70	0.60	
Akustikputz 10mm		0.05	0.20	0.40	0.60	0.60	0.50	
gelochte Metallplatten mit poröser Schicht		0.30	0.60	0.85	0.85	0.80	0.70	

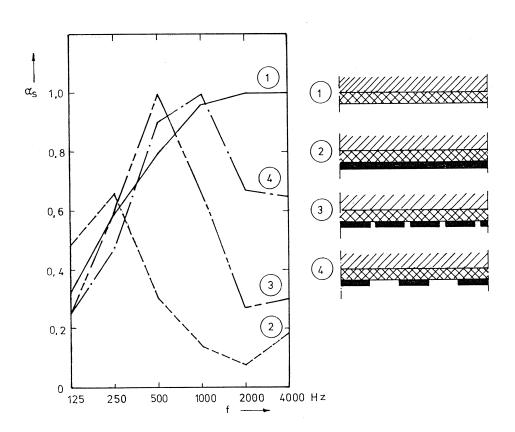


Abbildung 2.4: Absorptionsgrad einer 45mmdicken Mineralfaserplatte bei verschiedener Abdeckung mit Holz.





2.9 Geometrische Raumakustik

Eigenfrequenzen eines quaderförmigen Raumes (eigen frequencies of box-shaped room)

$$f_{x,y,z} = \frac{c}{2} \sqrt{\left(\frac{n_x}{L_x}\right)^2 + \left(\frac{n_y}{L_y}\right)^2 + \left(\frac{n_z}{L_z}\right)^2}$$
[Hz] (2.17)

Anzahl Raummoden bis Frequenz f (number of room modes up to f)

$$M(f) = \frac{4\pi}{3} \left(\frac{f}{c}\right)^3 \cdot V [-] \tag{2.18}$$

Raummodendichte (room mode density)

$$\frac{\Delta M}{\Delta f} \approx \frac{dM}{df} = \frac{4\pi}{c} \left(\frac{f}{c}\right)^2 \cdot V \text{ [sec]}$$
 (2.19)

Schröder-Frequenz (Schröder frequency)

$$f_s = \sqrt{\frac{c^3 \cdot T_{60}}{4V \cdot \ln 10}} \text{ [Hz]}$$
 (2.20)

Praxisformel:
$$f_s \gg 2000 \sqrt{\frac{T_{60}}{V}}$$
 [Hz] (2.21)

Mittlere Reflexionsrate (mean reflection rate)

$$\bar{n} = \frac{c \cdot S}{4V} \left[\frac{1}{\text{sec}} \right] \tag{2.22}$$

Mittlere freie Weglänge (mean free path)

$$\bar{l} = \frac{4V}{S} \text{ [m]} \tag{2.23}$$

2.10 Statistische Raumakustik

Definition Nachhallzeit (reverberation time)

Die Nachhallzeit T_{60} ist definiert als die Zeit, in der der Schalldruckpegel L in einem Raum nach Beenden der Schallfeldanregung auf das eintausenste der Energie bzw. um 60dB abgefallen ist.

Eyering-Formel

$$T_N = -0.163 \frac{V}{S \cdot \ln(1 - \bar{\alpha})} \text{ [sec]}$$
(2.24)

Sabine-Formel

Näherung für
$$\alpha \ll 1$$
: $T_N = 0.163 \frac{V}{\bar{\alpha}S}$ [sec] (2.25)



Offene Fensterfläche

$$\bar{\alpha}S = 0.163 \frac{V}{T_N} \left[\mathbf{m}^2 \right] \tag{2.26}$$

Hallradius (radius of reverberation)

$$r_H = 0.14\sqrt{\bar{\alpha}S} \text{ [m]} \tag{2.27}$$

2.11 Raumsimulationstechniken

Spiegelschallquellenmethode

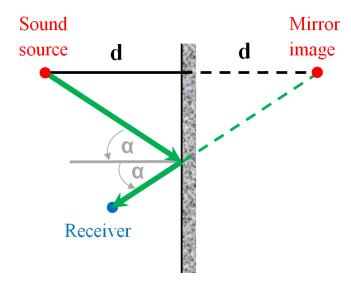


Abbildung 2.5: Schematik der Spiegelschallquellenmethodik mit Schalquelle (sound source), Spiegelquelle (mirror image) und Empfänger (receiver).



2.12 Perzeptive Aspekte in Räumen

2.13 Schalldämmung

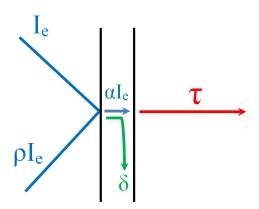


Abbildung 2.6: Beispielhafte Reflexion an einer Unstetigkeitsstelle mit τ Transmissiongrad, δ Dissipationsgrad, α Absorptionsgrad und ρ Reflexionsgrad.

Luftschalldämmung (airborne sound reduction)

Messung des Luftschalldämm-Maßes

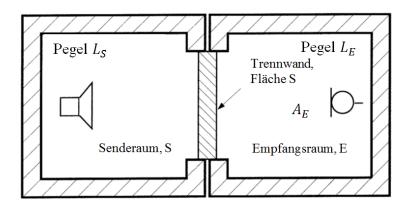


Abbildung 2.7: Messung des Luftschalldämm-Maßes.

$$R = 10 \log \frac{L_S}{L_E} = 10 \log \frac{I_e}{\tau \cdot I_e} \text{ [dB]}$$
 (2.28)

$$R = D + 10\log\frac{S}{A_E} \text{ [dB]}$$
 (2.29)

 $_{
m mit}$

$$D = L_S - L_E = 20 \log \frac{p_S}{p_0} + 20 \log \frac{p_E}{p_0} \text{ [dB]}$$
 (2.30)

und Korrektur der Absorption im Empfangsraum:

$$A_E = \bar{\alpha} \cdot S_E \left[\mathbf{m}^2 \right] \tag{2.31}$$



Sollkurve

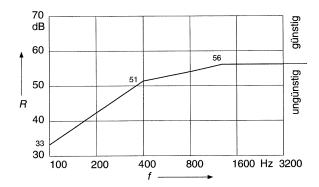


Abbildung 2.8: Sollkurve des Luftschalldämm-Maßes nach DIN EN ISO 717-1.

Mittelwert von R im Frequenzbereich $100Hz \dots 3200Hz$:

$$\bar{R} \approx \frac{R_{100} + R_{200} + R_{400} + R_{800} + R_{1600} + R_{3200}}{6} \text{ [dB]}$$

Ein- und mehrschalige Wände

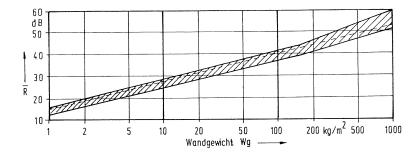


Abbildung 2.9: Mittleres Luftschalldämm-Maß einschaliger Wände in Abhängigkeit vom Wandgewicht pro m^2 .

Näherungsgerade des mittleren Luftschalldämm-Maßes:

$$\bar{R} \approx 13 \log (W_g) + 15 \text{ [dB]} \tag{2.33}$$





Tabelle 2.3: Beispiele für Luftschalldämm-Maße von Wänden.

Art der Wände	Stärke [cm]		\bar{R} [dB]
Ytong Steine	10		38
Bimsbetonsteine	11.5	1-:1-:4:	40
Bimshohlblocksteine	25	beidseitig verputzt	47
Ziegelsteine	25		55
Gipskartonplatten	1		26
Glasscheibe	1.2		34

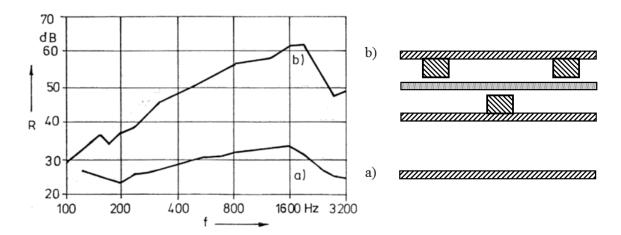


Abbildung 2.10: Luftschalldämmung von Mehrfachwänden. a) Einfachwand aus 12mm Gipskartonplatten: $\bar{R}=28 \text{dB}$. b) Doppelwand aus 12mm Gipskartonplatten: $\bar{R}=48 \text{dB}$.

Bei einer einschaligen Wand erfordert die Erhöhung von $\bar{R}=28{\rm dB}$ auf $\bar{R}=48{\rm dB}$ eine Zunahme des Wandgewichtes um den Faktor 35.

Körperschalldämmung (body-borne sound reduction)

Normhammerwerk

5 Hämmer je 500gZylinder $\emptyset 3cm$ Verrundet mit 50cm Radius Fallhöhe 4cmSchlagabstand max 100ms

Messung in Raum 2

$$L_N = L_{Terz} - 10 \log \left(\frac{10 \text{m}^2}{\bar{\alpha} S} \right) \text{ [dB]}$$
 (2.34)





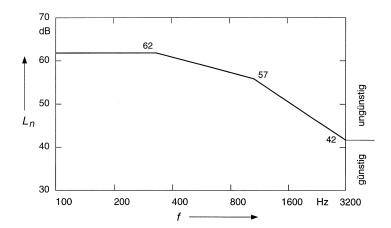


Abbildung 2.11: Sollkurve für Norm-Trittschallpegel je Terz nach DIN EN ISO 717-2.





3 Schallmesstechnik und Schallwirkungen

3.1 Bewerteter Schallpegel

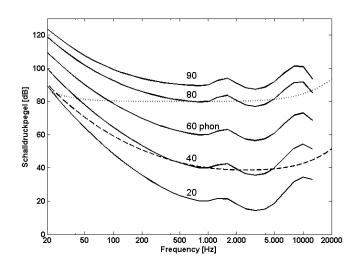


Abbildung 3.1: Kurven gleicher Lautheit (durchgezogen) im Vergleich zur A-Bewertung (gestrichelt) und C-Bewertung (punktiert).

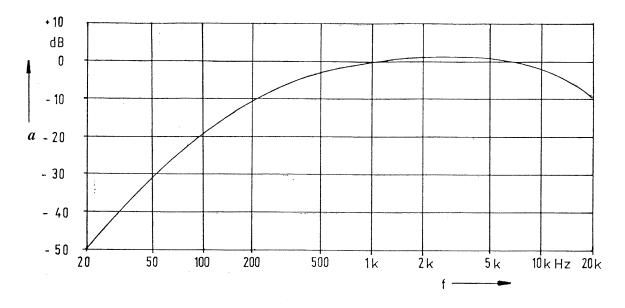


Abbildung 3.2: A-Bewertungsfilter.

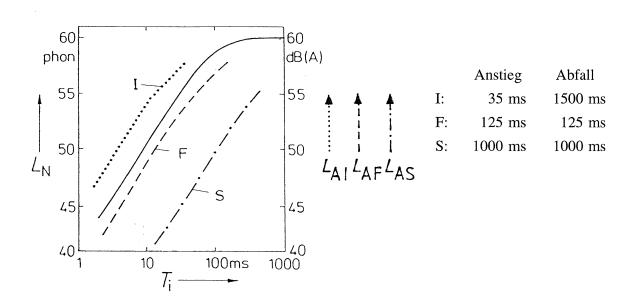


Abbildung 3.3: Lautstärkepegel L_N von einzelnen 1kHz-Tonimpulsen (durchgezogen) der Dauer T_i im Vergleich zur Pegelanzeige L_A eines Schallpegelmessers bei Verwendung der Zeitkonstanten I (impulse), F (fast) oder S (slow).

3.2 Äquivalenter Dauerschallpegel

$$L_{eq} = 10 \log \frac{1}{T} \int_0^T \left(\frac{p(t)}{p_0}\right)^2 dt$$
 (3.1)

3.3 Schallanalyse mit konstanter, absoluter Bandbreite

3.4 Schallanalyse mit konstanter, relativer Bandbreite

3.5 Anwendung der Terzanalyse bei der Bestimmung des Einfügungsdämm-Maßes

Vorgehen:

1. Terzpegelanalyse $(f_m = 16\text{Hz}...16\text{Hz})$

2. Berechnung des Einfügungsdämm-Maßes D_e für jede Terz:

$$D_e = L_{Terz} - L_A + k \text{ dB} (3.2)$$

 L_{Terz} : gemessener Terzpegel

 L_A : gewünschter A-bewerteter Schallpegel

k: Korrekturfaktor $k = 15dB + a_{A-Bewertung}$





Tabelle 3.1: Terzpegelverteilung eines Geräusches (außen), gewünschter $L_A=55\mathrm{dB}$ (innen).

		_			
$f_m[Hz]$	$L_{Terz}[\mathrm{dB}]$	$L_{Terz} - L_A[dB]$	$a_A[dB]$	k[dB]	$D_e[\mathrm{dB}]$
16	80	25	-56.7	-41.7	-16.7
20	20 84 29		-50.5	-35.5	-6.5
25	85	30	-44.7	-29.7	0.3
31.5	86	31	-39.4	-24.4	6.6
40	87	32	-34.6	-19.6	12.4
50	86	31	-30.2	-15.2	15.8
63	84	29	-26.2	-11.2	17.8
80	82	27	-22.5	-7.5	19.5
100	79	24	-19.1	-4.1	19.9
125	74	19	-16.1	-1.1	17.9
160	75	20	-13.4	1.6	21.6
200	74	19	-10.9	4.1	23.1
250	76	21	-8.6	6.4	27.4
315	73	18	-6.6	8.4	26.4
400	72	17	-4.8	10.2	27.2
500	74	19	-3.2	11.8	30.8
630	74	19	-1.9	13.1	32.1
800	74	19	-0.8	14.2	33.2
1000	77	22	0	15	37
1250	75	20	+0.6	15.6	35.6
1600	79	24	+1.0	16	40
2000	80	25	+1.2	16.2	41.2
2500	78	23	+1.3	16.3	39.3
3150	75	20	+1.2	16.2	36.2
4000	72	17	+1.0	16	33
5000	69	14	+0.5	15.5	29.5
6300	66	11	-0.1	14.9	25.9
8000	63	8	-1.1	13.9	21.9
10000	61	6	-2.5	12.5	18.5
12500	55	0	-4.3	10.7	10.7
16000	50	0	-6.6	8.4	3.4



Tabelle 3.2: Schallschutzklassen von Fenstern.

Spalte	1	2	3
Zeile	Schall- schutz- klasse	Bewertetes Schalldämm-Maß R'_w des am Bau funktonsfähigen eingebauten Fensters, gemessen nach DIN 52210 Teil 5 in dB	Erforderliches bewertetes Schalldämm-Maß R_w des im Prfstand (P-F) nach DIN 52210 Teil 2 eingebauten funktionsfähigen Fensters in dB
1	1	25 bis 29	≥27
2	2	30 bis 34	≥32
3	3	35 bis 39	≥37
4	4	40 bis 44	≥42
5	5	45 bis 49	≥47
6	6	≥50	≥52

3.6 Berechnungsverfahren: Zwicker-Lautheit

3.7 Psychoakustische Lautheit N [sone]

Tabelle 3.3: Schalldruckpegel und Lautheit eines 1kHz Sinustons. Eine Verdopplung der Lautheit entspricht einem 10dB Pegelanstieg.

Schalldruckpegel L_P eines 1kHz Sinustons	Lautheit
40 dB	1 sone
50 dB	2 sone
60 dB	4 sone
70 dB	8 sone

Umrechnungsvorschrift (gilt nur oberhalb 40 phon):

$$N = 2^{\frac{L_N - 40 \text{dB}}{10}} \text{ [sone]}$$
 (3.3)

$$L_N = 33.22 \log(N) + 40 \text{ [phon]}$$
 (3.4)

Merke: Bei gleichen A-bewerteten Schallpegeln sind breitbandige Schalle lauter als schmalbandige!



Lautheits-Thermometer

Strassenverkehr in Ortschaft Vorbeifahrendes Motorrad Tropfender Wasserhahn Normale Unterhaltung Vogelgezwitscher Kirchenglocken Bohrmaschine Rasenmäher sone 0 120 _「 40 100 8 9 20 Geige Trompete Autobahn Presslufthammer Einfahrende S-Bahn Wirtshausatmosphäre Zimmerlautstärke Ruhiger Bach Weckerticken

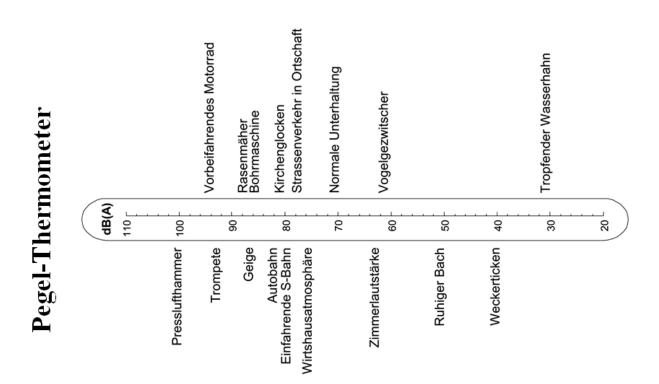


Abbildung 3.4: Pegel- und Lautheits-Thermometer.





- 3.8 Psychoakustische Lästigkeit
- 3.9 Hörschwellenverschiebung





4 Schallabwehr, Vorschriften, Normen

- 4.1 Arbeitslärm
- 4.2 Maschinenlärm
- 4.3 Gewerbelärm
- 4.4 Arbeitslärm
- 4.5 Straßenverkehrslärm
- 4.6 Schienenlärm
- 4.7 Fluglärm
- 4.8 Freizeitlärm





Abbildungsverzeichnis

1.1	Kreislauf Straßenlärm	4
1.2	Systemtheoretischer Ansatz der Lärmminderung	5
1.3	Schalldämmung eines Kapsel-Gehörschutzes	5
1.4	Hörfläche und Schallgrößen	8
1.5	Nomogramm: Pegelerhöhung bei Pegeldifferenz	9
2.1	Verlauf Absorptionsgrad einschaliger Mikroperforationsabsorbers	13
2.2	Verlauf Absorptionsgrad <u>zweischaliger</u> Mikroperforationsabsorbers	13
2.3	Frequenzabhängige Absorption in Luft	14
2.4	Absorptionsgrad Mineralfaserplatte mit Holzabdeckung	15
2.5	Spiegelschallquellenmethode	17
2.6	Absorption	18
2.7	Messung des Luftschalldämm-Maßes	18
2.8	Sollkurve des Luftschalldämm-Maßes	19
2.9	Mittleres Luftschalldämm-Maß einschaliger Wände	19
2.10		20
	Sollkurve Norm-Trittschallpegel	21
3.1	Kurven gleicher Lautheit	22
3.2	A-Bewertungsfilter	22
3.3	Zeitkonstanten	23
3 /	Pagal, and Lautheits Thermometer	26





Tabellenverzeichnis

1.1	Repräsentative Umfrage UBA	. 4
1.2	Internetumfrage UBA	. 4
1.3	Werte zur Pegelrechnung	. 9
1.4	Näherungen Summation inkohärenter Schalle	. 9
2.1	Absorptionsgrade verschiedener Materialien	. 14
2.2	Absorptionsgrade üblicher Akustikplatten	. 15
2.3	Beispiele für Luftschalldämm-Maße von Wänden	. 20
3.1	Terzpegelverteilung eines Geräusches	. 24
3.2	Schallschutzklassen von Fenstern	25
3.3	Schalldruckpegel und Lautheit 1kHz Sinustons	25