

環境騒音暴露によるTTSの 推定方法に関する基礎的研究

1988年

伊藤昭好

目 次

第1 音	1
	1 2
	2
1.2 1 1 50) 1.2 1 1 50) 1.2 1 2 学 軽 会 星 索 に ト Z T T S ·······························	2
1.2.1 足市風目黍路による115	6
1.2.2 升足市項目茶路による11501推足力伍	0
1.2.7 長时间期目録路による115	9
1.5 研究の日时と 概 要 参考立報	11
参考 乂 亂 ······	15
第2章 騒音暴露実験に影響を及ぼす因子に関する検討	17
2.1 はじめに	17
2.2 騒音暴露を行う音場の差が実験結果に及ぼす影響に関する検討	18
2.2.1 音場測定	18
2.2.1.1 装置	19
2.2.1.2 実験手順	19
2.2.1.3 実験結果及び考察 ······	21
2.2.2 發音暴露実験	27
2.2.2.1 被験者	27
2.2.2.2 装置	27
2.2.2.3 実験手順	28
2.2.2.4 実験結果及び考察	30
2.3 非騒音暴露時における聴力域値の変動に関する検討	37
2.3.1 被験者	37
2.3.2 装置及び実験手順	37
2.3.3 実験結果及び考察	38
2.4 結論	42
参考文献	43
第3章 24時間白色騒音暴露によるTTSの実験的研究	45
3.1 はじめに	45
3.2 実験方法	45
3.2.1 被験者	45
3.2.2 実験手順	47
3.2.2.1 暴露方法	47
3.2.2.2 域値の測定	50
3.2.3 対照実験	50

	3.3	実験結果	51
		3.3.1 対昭実験	51
		3.3.2 TTSの増大	51
		3.3.3 渐近域值移動(ATS) ····································	55
	3 1	<u>考察</u>	57
		っか 3 4 1 TTSの増大	57
		3 4 2 A T S と 暴露レベルとの関係	57
		3 4 3 山木·高木らのTTSの増大の式との比較	58
	2 5		60
	ハ ノ 去 去	*4 ===	61
	シト		
笛	音	低レベル長時間騒音暴露にまで適用可能なTTSの実験式の検討	63
9774	-∓- ∕/ 1		63
	4. I 1 7	暴露時間と TTSの増大に関する検討	65
	4.2	4 2 1 給封の対象とした実験データ	65
		4.2.1 (沢田の) (家とした八家)	65
		4.2.2 (法) した (() () () () () () () () () () () () ()	66
	12	4.4.7 和木(0 ラボ) 基金レベルとTTSの増大に関する検討	72
	4.)	※路レベルと1100/10/2007 - 2000	72
		4.5.1 次的の対象とした天気 / / / / / / / / / / / / / / / / / / /	73
		4.3.2 快的した民族ル	73
		4.5.5 和木及いろ示 ででらの横十のず	76
	4.4	1 1 SVIIIへVA A A 1 ぬ計の対象レーた実験データ	76
		4.4.1 快的の対象とした大歌/ /	76
		4.4.2 快計した) (() () () () () () () () () () () () (77
		4.4.5 給未及い考奈	95
	4.5	~ 右誦 ······	97
	奓	5人厭	71
ALA: ["	ate.	☆ 新野 辛見 愛 に 対し ブ ⊤ ⊤ ⊂ の 実験 式 を 演田 オ る ト で の [−] − − − − − − − − − − − − − − − − − −	
弗り	「早	変動触目線路に対して11500天破れと週間する上での二,二000万 はドルド	. 99
	5.1	はしめた	.100
	Э. <u>Д</u>	2 到限目茶路による 1 1 3 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	100
		5.2.1 泰路天駅の(0)安 5.2.1 泰路天駅の(0)安 5.2.2 泰路大田と子別計算の注目	.102
	ر م	3.4.4 天駅柏木CJ 側目昇22桁木 - た姑吐町の街い瓶菇豚立星電炉トスアアミの予測について	·112
	5.3	◎ 行税时间の位い間税独自茶路による 1 1 3 0 1 20 1 20 1 20 1 20 1 20 1 20 1	·112
		5.5.1 泰路夫駅の阪安 「2.5.1 泰路夫駅の阪安 「2.5.1 本路社田と子別計算の社田	·112
	-	5.5.1 失眠結果と了側計昇90桁木 	·120
	5.4	11150回復週程について 「1150回復週程について 「1150回復週程について	·120
		5.4.1 回復時间か起い場合	.120
		5.4.1.1 泰蕗美暎の概安	170

5.4.1.2 実験結果と予測計算の結果 120 5.4.2 回復時間が長い場合 123 5.4.2.1 実験方法 123 5.4.2.2 実験結果と予測計算の結果 126 5.5 結論 129 参考文献 130 第6章 環境騒音暴露によるTTS推定の実験的研究 131 6.1 はじめに 131 6.2 模擬道路交通騒音暴露によるTTSの実験的研究 131 6.2 非実験方法 131 6.2.1 実験方法 131 6.2.1.2 暴露方法 132 6.2.1.3 域值の測定 134 6.2.2 実験結果 135 6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章 総括 153 謝辞 154					
5.4.2 回復時間が長い場合 123 5.4.2.1 実験方法 123 5.4.2.2 実験結果と予測計算の結果 126 5.5 結論 129 参考文献 130 第6章 環境騒音暴露によるTTS推定の実験的研究 131 6.1 はじめに 131 6.2 模擬道路交通騒音暴露によるTTS加定の実験的研究 131 6.1 はじめに 131 6.2 模擬道路交通騒音暴露によるTTSの実験的研究 131 6.2.1 実験方法 131 6.2.1 実験方法 131 6.2.1.2 暴露方法 132 6.2.1.3 域値の測定 134 6.2.2 実験結果 135 6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章 総括 153 謝辞 158 付餐 159			5.	4.1.2 実験結果と予測計算の結果	I
5.4.2.1 実験方法 123 5.4.2.2 実験結果と予測計算の結果 126 5.5 結論 129 参考文献 130 第6章 環境騒音暴露によるTTS推定の実験的研究 131 6.1 はじめに 131 6.2 棋擬道路交通騒音暴露によるTTSの実験的研究 131 6.2 化擬道路交通騒音暴露によるTTSの実験的研究 131 6.2.1 実験方法 131 6.2.1 実験方法 131 6.2.1 実験方法 131 6.2.1.2 暴露方法 132 6.2.1.3 域値の測定 134 6.2.2 実験結果 135 6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章 総括 153 謝辞 158 付給 159			5.4.2	回復時間が長い場合	
5.4.2.2 実験結果と予測計算の結果 126 5.5 結論 129 参考文献 130 第6章 環境騒音暴露によるTTS推定の実験的研究 131 6.1 はじめに 131 6.2 模擬道路交通騒音暴露によるTTSの実験的研究 131 6.2.1 実験方法 131 6.2.1 実験方法 131 6.2.1.2 暴露方法 131 6.2.1.3 域值の測定 134 6.2.2 実験結果 135 6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章 総括 153 謝辞 158 (14) 159			5.	.4.2.1 実験方法	
5.5 結論 129 参考文献 130 第6章 環境騒音暴露によるTTS推定の実験的研究 131 6.1 はじめに 131 6.2 模擬道路交通騒音暴露によるTTSの実験的研究 131 6.2.1 実験方法 131 6.2.1 装録方法 132 6.2.1 素露方法 132 6.2.2 実験結果 135 6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 夢考文献 151 第7章 総括 153 謝辞 158 付錄 159			5.	4.2.2 実験結果と予測計算の結果)
参考文献 130 第6章 環境騒音暴露によるTTS推定の実験的研究 131 6.1 はじめに 131 6.2 模擬道路交通騒音暴露によるTTSの実験的研究 131 6.2 化 模擬道路交通騒音暴露によるTTSの実験的研究 131 6.2.1 実験方法 131 6.2.1.2 暴露方法 132 6.2.1.3 域值の測定 134 6.2.2 実験結果 135 6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章 総括 153 謝辞 158 付録 159		5.5	結論)
第6章 環境騒音暴露によるTTS推定の実験的研究 131 6.1 はじめに 131 6.2 模擬道路交通騒音暴露によるTTSの実験的研究 131 6.2.1 実験方法 131 6.2.1.2 暴露方法 132 6.2.1.3 域値の測定 134 6.2.2 実験結果 135 6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章 総括 153 謝辞 158 付給 159		参考	文献		ļ
第6章 環境騒音暴露によるTTS推定の実験的研究 131 6.1 はじめに 131 6.2 模擬道路交通騒音暴露によるTTSの実験的研究 131 6.2.1 実験方法 131 6.2.1.1 被験者 131 6.2.1.2 暴露方法 132 6.2.1.3 域値の測定 134 6.2.2 実験結果 135 6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章 総括 153 謝辞 158 (14) 158 (14) 158					
6.1 はじめに 131 6.2 模擬道路交通騒音暴露によるTTSの実験的研究 131 6.2.1 実験方法 131 6.2.1.2 暴露方法 132 6.2.1.3 域值の測定 134 6.2.2 実験結果 135 6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章 総括 153 謝辞 158 (14) 158 (14) 158	第6	章	環境騒	音暴露によるTTS推定の実験的研究	
6.2 模擬道路交通騒音暴露によるTTSの実験的研究 131 6.2.1 実験方法 131 6.2.1.1 被験者 131 6.2.1.2 暴露方法 132 6.2.1.3 域値の測定 134 6.2.2 実験結果 135 6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章<総括		6.1	はじめ	った	
6.2.1 実験方法 131 6.2.1.1 被験者 131 6.2.1.2 暴露方法 132 6.2.1.3 域值の測定 134 6.2.2 実験結果 135 6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章<総括		6.2	模擬道	i路交通騒音暴露によるTTSの実験的研究	
6.2.1.1 被験者 131 6.2.1.2 暴露方法 132 6.2.1.3 域値の測定 134 6.2.2 実験結果 135 6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 夢考文献 151 第7章<総括			6.2.1	実験方法	
6.2.1.2 暴露方法 132 6.2.1.3 域値の測定 134 6.2.2 実験結果 135 6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章<総括			6.	.2.1.1 被験者	
6.2.1.3 域値の測定 134 6.2.2 実験結果 135 6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章 総括 153 謝辞 158 付録 159			6.	.2.1.2 暴露方法	
6.2.2 実験結果 135 6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章 総括 153 謝辞 158 付録 159			6.	.2.1.3 域値の測定	c
6.2.3 考察 138 6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章<総括			6.2.2	実験結果	
6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例 140 6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章<総括			6.2.3	考察	5
6.3.1 道路交通騒音データの概要 140 6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章 総括 153 謝辞 158 (140) 159		6.3	実際の) 道路交通騒音のデータに基づいたTTSの予測例	ļ
6.3.2 予測計算の結果及び考察 141 6.4 結論 150 参考文献 151 第7章 総括 153 謝辞 158 (4월 159			6.3.1	道路交通騒音データの概要	1
6.4 結論 150 参考文献 151 第7章 総括 153 謝辞 158 付録 159			6.3.2	予測計算の結果及び考察	
参考文献 151 第7章 総括 153 謝辞 158 (付録) 159		6.4	結論		
第7章 総括 ···································		参考	立献		
第7章 総括 ···································			24.01		
謝辞 ·······158 付録 ······159	第7	章	総括		į.
謝辞					
付録			謝辞		5
付録159					
1134			付録)

第1章 序論

1.1 はじめに

Sen Disk

強大音に長時間常習的に暴露されると、回復不能な騒音性聴力損失(騒音性永久性域値 移動: noise induced permanent threshold shift, NIPTS, 以下 PTS と略記する) が生じることは、古くから知られ¹⁾、労働衛生上の問題として研究が行われてきた。一方、 強大音に短時間暴露された場合、回復可能な騒音性一過性域値移動(noise induced temporary threshold shift, NITTS, 以下TTS と略記する)が生じることも知られてい る。この TTS と PTS の定量的関係については、ある騒音に1日8時間週5日以上の 常習的暴露が長年続いた後の PTS は、聴力正常な青年が当該騒音に8時間暴露後 2min 休止した時点における TTS₂ と比較すると、1 kHz でほぼ等しく、2 kHz では 5 dB 小 さく、4 kHz では 3 dB 大きいと推定されている。 さらには、1日8時間暴露で 10 年 経過した後の PTS は、テスト周波数に関係なく、当該騒音に8時間暴露後の TTS₂ にほぼ等しいという、暫定的な仮定がおかれている²⁾。例えば、日本産業衛生学会勧告の 「聴力保護のための騒音の許容基準³⁾」は、上記の PTS と TTS との関係を採用し、 TTS 実験の成績^{4)~7}」に基づいて定められた。

このように、TTS は従来、労働衛生学的見地から研究が進められてきたのであるが、 近年、航空機騒音や道路交通騒音などの強大な環境騒音のため、住民の聴力に対する影響 も懸念され、環境騒音の有害性を評価する指標として、TTS が重視されている。すなわ ち、問題となる環境騒音を録音して、実験室内で被験者に暴露し、そのTTS を測定し、 その環境騒音の有害性を論ずるのである^{81~181}。しかし、環境騒音のようなそれほど高レ ベルでない騒音を、長時間にわたって暴露するTTS 実験は、多大な労力や費用を要する。 もし TTS の有効な推定方法が確立されるならば、実際に暴露実験を行わなくても、暴 露条件を与えることにより、当該騒音暴露に起因する TTS を数値シミュレーションに よって算出することが可能となり、聴力保護のための環境騒音評価の向上に資するものと 思われる。

そこで次節では、TTSの推定方法について、過去に行われた研究について概説する。

-1-

1.2 TTSの推定方法に関する従来の研究

1.2.1 定常騒音暴露による TTS

ヒトを対象とした TTS 実験は、1950 年代後半から行われるようになったが、中でも 山本・高木ら4^{1,6^{1,71,11)}} (なお各文献の first author は異なるが、 同一の機関で行わ れた一連の研究であるので、以降このように総称する場合がある。)と Ward ら¹²⁾ は精力 的に実験を行い、多くの知見が得られた。

当初は, 定常騒音を暴露した場合の TTS の増大と回復過程の定量表現についての研 究がなされた。 暴露音にはオクターブバンドノイズが採用されることが多く^{11)~13)}, こ の点に関しては, 後述する暴露騒音の周波数構成と TTS のテスト周波数との関係も背 景となっている。

Ward, et al.¹²⁾ は、聴力正常な 13名の被験者に4種類のオクターブバンドノイズを 暴露して、TTSの増大と回復を測定した。以降本節で紹介する従来の研究は、いずれも 被験者には聴力健常者を採用したものである。 彼は TTS の増大過程を暴露時間 Tの常 用対数と暴露レベル Sの線形結合として、次式のように表した。

 $TTS = K(S - S_{\theta}) \{ \log_{1\theta} (T/T_{\theta}) \} + C$ (1.1)

ここで、K, S_8 , T_8 , Cは定数であり、その値は、各オクターブバンドと各テスト周波 数について Table 1.1 に掲げるように与えられた。なお本研究では、式(1.1)のように、 TTS を暴露時間や暴露レベルの関数で表現したものをTTS の増大(growth)の式と呼ぶ ことにする。回復過程については、テスト周波数によらず、暴露終了後 2 min の時点に おける TTS₂ の大きさによって次式のように定まるものとした。

 $TTS_{t} = (TTS_{2} + 9) \{1 - 0.27 \log_{10} (t/2)\} - 9$ (1.2)

ここで、t: 回復時間(min)である。 また $TTS_2 \ge 50$ dB では上式は成立しなくなり、 回復は遅延するとした。

庄司ら¹¹⁾ も5名の被験者にオクターブバンドノイズを暴露して、同様な TTS の増大 の式を Table 1.2 に掲げるように与えている。

-2-

Test		
frequency (Hz)	TTS_2 (dB)	
1500	$0.53(S-71)(\log_{10}T-0.44) - 3$	
2000	$0.41(S-68)(\log_{18}T+0.15) - 8$	
3000	$0.58(S-65)(\log_{10}T+0.55)-13.5$	
4000	$0.61(S-70)(\log_{10}T-0.33) - 9.5$	
4000	$0.91(S-75)(\log_{10}T+0.19) - 8$	
6000	$0.51(S-68)(\log_{10}T+1.80)-22$	
	Test frequency (Hz) 1500 2000 3000 4000 4000 6000	Test TTS_2 (dB)1500 $0.53(S-71)(\log_{10}T-0.44) - 3$ 2000 $0.41(S-68)(\log_{10}T+0.15) - 8$ 3000 $0.58(S-65)(\log_{10}T+0.55) - 13.5$ 4000 $0.61(S-70)(\log_{10}T-0.33) - 9.5$ 4000 $0.91(S-75)(\log_{10}T+0.19) - 8$ 6000 $0.51(S-68)(\log_{10}T+1.80) - 22$

Table 1.1 Empirical equations for growth of TTS reported by Ward, $et \ al.$ ¹²⁾.

S: Octave band level of exposure noise (dB), T: Duration of exposure (min)

Table 1.2 Empirical equations for growth of TTS reported by Shoji, et al. 11).

Exposure b and (Hz)	Test frequency (Hz)	TTS (dB)
250- 500	1000	$0.04(S+45.3)\log_{10}T+0.06S-9.7$
500-1000	1000	$0.24(S-48.8)\log_{10}T+0.34S-39.2$
500-1000	2000	$0.10(S+17.3)\log_{10}T+0.55S-59.1$
1000-2000	2000	$0.71(S-78.4)\log_{10}T+0.32S-29.9$
1000-2000	3000	$0.25(S-55.8)\log_{10}T+1.11S-99.4$
1000-2000	4000	$0.27 (S-59.2) \log_{10} T + 0.88 S - 77.9$
2000-4000	3000	$0.73 (S-62.7) \log_{10} T + 0.39 S - 40.6$
2000-4000	4000	1.02 ($S - 69.6$) log ₁₀ $T + 0.32 S - 30.6$

S: Octave band level of exposure noise (dB), T: Duration of exposure (min)

次に暴露騒音の周波数構成と TTS の関係については、 雑音が純音をマスクする場合 に見られる臨界帯域(critical band)と同様な概念が TTS の場合にも成立するかどうか という点について, Ward¹⁴⁾, Kryter¹⁵⁾, Miller¹⁶⁾, Yamamoto, et al.⁶⁾により検討さ れた。TTS における臨界帯域説とは、 つまり、あるテスト周波数における TTS の生 起には、暴露音の特定の帯域内の成分だけが関与しているとするものである。 Ward を除 き、臨界帯域説が成立することには肯定的な立場をとる研究者が多く見られた。中でも、 Yamamoto, et al.⁶⁾は, 緻密な実験的検討を加えて, Table 1.3 に掲げるように 0.5~8 kHz における TTS の臨界帯域幅とその中心周波数を決定した。

Table 1.3 Critical bandwidth in dB and its center frequency.⁶⁾

n e stadilje L	Marin (Ny	an ka tua ay kitar kiku d	and and the second s
Т	est	Center	Bandwidth in dB and its
frequ	uency	frequency (Hz) 95% confidence limits
0.5	kHz	490	21. 3±1.5
1	kHz	730	23.8±1.6
2	kHz	1400	26.0 ± 0.8
3	kHz	2620	29.7 \pm 0.9
4	kHz	3040	30.5 ± 0.8
6	kHz	3840	29. 9 ± 1.0
8	kHz	4950	33.3 ± 0.8

さらに Takagi, et al.⁷⁾は、85~95 dB SPL の白色騒音を、 8時間にわたって5名の 被験者に暴露する実験を行い、その結果を解析して、Table 1.2 のTTSの増大の式を発 展させて、Table 1.4 に掲げる実験式を作成した。表中*S*は、Table 1.1 及び Table 1.2 では暴露レベルをオクターブバンドレベルで表示したものであるのに対し、各テスト周波 数に対応する臨界帯域の中心周波数におけるスペクトルレベルを表している。以上により Table 1.3 及び Table 1.4 を組み合わせることによって、任意の周波数構成を持つ定常騒 音を暴露した場合の、任意の暴露時間におけるTTS₂ の値を推定することが可能となった。

Test frequency (Hz)	TTS2 (dB)
500	$0.54(S-56.6)\log_{10}T = 0.47S+26.1$
800	1.08 ($S - 56.9$) log ₁₀ $T - 1.22 S + 68.2$
1000	1.18 ($S-55.1$) log ₁₀ $T-1.36$ $S+72.9$
1500	$0.72(S-43.5)\log_{10}T-0.34S+5.3$
2000	0.25 ($S-19.3$) log ₁₀ $T+0.77$ $S-51.0$
3000	0.85 ($S - 37.4$) log ₁₀ $T - 0.27 S + 6.4$
4000	1.36 ($S-41.9$) log ₁₀ $T-0.45$ $S+18.7$
6000	0.88 ($S = 39.1$) log ₁₀ $T + 0.33 S = 17.6$
8000	$0.98(S-44.1)\log_{10}T-0.11S+8.4$

Table 1.4 Empirical equations for growth of TTS reported by Takagi, et al. 7).

S: Spectrum level of exposure noise (dB)

T: Duration of exposure (min)

Table 1.4 の増大の式は、Ward¹² の式(1.1)と同じく、TTS の増大は暴露時間 Tの常 用対数と直線関係にあるとするものであるが、 暴露時間と TTS の関係について言えば、 次式のように1次遅れ系の指数関数を用いて表現する Keeler¹⁷ の報告もある。

 $TTS = K\{1 - \exp(-T/T_0)\}$

(1.3)

ここで, K, Taは定数であるが, TTSの増大の式の関数形については第4章において 詳細な検討を加える予定である。

1.2.2 非定常騒音暴露による TTS の推定方法

1.2.1 では定常騒音暴露による TTS の推定方法について述べた。 暴露レベルが途中 で変化したり、 或は暴露が断続するような非定常騒音暴露による TTS の推定方法の場 合も、基本的には、ある仮定をおいて、定常騒音暴露より得られた結果を応用することに 他ならない。Wardら^{18)~20)}が幾つかの推定方法を次のように提案している。

(1) 暴露等価法則 (exposure-equivalent rule)¹⁸⁾

例えば、初めに T_1 min 暴露を行い、 τ_1 min 休止した後、再度同じ暴露レベルで T_2 min 暴露した後の TTS について考える。 最初の T_1 min で生じた TTS が、それに続く休 止時間の間に完全に回復せずに、2度目の暴露直前つまり($T_1 + \tau_1$)min 経過時点におい て r dB だけ残っていたとする(回復の式(1.2)から計算する)。この r dB の TTS を新た に生じさせるのに必要な暴露時間 Tr min を TTS の増大の式から逆算して求める。 こ のとき($T_1 + \tau_1 + T_2$) min 後の TTS は、新たにそのレベルで($Tr + T_2$) min 連続暴 露後の TTS に等しくなるというものである。 これは r dB の残存 TTS が Tr min の 暴露時間と等価であるという仮定に基づいた推定方法である。

(2) on fraction rule¹⁹⁾

(1)の方法が、暴露時間 on-time と休止時間 off-time が比較的長い場合に適用される のに対して、この方法は、2 min 以下の短い周期(duty cycle)で断続が繰り返される場合 に適用される。この場合の TTS は、そのレベルで連続して暴露された場合の TTS に on fraction (on-time の duty cycle に占める割合)を乗じた値に等しいというもので ある。Ward, et al.¹⁹⁾によると、暴露騒音としてピンクノイズを用いた場合の 4kHz の TTS₂ は次式で表される。 $TTS = 1.06R(S-85)\log_{10}(T/1.7)$

(1.4)

ここで, Rは on fraction であり, Sは暴露レベル(dB SPL)である。 高木4 もこの方法 は 4 min までの duty cycle の断続暴露に, 適用可能であるという結果を得ている。

(3) 平均のレベルを用いる方法19)

(2)の方法を、さらに一般化して考える。暴露中にレベルが変動する場合、レベルが S_i である時間が全暴露時間に占める on fraction を R_i とすると、式(1.4) は

 $TTS = 1.06\{\sum_{i=1}^{n} R_{i} (S_{i} - 85)\} \log_{10} (T/1.7)$ (1.5)

となるとするものである。 🚆 R : (S: - 85) の部分は平均のレベルを求めていることに他 ならない。

(4) 騒音のレベルが高レベルから低レベルに変わった場合の推定方法20)

高レベル H で Tmin 暴露し, 続いて低レベル L で tmin 暴露した後の TTS を 推定する方法である。この場合の TTS は2つの成分の算術和として表現される。 1つ はレベル L で (T+t)min 暴露された場合の TTS である。もう1つはレベル H で Tmin 暴露された時の TTS とレベル L で Tmin 暴露された時のそれとの差をTTS^D とすると, TTS^D が騒音に暴露されずに tmin の間に回復した場合に残存する TTS の 値である。

以上の4種類の推定方法は Ward らの提案によるものであるが,適用できる騒音暴露条件が,各法によって異なり,暴露条件によって使い分けるか,または組み合わせる必要がある。また上記の方法のいずれを組み合わせても推定できない暴露条件が存在する。例えば,それぞれのレベルの持続時間が 2 min 以上で,レベルが2回以上変化し,それもしだいに減少していく場合などである。従って上記の方法は汎用性の高いものとは言い難い。

これに対して山本・高木ら⁵⁾は、単位階段関数(unit step function)でレベル変動を近 似し、TTS の増大の式を適用する推定方法を開発した。この方法は定常騒音暴露による TTS の増大の式を、ある系の過渡応答であるとみなすことにより、暴露レベルの変動を その系への入力信号として捉え、TTS を系の出力信号として計算するものである。



Fig. 4.1 An example of level fluctuation for Eq. (1.7).

(1.6)

Fig. 1.1 に示すようなレベル変動ならば、単位階段関数、

$$U(t) = \begin{cases} 0, & t \leq 0 \\ 1, & t > 0 \end{cases}$$

を用いて表示すると,

$$S_{1} [U(t) - U(t - T_{1})] + S_{2} [U(t - T_{1}) - U(t - T_{1} - T_{2})] + \dots + S_{i} [U(t - T_{1} - \dots - T_{i-1}) - U(t - T_{1} - \dots - T_{i-1} - T_{i})] + \dots$$

$$U(t - T_{1} - \dots - T_{i-1} - T_{i})] + \dots$$

$$(1.7)$$

のように入力が表示される。入力 Sの時の系の過渡応答, つまり TTS の増大の式を f(S, t)とすると,系の出力信号である TTS は,

$$f(S_{1}, t) - U(t - T_{1}) f(S_{1}, t - T_{1}) + U(t - T_{1}) f(S_{2}, t - T_{1}) - U(t - T_{1} - T_{2}) f(S_{2}, t - T_{1} - T_{2}) + \dots + U(t - T_{1} - \dots - T_{i-1}) f(S_{i}, t - T_{1} - \dots - T_{i-1}) - U(t - T_{1} - \dots - T_{i-1} - T_{i}) f(S_{i}, t - T_{1} - \dots - T_{i-1} - T_{i}) + \dots$$
(1.8)

で与えられる。

-8-

式(1.8)では、回復過程に相当する部分には増大の式の符号だけを変えて代用させてい るが、ここに、回復過程の実験データから求めた回復の式を代入すれば、より高い精度の 推定が可能となるものと思われる。しかし、この点について、Yamamoto、*et al.*⁵⁾は増大 の式の符号を変えて回復の式の代用としても、実験データと予測計算値は良く一致したこ とを報告している。

1.2.3 長時間騒音暴露による TTS

1970年以降になると、ヒトを対象とした、16時間以上の長時間に及ぶ騒音暴露 TTS実験についての幾つかの報告が見られるようになった。いずれも、定常騒音を暴 露した場合に、TTSはある特定の暴露時間以降は、ほぼ飽和状態に達して、それ以後は 増加せずにほぼ一定の値をとるようになることについての確認及びその値(漸近域値移動; asymptotic threshold shift,以降 ATSと略記する)と暴露レベルとの量-効果関係の 定量を目的としたものである。

Mills, et al.²¹⁾は、中心周波数 500 Hz のオクターブバンドノイズを、暴露レベル 81.5 dB SPL にて 48時間, 92.5 dB SPL にて 29.5 時間, 1名の被験者に暴露して, 100 Hz~4 kHz のテスト周波数において TTS の増大と回復を測定した。 彼らはまた、 中心周波数 0.5, 1, 2, 4 kHz のオクターブバンドノイズを用いて、 暴露レベル 75~88 dB SPL の範囲で 16時間もしくは 24時間暴露して、 1~7 kHz における TTS の増 大と回復を測定した。被験者は暴露条件ごとに異なり、その数は3~12名である。彼ら は、 後述する Melnick²³⁾, Ward²⁴⁾らの実験結果も併せて考察を加えて、TTS の増大 は暴露開始8時間後には、 ATS の状態に達し、 それ以後増加しないことを確認した。 ATS の大きさについては、暴露レベルの関数として次式を提案した。

 $ATS = 1.7 [10 \log_{10} \{ (Ie + Ic) / Ic \}]$

ここで、*Ie*は暴露レベル (dB SPL)であり、*Ic*は暴露騒音の中心周波数によって異なる定数で、0.5、1、2、4 kHz についてそれぞれ 82、82、78、74 dB SPL である。上式によると、*Ie*>*Ic* の場合には、ATS と *Ie*の関係は直線関係となり、その傾きは 1.7 dB/dB である。また、TTS の増大と回復には、1 次遅れの指数関数が適用できるとして、時定数として増大過程には 2.1 h を、回復過程には 7.1 h という値を与えている。彼らはその後、中心周波数 0.5~4 kHz のオクターブバンドノイズを合成した広帯域騒音を24 時

(1.9)

間暴露する実験²⁵⁾, 中心周波数 63, 125, 250 Hz のオクターブバンドノイズを採用した 低周波数域での 24 時間暴露実験²⁶⁾ についても報告している。

Melnick²⁷⁾は、300~600 Hz のオクターブバンドノイズを、80、85、90、95 dB SPL の 暴露レベルにおいて、10名の被験者に 16時間暴露して、0.125~8 kHz のTTSの増 大と回復を測定した。 彼はまた、中心周波数 4 kHz のオクターブバンドノイズを、80、 85 dB SPL の暴露レベルにおいて、 9名の被験者に 24時間暴露し、 0.25~10 kHz の TTS の増大と回復を測定した²³⁾。その結果、TTS は4 kHz 及び 6 kHz のテスト周波 数において最大となり、8~12時間でATS のレベルに達するとした。ATS の値は、 暴露レベル 80 dB SPL の場合、4 kHz で 9.3 dB、6 kHz で 7.2 dB、 暴露レベル 85 dB SPL では、それぞれ 17.8、14.6 dB であった。また、暴露レベルと ATS の関係には、 Mills、et al.²²⁾と同様に直線関係を充て、 その傾きの値は 1.6 dB/dB であるとしてい る。 彼はその後、暴露騒音にピンクノイズを採用し、76、79、82、85 dBA の暴露レベル において、10名の被験者に24時間暴露し、 0.25~8 kHz の TTS を測定し²⁸⁾、 85 dBA の暴露では、1~4 kHz において measurable な TTS を生じたことを報告している。

Ward²⁴¹ は中心周波数 4 kHz のオクターブバンドノイズを,75,80,85 dB SPL の暴露 レベルにおいて、10名の被験者に2~24時間暴露して 4 kHz 及び 5.6 kHz のTTS の増大と回復を測定した。彼は、TTS は初め暴露時間の対数に比例して増加し、8時間 前後で ATS のレベルに達し、その後は増加しないというモデルを提案している。4 kHz または 6 kHz における ATS の値としては、暴露騒音として中心周波数 4 kHz のオク ターブバンドノイズを用いた場合、暴露レベル 75,80,85,90 dB SPL において、それ ぞれ 7,14,24,36 dB という値を与えている。

また上記の Mills, *et al.*^{21),22),25),26)}, Melnick^{23),27),28)}, Ward²⁴⁾ らはいずれも 残響室内などの拡散音場に近い状態で、被験者の姿勢を拘束せずに騒音暴露を行っている。 無響室を利用した自由音場での暴露では、被験者の姿勢を一定に保つ必要があるため、数 時間の暴露が限界であることから、長時間の暴露には拡散音場が適しているものと思われ る。 なお、 長時間騒音暴露 TTS 実験については、 上記のほか Barry & Bilger²⁹⁾, Stephenson, *et al.*³⁸⁾, Benet, *et al.*³¹⁾ などの報告もあるが、詳細は第3章に譲る。

-10-

1.3 研究の目的と概要

前節 1.2 において概説したように TTS の研究動向をみると, 周波数構成及びレベ ルの時間的変動が任意である騒音暴露に起因する TTS の推定方法については, 山本 高木ら^{4)~7)} により多くの知見が得られている。 この方法では, 周波数構成の問題に対し ては, TTS の臨界帯域説⁶⁾を適用する。 また, 定常騒音暴露による TTS の増大の式 が, 臨界帯域の中心周波数におけるスペクトルレベル及び暴露時間を説明変数として実験 的に決定されており⁷¹, 暴露時間8時間までの定常騒音暴露に適用しうる。更に時間的変 動に関しては, 騒音のレベル変動を単位階段関数で近似し, 上記 TTS の増大の式を適 用して, TTS の増大と回復を計算する方法が提唱され, その妥当性が実験的に確認され ている⁵¹。ただし, その適用範囲から, 衝撃性騒音暴露と, 低レベル長時間暴露は除かれ ているが, 前者はしばらく措くとしても後者は, TTS の増大の式の適用範囲を広げれば, 問題は解決すると思われる。

TTSの増大の式が改良されると、環境騒音のような低レベル長時間暴露によるTTS の予測を可能にし、必ずしも個別具体的な騒音を用いた実験をする必要がなくなり、騒音 の有害性の評価が可能になると期待される。また、産業騒音暴露の場合でも、現在特定の レベル以下となる時間は off-time として無騒音と同様に取り扱っているが、これを低レ ベルの騒音に暴露されている時間として取り扱えば、より合理的な予測が可能になる。

従って、低レベル・長時間の場合の TTS に関する周到な実験を行うことは、 TTS の増大の式の応用範囲を拡張するために必須であり、その結果、環境騒音の有害性の評価、 産業騒音による聴力損失の予測精度の向上などに資することが期待される。このような観 点から、本研究では以下のことを行う。

第2章では、長時間騒音暴露実験を行う上で、実験結果に影響を及ぼす因子について検 討する。長時間騒音暴露実験では、残響室を用いた拡散音場内で行えば、幾つか利点があ ると考えられる。また、過去に行われた暴露実験のうち、有用な実験データの残されてい るものには、無響室を用いた自由音場内におけるものがある⁷¹。そこで、汎用性の高い TTS の推定方法を確立するためには、より多くの実験データを対象とすることが望まし いので、両音場から得られる実験データの比較検討を行う。さらに、被験者を長時間拘束 することによる、聴力域値への影響を検討するため、被験者の聴力測定を 24 時間にわ たって行い、結果を解析する。 第3章では、低レベル広帯域定常騒音を数段階のレベル範囲で、24時間にわたって被 験者に暴露し、継時的に TTS を測定する。

第4章では,第3章で得られた実験データ及び過去に行われた騒音暴露実験の有用なデ ータを併せて解析し,低レベル長時間暴露にまで適用可能な TTS の増大の式を導出す る。

第5章では,第4章で得られたTTSの増大の式及び単位階段関数法を用いた推定方法 を,種々の非定常騒音暴露実験の結果に適用し,その予測精度について検討する。TTS の回復過程についても考察を加える予定である。

第6章では、環境騒音のうち、道路交通騒音暴露を取り上げ、TTS を指標とした聴力 影響評価を試みる。まず、道路交通騒音の模擬音を、レベルを数段階に変えて被験者に暴 露し、どの程度の暴露レベルから TTS が生じるかを検討する。 さらに第4章で作成し た低レベル長時間騒音暴露に適用可能なTTS の増大の式及び単位階段関数法を用いて、 TTS の予測値を算出し、実測値との比較を行い、当該手法によって、道路交通騒音暴露 による聴力影響評価が可能であるかについて検討する。また、道路交通騒音の実測データ の一例を取り上げて、24時間にわたる TTS の変動の予測計算を試みる。

以上,本研究では,TTSの推定方法を改良し,環境騒音の聴力に対する影響評価並び に産業騒音による聴力損失の予測精度を向上させるための基礎的な資料を得ることが目的 である。

参考文献

- B. ラマッツィーニ,働く人々の病気,松藤 元 訳(北海道大学図書刊行会,札幌, 1980), p. 271.
- J.C. Nixon and A. Glorig, "Noise-induced permanent threshold shift at 2000 cps and 4000 cps," J. Acoust. Soc. Am. 33, 904-908 (1961).
- 3) 日本産業衛生学会, "許容濃度等の勧告(1988),"産業医学 30, 311-331 (1988).
- 4) 高木興一, "産業騒音の許容値に関する研究,"京都大学工学博士論文(1968).
- 5) T. Yamamoto, H. Shoji and K. Takagi, "Prediction of temporary threshold shift following exposure to noise having arbitrary spectrum and temporal characteristics," 6th Int. Cong. Acoust. Tokyo, A-2-8, A-9-A-12 (1968).
- T. Yamamoto, K. Takagi, H. Shoji and H. Yoneda, "Critical band with respect to temporary threshold shift," J. Acoust. Soc. Am. 48, 978-987 (1970).
- K. Takagi, T. Yamamoto and H. Shoji, "Permissible noise criteria for hearing conservation," 7th Int. Cong. Acoust. Budapest, 2582, 777-780 (1970).
- 8) 山本剛夫,高木興一,平松幸三,山野 啓,"航空機騒音による TTS,"日本公衛誌
 22,289-296 (1975).
- 9) 岡田 諄,海保葉子,内藤丈士,長尾まゆみ,石井美香子,中村賢二,大藤周彦, 吉田吉紀,佐藤 茂, "騒音暴露による TTS について," Audiol. Jpn. 20, 247-259 (1977).
- W. D. Ward, E. M. Cushing and E. M. Burns, "TTS from neighborhood aircraft noise," J. Acoust. Soc. Am. 60, 182-185 (1976).
- 11) 庄司 光,山本剛夫,高木興一,"オクターブバンド騒音による TTS の研究,"
 音響学会誌, 22, 340-349 (1966).
- 12) W. D. Ward, A. Glorig and D. L. Sklar, "Temporary threshold shift from octaveband noise:applications to damage-risk criteria," J. Acoust. Soc. Am., 31, 522-528 (1959).
- R. Plomp, D. W. Gravendeel and A. M. Mimpen, "Relation of hearing loss to noise spectrum," J. Acoust. Soc. Am. 35, 1234-1240 (1963).

-13-

- 14) W. D. Ward, "Damage-risk criteria for line spectra," J. Acoust. Soc. Am. 34, 1610-1619 (1962).
- 15) K.D. Kryter, "Exposure to steady-state noise and impairment of hearing,"
 J. Acoust. Soc. Am. 35, 1515-1525 (1963).
- 16) J.D. Miller, "Temporary threshold shift and masking for noise of uniform spectrum level," J. Acoust. Soc. Am. 30, 517-522 (1958).
- 17) J.S. Keeler, "Compatible exposure and recovery functions for temporary threshold shift-mechanical and electrical models," J. Sound Vib. 7, 220-235 (1968).
- 18) W. D. Ward, A. Glorig and D. L. Sklar, "Temporary threshold shift produced by intermittent exposure to noise," J. Acoust. Soc. Am. 31, 791-794 (1959).
- 19) W. D. Ward, A. Glorig and D. L. Sklar, "Dependence of temporary threshold shift at 4kc on intensity and time," J. Acoust. Soc. Am. 30, 944-954 (1959).
- 20) W. D. Ward, A. Glorig and W. Selters, "Temporary threshold shift in a changing noise level." J. Acoust. Soc. Am. 32, 235-237 (1960).
- 21) J.H. Mills, R.W. Gengel, C.S. Watson and J.D. Miller, "Temporary changes of the auditory system due to exposure to noise for one or two days," J. Acoust. Soc. Am. 48, 524-530 (1970).
- 22) J.H. Mills, R.M. Gilbert and W.Y. Adkins, "Temporary threshold shifts in humans exposed to octave bands of noise for 16 to 24 hours," J. Acoust. Soc. Am. 65, 1238-1248 (1979).
- W. Melnick, "Temporary threshold shift following 24-hour noise exposure," Ann. Otol. Rhinol. Laryngol. 86, 821-826 (1977).
- 24) W. D. Ward, "Studies of asymptotic TTS," Conference No. 171, Proceedings, Aerospace Medical Panel Specialists Meeting, Advisory Group of Aerospace Research and Development (AGARD), NATO, Tronto (1975).
- 25) J.H. Mills, W.Y. Adkins and R.M. Gilbert, "Temporary threshold shifts produced by wideband noise," J. Acoust. Soc. Am. 70, 390-396 (1981).

-14-

- 26) J.H. Mills, J.D. Osguthorpe, C.K. Burdick, J.H. Patterson and B. Mozo,
 "Temporary threshold shifts produced by exposure to low-frequency noises,"
 J. Acoust. Soc. Am. 73, 918-923 (1983).
- 27) W. Melnick, "Human temporary threshold shift from 16-hour noise exposures," Arch. Otolaryngol. 100, 180-189 (1974)
- 28) W. Melnick, "Lower intensity limits of noise which produces measureble TTS following 24-h exposure," J. Acoust. Soc. Am. 65(S1), S117 (1979).
- 29) J.P. Barry and R.C. Bilger, "Asymptotic threshold shift," J. Acoust. Soc. Am. 62(S1), S93 (1977).
- 30) M.R. Stephenson, C.W. Nixon and D.L. Johnson, "Growth and recovery of temporary threshold shifts from 24 hour continuous, 48 hour continuous, and 48 hour intermittent noise exposure," J. Acoust. Soc. Am. 64(S1), S108 (1978).
- 31) T. Bennet, G. Bienvenue, A. Anthony and P. Michael, "Procedures for characterizing certain effects of prolonged noise exposure," J. Acoust. Soc. Am. 63 (S1), S64 (1978).

第2章 騒音暴露実験に影響を及ぼす 因子に関する検討

2.1 はじめに

近年, TTS を指標として, 環境騒音の有害性を評価しようとする幾つかの試みがな されており, それらの報告例にも, 無響室を利用して自由音場に近い状態で行われたも の^{1)~3)} と残響室を利用して拡散音場に近い状態で行われたもの^{4).5)} とがある。2つの音 場には,それぞれ利点があり,たとえば,自由音場では,MAF (minimum audible field) と同様な手順で,音場音圧の設定が可能なことから,暴露の再現性を高められることや, 一つの無響室で,騒音暴露室と聴力検査室の両者を兼ねられることなどが挙げられる。他 方,拡散音場では,複数の被験者に同時に暴露が可能なため,実験を効率的に遂行できる ことや,被験者の姿勢を拘束する度合いが低いために,特に長時間の暴露に適しているこ となどが考えられる。

しかし, 騒音計による測定値が同じであっても, 実験を行う音場の相違によって, 被験 者の鼓膜前面での音圧レベルが異なっている可能性があり, 相互の結果を単純に比較する ことは難しい。また, 同じ自由音場においても, スピーカの主軸と被験者の耳のなす角度 により, 鼓膜前面での音圧は変化する⁶⁾ので, たとえば, 1 個のスピーカの回りに複数の 被験者を円弧状に並べて, 実験の効率を上げようとする試み³⁾には問題点が多いと思われ る。

次章では、残響室内において 24 時間にわたり、被験者に騒音を暴露するが、 過去に、 無響室内で行われた TTS 実験の結果の中にも、非常に有用なデータ⁷⁾があり、 これら を総合して、検討・評価することは有意義と考えられる。そのためには、音場の相違に起 因する TTS の差を明らかにする必要があるため、 無響室内と残響室内とにおいて、同 一騒音を、同一被験者に暴露する TTS 実験を行い、検討を加えた(2.2.2)。

ここで音場の測定に際しては、マイクロホンの特性に十分注意を払わねばならない。す なわち、マイクロホンの校正は、IEC^{®)}では、自由音場で平面進行波に対して行うこと とされているが、ANSI^{®)}では、拡散音場でのランダム入射波に対して行うこととされ ている。従って、自由音場では、IEC 規格のマイクロホンを使用し、拡散音場では、 ANSI 規格のものを使用するのが望ましい。たとえば、拡散音場において、IEC 規格 の自由音場用マイクロホンを用いた場合、過小な音圧レベルを測定するという不都合が生 じる¹⁰⁾。我国では、JIS¹¹⁾が、基本的には、IEC に準拠しているため、自由音場用 のマイクロホンを備えた騒音計が普及している。このため、これを屋内などの、拡散音場 に近い条件の場所での測定に使用するには、なお、検討の余地がある。しかし、状況に応 じて、騒音計のマイクロホンを交換したり、感度を切換えたりするのも繁雑である。そこ で、この問題を、聴覚に対する影響という観点から、音場音圧よりも、むしろ被験者の鼓 膜前面音圧に視点を移して、検討した(2.2.1)。本来ならば、被験者の鼓膜前面の音圧レ ベルは、プローブマイクロホン等を用いて、実耳の外耳道内で測定すべきであると思われ る。しかし、プローブの外耳道挿入は、危険を伴うことや、人体について Sham⁶⁾が実測 した結果と、音響測定用マネキンを使用して測定した結果とが、良く一致したという報告 ^{12),13)}があることも勘案して、今回は、マネキンを使用した測定に止めた。

また、8時間を越えるような長時間騒音暴露実験の場合には、被験者を拘束することか ら生じる疲労などにより、聴力域値の移動が生じる可能性も否定できない。この点を検討 するため、騒音を暴露せずに、5名の被験者の聴力域値を、24時間にわたり1時間毎に 測定した(2.3)。 この結果は、長時間騒音暴露実験の場合に、何を暴露前域値としたらよ いかという点を検討するための基礎的資料ともなる。

2.2 騒音暴露を行う音場の差が実験結果に及ぼす影響に関する検討

2.2.1 音場測定

本実験の目的は、TTS 実験を行うにあたって、被験者の鼓膜前面での暴露音の音圧レベルが、自由音場と拡散音場とで、どの程度異なるかをマネキンを用いた物理的な測定により推定することにある。

なお、文中では、無響室内での実験には、『自由音場』という用語を用い、残響室内で のそれには、『拡散音場』という用語を用いているが、いずれも、測定用のマネキンや被 験者が存在することから、定義通りの完全な音場ではなく、その音場に近い条件であるこ とを意味している。

-18-

2.2.1.1 装置

自由・拡散両音場を,それぞれ実現するために,大阪府公害監視センターに設置された 無響室(有効寸法 3.6 m×4.3 m×4.25 m)及び残響室(体積 101 m³,表面積133 m²)を使用 した。

両音場に放射する騒音としては、 ランダム雑音発生装置(B & K, 1027)より発生させた 定常白色騒音を用い、増幅器(TEAC, AE-200)で所定のレベルに調整して、スピーカより放 射した。

自由音場用,拡散音場用のマイクロホンには,それぞれ B & K 社の 4145 型及び 4144 型1インチマイクロホンを用いた。

鼓膜前面の音圧をシミュレートするために、 Zwislocki の人工耳¹⁴⁾ (Industrial Research Products, DB100; マイクロホンには B & K, 4134 を使用)を右耳の部分に内 蔵した KEMAR マネキン¹²⁾ (Knowles Electronics Manikin for Acoustic Research; Industrial Research Products, DB4004)を使用した(Fig. 2.1)。

各マイクロホンからの

出力は,測定アンプ(B & K, 2606), 1/3 オクタ ーブバンド分析器(B & K, 3348)及びマイクロコ ンピュータ(HP, 9845)を 用いて解析・記録した。

2.2.1.2 実験手順

(1) 自由音場(無響室)

無響室内にスピーカを 設置し, それから 2 m 離して, スピーカの主軸



Fig. 2.1 KEMAR manikin.

上に自由音場用1インチマイクロホンを設置した。なお,スピーカの主軸は,床面に平行で,床上 1.3 mの高さに設定した。これはマネキンの外耳道口の高さに一致させるためである。

スピーカから定常白色騒音を放射させ、上記のマイクロホンの位置で、86 dB SPL とな るようにレベルを設定した。このときのスピーカへの入力信号の大きさは、無響室におけ る測定を通じて、一定に保った。測定は、まず自由音場用マイクロホンを用いて、中心周 波数 250 Hz~12.5 kHz の 1/3 オクターブバンド分析を行った。 続いて、マイクロホン を撤去した後、マネキンを、測定側(右)の外耳道口が自由音場用マイクロホンのダイアフ ラムがあった位置に一致させ、スピーカの主軸上に設置した。実際の騒音暴露実験の条件 を考慮して、マネキンの胴体は着衣の状態とし、頭部には純毛製の帽子をかぶせた。この 状態で、同様な 1/3 オクターブバンド分析を行った。 さらに、マネキンの支持台を固定 した上で、マネキンをスピーカの主軸に正対させて、同様な測定を行った。これをマネキ ンの正中面とスピーカの主軸のなす方位角で表すと、前者は 90°、後者は 0° に相当する。

(2) 拡散音場(残響室)

残響室では、次のように室内の残響状態を2通りに変えて、音場測定を行った。また、 各条件につき、室内5地点において、125 Hz~16 kHzの残響時間を測定した。

- 条件A:室内の残響時間ができるだけ大きくなるようにした。 このときの 500 Hz~ 4 kHz における吸音力は, 2.3m²~6.7 m² であった。マネキンは裸の状態で **測**定を行った。
- 条件B:実際に騒音暴露実験を行う際には、被験者や家具が存在するため、グラスウ ールマットを室内に配置して、吸音力を増加させた。また、室内の換気も行 い、500 Hz~4 kHz における吸音力は、7.6 m²~12.0 m² となった。マネキ ンも、無響室と同様に着衣の上で、測定を行った。

なお,残響時間の測定結果を Fig. 2.2 に示した。図中の黒四角は,条件Aにおける測 定値の平均を,白四角は,条件Bにおけるそれを表している。

音場測定は,無響室と同様な白色騒音を室内に放射して,条件Aの下で,部屋の中央付 近の音圧レベルが,83 dB SPL となるように設定した。このときのスピーカへの入力信号 の大きさは,残響室における測定を通じて,一定に保った。測定は,拡散音場用マイクロ ホン,自由音場用マイクロホン,マネキンのそれぞれについて,中心周波数250 Hz~ 12.5 kHz の 1/3 オクターブバンド分析を行った。マイクロホン,マネキンの外耳道口の 位置は,共に床上1.3 m に設定した。また,室内の音場分布の影響を考慮して,室内5地 点,各地点につき,マイクロホン,マネキン共に,東西南北の4方向の計20回測定した。



Fig. 2. 2 Reverberation times of the room used for sound field measurement and noise exposure. Symbols indicate the arithmetic means of the reverberation time, and vertical bars show the standard deviations. Solid squares denote the measurements in Condition A. open

squares denote those in Condition B, and open circles denote those in the condition of exposure.

2.2.1.3 実験結果及び考察

(1) 自由音場(無響室)

Fig. 2.3 及び Fig. 2.4 の中の黒丸は、それぞれ方位角 0°,90°の場合について、マ ネキンの鼓膜前面に相当する位置における音圧レベルから、音場測定用のマイクロホンの 音圧レベルを差し引いた値を示したものである。これは、自由音場からマネキンの鼓膜相 当部分への音圧レベルの変換特性 (sound pressure level transformation)を表したもの であり、以下、マネキンの音圧レベル変換特性と称する。また、図中にハッチングで示し た範囲は、これまでに報告された、自由音場において KEMAR マネキンを用いた実験 結果^{121,131,15})</sup>を表している。

Fig. 2.3 及び Fig. 2.4 より分かるように, 自由音場では, マネキンの音圧レベル変

-21-



Fig. 2.3 Sound pressure level transformation from the free-field to the coupler microphone of KEMAR manikin with source azimuth angle of 0°. Hatched area represents the range of measurements by other workers^{12),13),15)}.



Fig. 2.4 Sound pressure level transformation from the free-field to the coupler microphone of KEMAR manikin with source azimuth angle of 90°. Hatched area represents the range of measurements by other workers^{12),13),15)}.

換特性には2つのピークがある。 第1のピークは、中心周波数 2.5 kHz 付近のものであ り、方位角 0°では 17.5 dB であるが、90°では 14.7 dB とやや低くなっている。これ に対して、 第2のピークは、中心周波数 5~6.3 kHz のものであり、方位角 0°では 13.3 dB, 90°では 17.5 dB と第1のピークとは逆の傾向を示している。 この二つのピ ークは、Burkhard and Sachs¹²⁾ が指摘しているように、 耳介も含めた有効外耳道長が、 それぞれ 1/4 波長、3/4 波長に相当する共振周波数を表しているものと思われる。 また、 今回の結果は、他の研究者の結果と比べてみても大差は認められない。

(2) 拡散音場(残響室)

Fig. 2.5 は、 拡散音場におけるマネキンの音圧レベル変換特性の平均値を、A, Bの 各残響条件ごとに示したものである。音場測定には、拡散音場用のマイクロホンを用いて いる。また、 図中にハッチングで示した範囲は、Kuhn¹⁶⁾が種々の大きさの耳介の模型を KEMAR マネキンに取り付けて、拡散音場において実験した結果を表している。

Fig. 2.5 より分かるように、 マネキンの音圧レベル変換特性は、両条件間でほとんど 差はないと言ってよい。高周波数の領域で、条件Aの方が条件Bをやや上回るが、その差 は高々 1 dB である。また、拡散音場の場合に観測されるピークは、自由音場の場合の第 1のピークに相当する中心周波数 2.5 kHz 付近のものだけである。 また、今回の成績と Kuhn¹⁶⁾の報告との間には、著明な差は認められないと言うことができる。 なお、各中心 周波数における測定値(5地点×4方向で 20 個)のばらつきの範囲は、 2~3 dB であり、 測定地点、方向による系統的な変化は認められなかった。

(3) 両音場における結果の比較

実際の騒音暴露実験を想定した場合に、鼓膜前面の音圧レベルに、両音場でどの程度の 相違があるかを推定する際の目安として、マネキンの音圧レベル変換特性を比較すること は、有用と考えられる。それを図示したものが Fig. 2.6 である。図中の黒丸は、自由音 場(無響室)で、 スピーカの主軸と暴露耳の外耳道口を一致させた方位角 90°のデータを 示している。 また白四角は、Fig. 2.5 の拡散音場(残響室)における条件Bのデータを示 したものである。 これに加えて、 拡散音場において、自由音場用マイクロホンを用いて、 測定した場合に得られるマネキンの音圧レベル変換特性を、半分が黒い四角で示した。同 様に、これも条件Bの下での測定結果である。

-23-



Center frequency (kHz)





Fig. 2.6 Comparison between the sound level transformations from the free-field and the diffuse-field to the coupler microphone of KEMAR manikin. Solid circles indicate the measurements in the free-field with source azimuth angle of 90°, open squares indicate those in the diffuse-field using the random incidence microphone, and semi-solid squares indicate those in the diffusefield using free-field microphone.

それぞれの音場に応じた特性を持つマイクロホンを用いて、各音場の音圧レベルを測定 した場合、自由音場におけるマネキンの音圧レベル変換特性は、拡散音場におけるそれを、 中心周波数 0.25~8 kHz の広い領域にわたって上回る。特に、その差は、中心周波数 4~ 8 kHz の帯域において顕著で、6.3 kHz では 9.3 dB にも及んでいる。これに対して、拡 散音場内においても自由音場用マイクロホンを使用した場合には、中心周波数 4~8 kHz における両変換特性の差はかなり小さくなる。 ただし、中心周波数 0.25~1.6 kHz の低 周波数領域での差は変らない。これは、拡散音場用マイクロホンの方が、高周波数領域で の感度を大きくしてあるためで、Brüel^{1,0)} によると、その大きさは、1インチマイクロホ ンの場合、2 kHz で 1.1 dB、5 kHz で 3.0 dB、10 kHz では 6.8 dB となっている。 今 回もこれとほぼ同じ結果を得ていることが、Fig. 2.6 より分かる。

従って、自由・拡散両音場において、音圧レベルの設定を行う際には、各音場に応じた マイクロホンを用いるよりも、両者共に自由音場用マイクロホンを用いた方が、鼓膜前面 の音圧の周波数特性の差は、少なくとも高周波数領域の部分では、より小さくなることが 推測される。これを、TTS 実験への影響という面でとらえると、以下の様になる。すな わち、特定のテスト周波数における TTS は、暴露騒音のある一定の周波数帯域(臨界帯 域と称する)内の音響エネルギーのみの影響を受け、 この臨界帯域からはずれた部分のエ ネルギーには無関係であることが、既に実験的に証明されている¹⁷¹ので、 その臨界帯域 を Fig. 2.6 に適用して、臨界帯域内音響エネルギーの音場による相違を算出することが 可能となる。 実際に、その値([自由音場における鼓膜前面音圧レベル] – [拡散音場に おける鼓膜前面音圧レベル])を概算してみたところ、Table 2.1 に示す値を得た。 両音 場共に自由音場用マイクロホンを用いた場合の方が、各音場で、それぞれに応じたマイク ロホンを用いた場合よりも、高いテスト周波数における差の絶対値は小さくなっている。

なお音場差に関しては、 ISO¹⁸⁾ が拡散音場と自由音場とで、等しいラウドネスを得 るための暴露音のレベルの補正値を勧告している。 ISO の提示した条件では、自由音場 においては、被験者は音源に対して正対することになっている。 そのため、Fig. 2.2 の 方位角 0°のデータと、 Fig. 2.4 の条件BのデータからISO の勧告値に相当する値を 算出して、図示したものが Fig. 2.7 である。黒丸が今回のデータからの算出値を、白丸 が ISO の勧告値を示している。 ただし、あくまでもこれは、鼓膜前面での暴露音のレ ベルが等しい場合には、等しいラウドネスが得られるという仮定に基づいている。 ISO の提示条件では、さらに、両耳聴・狭帯域騒音の採用といった、今回の実験条件とは、聴 覚生理機構の関与から考えて異なる面もあるが、結果は、ほぼ同様な傾向にあるとみなす ことができる。

-25-

Test frequency of TTS (kHz)	$L_{free} - L_{diff}^{*}$ (dB)	$\frac{L_{free} - L_{diff} * *}{(dB)}$
0.5	1.9	2.0
1	2.7	2.7
1.5	3.0	2.9
2	2.9	1.9
3	1.2	-0.9
4	1.8	-0.8
6	2.5	-1.3
8	6.2	0.8

Table 2.1 Differences between the critical band level

transformation from the free-field and the diffuse-field.

 L_{free} : Critical band level transformation from free-field

L_{diff}* : Critical band level transformation from diffuse-field using random incidence microphone

L_{diff}**: Critical band level transformation from diffuse-field using free-field microphone



Fig. 2.7 Differences between the sound pressure level transformation from the free-field and the diffuse-field. Solid circles indicate observed data, and open circles indicate ISO Recommendation¹⁸⁾.

2.2.2 騒音暴露実験

2.2.1 の結果によると、自由・拡散両音場において、音圧レベルの測定に自由音場用マ イクロホンを用いた場合、 鼓膜前面における暴露音の周波数特性は、6~8 kHz 付近の帯 域で、自由音場の方が拡散音場のそれを、2~3 dB 上回るものの、 2~5 kHz の帯域では、 両音場で大差ないことが推測される。本実験では、両音場において、実際に被験者に対し、 同一騒音(音場測定に自由音場用マイクロホンを使用)を暴露して、TTS を測定し、音場 の相違が TTS 実験に及ぼす影響を定量的に捉えることを、目的としている。

2.2.2.1 被験者

被験者には, 男子学生 10名(年齢 21~24歳)を採用した。各被験者の聴力域値は, 0.25, 0.5, 1, 2, 3, 4, 6, 8 kHz の各テスト周波数において, ISO (1964)¹⁹⁾ 基準の 聴力レベル(hearing level) で 20 dB 以下である。 10名の被験者の選定にあたっては, 単に正常な聴力をもつことだけではなく, オージオメトリに習熟し, かつ域値が安定して いることにも留意した。なお自由・拡散両音場での騒音暴露の比較は, 同一の被験者につ いて行った。

2.2.2.2 装置

自由音場における騒音暴露は、 京都大学衛生工学教室に設置された防音無響室(有効寸法 2 m× 2 m× 2 m)を使用した。暴露騒音は、ランダム雑音発生装置(B & K, 1024)より 発生させた定常白色騒音をイコライザ (General Radio, 1925) に通し、 0.9 kHz 以下 及び 9 kHz 以上の成分を遮断して作製し、増幅器(SONY, TA-F4)で所定のレベルに調整し て、スピーカより放射した。

拡散音場における騒音暴露は、2.2.1 で使用した残響室内で行った。暴露騒音は、同様 にランダム雑音発生装置(B & K, 1027), イコライザ(前掲)を用いて作製し,増幅器(TEAC, AE-200)で所定のレベルに調整して、4個の無指向性スピーカより放射した。

両音場における暴露音のレベルは, 自由音場用1インチマイクロホン(B & K, 4145)を 用いて, 精密騒音計(B & K, 2203)で監視した。

また,被験者の域値の測定には, 自記オージオメータ(永島医科器械, A60-C)を用いた。 レシーバ (Telephonics, TDH-39; MX41/AR クッション付)の出力音圧は人工耳(B & K, 4153)及び精密騒音計(B & K, 2203)を用いて校正した。 2.2.2.3 実験手順

(1) 暴露方法

両音場における暴露騒音の 1/3 オクターブバンド分析の結果を Fig. 2.8 に示した。 図中の黒丸は、防音無響室内における測定値を、 白丸は、残響室内 16 地点における測 定値の平均値を表している。

防音無響室の場合は、外耳道口の位置がスピーカから 1.2 m の距離になるように、右 耳をスピーカに向けて、 被験者を椅子に着席させた。Fig. 2.8 のデータは、被験者を退 室させた後、その右側外耳道口の位置で、測定したものである。

防音無響室では,被験者1 名ずつに暴露するのに対して, 残響室の場合は,室内にリク ライニングチェア等を搬入し ておき,2名の被験者に同時 に暴露した。Fig.2.8のデ ータは,室内には家具を設置 しているが,被験者のいない 状態で,測定したものである。 また,前掲のFig.2.2には, 被験者入室の状態での室内の 残響時間の測定結果もあわせ て,白丸で示した。

Fig. 2.2に示すように,残 響室内は高周波成分の残響時 間が短く,室内は完全な拡散 音場ではないが,音圧レベル の分布の標準偏差は1dB未 満であり(Fig. 2.8),音場は ほぼ均一とみなすことができ る。従って,残響室内での被



Fig. 2.8 One third octave band analysis of exposure noise. Solid circles indicate the measurement in the anechoic room. Open circles indicate the means of 16 measuring points in the reverberant room, and vertical bars show standard deviations.

-28-

験者の位置によって、暴露音の特性が異なることはないと考えられる。また、Fig. 2.8 より分かるように、防音無響室、残響室の両音場間にも、自由音場用マイクロホンで測定 した場合には、暴露音の特性に差はないと考えられる。

暴露音は、 0.9 kHz 以下及び 9 kHz 以上の成分を遮断した広帯域定常騒音であるが、 この周波数帯域は、 テスト周波数 2~8 kHz における TTS の臨界帯域¹⁷⁾を包含する。 暴露レベルは、オーバーオールの音圧レベルで 80, 83, 86, 89 dB の4条件とした。 そ れぞれの場合のスペクトルレベルは 42, 45, 48, 51 dB となった。

暴露時間は 60 min で, Fig. 2.9 に示すように, 暴露開始後 10, 20, 40, 60 min の 時点で, それぞれ域値の測定を行った。域値の測定に伴う暴露の中断時間は, 1回につき, 3.5 min である。この中断時間は暴露時間には算入していない。

前述したように残響室内で の暴露は、複数の被験者に対 して、同時に行った。ただし、 所定の暴露時間後の域値の測 定は、一人ずつ行わねばなら ないので、暴露開始前の域値 を測定した後、被験者ごとに 5 min ずつずらして入室させ て行った。室内では、リクラ イニングチェアなどに腰掛け させ、楽な姿勢をとらせた。





室内の音場はほぼ均一とみなしうるが、念のため、適宜、被験者にその位置を移動させた。 暴露は、被験者の片耳(右耳)について行い、防音無響室では、スピーカに対して暴露 耳を向けて、その位置を変えないようにさせ、 残響室内では、対耳(左耳)に終始耳栓 (Marison Health and Safety, DECI DAMP)を着用させた。

また,いずれの被験者についても,暴露実験を行った後,少なくとも 24 時間は次の 暴露実験を行わず,また,暴露レベルも低いものから順に行うようにした。なお,自由音 場における暴露実験をすべての被験者について終えた後で,拡散音場における実験に移行 した。

-29-

(2) 域値の測定

域値の測定は,防音無響室 では,同室内にて行い,残響 室では,隣接した無響室内 (前掲)にて行った。両音場と も,同一自記オージオメータ を用い,テスト周波数固定・ 断続音(断続の周波数 2 Hz)



断続音 (断続の周波数 2 Hz) Fig. 2.10 Schematic schedule of audiometry. ・レベルの変化速度 2 dB/s

の条件に設定した。 上昇法と下降法の平均値(オージオメータで自記記録した鋸歯状曲線の上下端値の平均値)を域値とした。

暴露実験開始前に, まず両耳の 0.25, 0.5, 1, 2, 3, 4, 6, 8 kHz の域値を測定し, 再び右耳の 2, 3, 4, 6, 8 kHz の域値を測定し, これを開始前域値とした。 暴露中は, Fig. 2.10 に示すように, 暴露中断 45 s 後から 30 s ごとに, 順に 2, 3, 4, 6, 8 kHz の測定を行った。なお, 2.2.1 では, 一応 0.5~1.5 kHz のテスト周波数についても検討 しているが, この帯域の TTS は, 暴露レベルをかなり高くしないと, 有意なものを得 ることが難しいので, 今回の暴露実験には含めなかった。

2.2.2.4 実験結果及び考察

(1) 暴露前域值

TTS は、暴露後の域値から暴露前のそれを差し引いた値として表すが、今回のように、 数回にわたる一連の実験を遂行するために、長期間を要する場合には、暴露前域値として、 何を用いたら良いかという点についても、検討しておくことが望ましい。このため、以下 に述べる3つのケースについて、それぞれ TTS を算出して、比較を行った。

ケース1:各回の実験の開始前域値を暴露前域値とする。

ケース2:各音場について開始前域値の平均値(n=4)を暴露前域値とする。

ケース3:全実験を通じて開始前域値の平均値(n=8)を暴露前域値とする。

各ケースについて, 得られた TTS の値を用いて, 山本・高木らの TTS の増大の 式²⁰⁾ と同様な重回帰分析を, 各テスト周波数について行った。 この TTS の増大の式 は、次式のように与えられている。

 $TTS = a(S-b)\log_{10} T + c S + d$ (2.1)

ただし, S: 暴露音のスペクトルレベル (dB)

T:暴露時間(min)

a, b, c, d: 定数

その上で,各テスト周波数に対する寄与率(重相関係数の平方)の平均値を求めたところ, ケース1で最大となった。従って,今回はケース1の方法で,各被験者の暴露前域値を決 定し,TTSを算出した。

(2) TTS の増大

各テスト周波数における 10名のTTS の平均値(以下TTS は特に断らない限り10 名の平均値をさす)の時間的変動を Fig. 2.11~2.15 に示した。 図中の左右の折線群は, それぞれ自由音場,拡散音場における TTS の増大を示している。 また,横軸の暴露時 間は対数軸である。



Duration of exposure (min)





Fig. 2.12 Growth of TTS at 3 kHz. TTSs are the mean values over ten subjects. Solid lines (left) indicate the results in the anechoic room, and broken lines (right) indicate those in the reverberant room.







Duration of exposure (min)





Fig. 2.15 Growth of TTS at 8 kHz. TTSs are the mean values over ten subjects. Solid lines (left) indicate the results in the anechoic room, and broken lines (right) indicate those in the reverberant room.
テスト周波数 2 kHz(Fig. 2.11)についてみると, TTS の値は小さく,暴露レベル, 音場による差は観測されない。暴露前域値と暴露後域値の平均値間にも, 有意水準5%での, 有意差はほとんど認められなかった。これは, このテスト周波数にとっては, 暴露音のレベルが低かったためと考えられる。従って, 以降の解析では, テスト周波数 2 kHz のデ ータは除外して取り扱う。

テスト周波数 3, 4, 6, 8 kHz (Fig. 2.12~2.15) については、それぞれ暴露時間の増加 及び暴露レベルの上昇と共に、TTS も増加する傾向がみられる。 式(2.1)を用いて重回 帰分析を行った結果は、以下の通りである。

テスト周波数: 3 kHz

自由音場 : TTS = 0.63(S-43.3)logie T-0.54S+23.5 (R=0.899) (2.2) 拡散音場 : TTS = 0.79(S-42.2)logie T-0.58S+23.9 (R=0.964) (2.3) テスト周波数: 4 kHz

自由音場 : TTS =1.05(S-42.3)log10 T-0.57S+22.9 (R=0.944) (2.4) 拡散音場 : TTS =1.13(S-40.9)log10 T-0.57S+21.2 (R=0.971) (2.5) テスト周波数:6 kHz

自由音場 : TTS =1.07(S-38.9)log10 T-0.43S+15.8 (R=0.961) (2.6) 拡散音場 : TTS =0.88(S-39.2)log10 T-0.24S+ 8.1 (R=0.956) (2.7) テスト周波数:8 kHz

自由音場 : TTS = $0.95(S-38.8)\log_{10}T-0.21S+6.1$ (R=0.985) (2.8) 拡散音場 : TTS = $1.27(S-42.0)\log_{10}T-1.02S+43.1$ (R=0.969) (2.9)

ただし, Rは, 重相関係数である。これらの重回帰式より分かるように, 今回のTTS の データは, 暴露時間の対数と暴露レベルの線形結合を用いてよく表されている。

(3) 音場の相違による TTS の差について

音場の相違による TTS の差は, Fig. 2.12~2.14 から見ると, テスト周波数 3,4 kHz については, 著明ではないが,6 kHz 以上については, 自由音場における TTS の 方が, 同レベル, 同時点における拡散音場のそれよりも大きくなり, その差はテスト周波 数が高くなると共に増大する傾向がある。 このことは, 2.2.2.4(2) の式(2.2)~(2.9)に ついても同様で, テスト周波数 3,4 kHz については,各重回帰係数の値は両音場で大差

ないが, 6 kHz 以上については, a, c, d に相当する係数に異同がみられる。

両音場における TTS の間に, 統計的に見て差があるかどうかを調べるために, 分散 分析を行った。因子として, 音場(P), 暴露レベル(Q), 暴露時間(R), 被験者(B)を選 び, 各テスト周波数毎に, 4元配置法に基づいて分析した結果を Table 2.2 に示した。

Table 2.2 には, 各要因 を行う際に分母となる要 因の自由度(φ₂), F検 定を行うためのF値を掲 載しており,有意水準5 %で有意ならば * 印を, 有意水準1%で有意なら ば ** 印をF値に付して 表示した。Table 2.2 よ り分かるように、音場と いう因子について、有意 差が観測されたのは、テ スト周波数 8 kHz につ いてのみで、6 kHz も含 めた他のテスト周波数に ついては、有意な差は認 められなかった。ただし、

の自由度(ϕ_1), F検定 Table 2.2 Results of analysis of variance for each を行う際に分母となる要 test frequency.

Source of	D.	F.	F-value	for each	test free	quency
variation	ϕ_1	ϕ_2	3 kHz	4 kHz	6 kHz	8 kHz
Р	1	9	0.46	1.21	4.46	14.55**
Q	3	27	4.54*	21.18**	20.16**	16.45**
R	3	27	6.99**	19.38**	29.34**	31.55**
$P \times Q$	3	27	1.23	0.31	0.53	2.16
$Q \times R$	9	81	4.99**	6.53**	8.08**	6.12**
$R \times P$	3	27	0.71	1.97	0.72	0.59
$P \times Q \times R$	9	81	0.82	1.11	0.66	0.70
В	9	81	19.08**	52.59**	78.50**	97.52**
$P \times B$	9	81	4.02**	14.30**	5.80**	7.06**
Q×Β	27	81	12.44**	13.00**	9.52**	11.50**
$R \times B$	27	81	2.33**	3.20**	2.34**	2.16**
$P \times Q \times B$	27	81	5.32**	5.29**	5.03**	3.46**
$Q \times R \times B$	81	81	1.05	1.64*	0.65	1.38
$R \times P \times B$	27	81	1.49	1.05	1.47	1.76*
P: Sound	field	ລ:	Exposure	level. R	: Duratio	on of

P: Sound held, Q: Exposure level, R: Duration exposure, B: Subject *: $\alpha < 0.05$. **: $\alpha < 0.01$

6 kHz については, 有意

水準を 10%とした場合には、有意な差となった。 この点は、 Fig. 2.12~2.15 や式 (2.2)~(2.9)に見られる傾向と同様である。

次に,有意差の観測されたテスト周波数 8 kHz の場合について, 音場差は暴露レベル に換算した場合,どの程度に相当するかについて検討した。具体的には,次式に示すよう な TTS の増大の式を用いて,両音場における TTS のデータについて,重回帰式を求 めた。 $TTS = a \{ (S + e \delta) - b \} \log_{10} T + c (S + e \delta) + d$

ただし, S:暴露音のスペクトルレベル(dB)

T:暴露時間(min)

 δ :自由音場では $\delta = 1$,拡散音場では $\delta = 0$

a, b, c, d, e: 定数

式(2.10)は、式(2.1)と比較すると分かるように、自由音場における暴露レベルを、 e dB だけ平行移動して減少させると、 両音場における TTS の増大が等しくなるという仮定 に基づいている。この式(2.10)へのデータの当てはめは、非線形の最小二乗法を用いて行 い、以下のような結果を得た。

 $TTS = 1.03\{(S+2.7\delta) - 41.5\}\log_{10} T - 0.50(S+2.7\delta) + 19.8$ (2.11)

つまり,自由音場用マイクロホンで測定して,同一の暴露レベルの騒音を用いた暴露実験 では,拡散音場において,自由音場における TTS と,等価な TTS を得るためには, そのレベルに 2.7 dB を加えればよいことになる。ただし,拡散音場において,拡散音場 用マイクロホンを用いてレベル設定を行った場合には,Fig. 2.6 からも分かるように,そ の数値は大きくなることが推測される。

KEMAR マネキンを用いた音場測定から得られた音場差のデータ(2.2.1) と比較して みると、テスト周波数 3, 4, 6 kHz については、2.2.1.3(3) より、それぞれ -0.9、 -0.8、-1.3 dB という小さな値が与えられており、有意な音場差が認められなかった今 回の暴露実験の結果とは、矛盾しないものと言える。 しかし、テスト周波数 8 kHz につ いては、2.2.1.3(3) では 0.8 dB という値であり、式(2.11)から得られた 2.7 dB より 小さくなる。 だが、この点については、2.2.1.3(3) における数値の算出の根拠となって いる TTS の臨界帯域の推定¹⁷⁾に採用された実験の被験者と、今回のそれとが異なるこ と、及び上記の推定がある程度の幅をもって与えられていることを勘案すれば、矛盾しな い結果だといえる。 つまり、テスト周波数 8 kHz の TTS の臨界帯域について言えば、 その中心周波数(4950 Hz)の 95%信頼限界幅の上限値は 5980 Hz、下限値は 4450 Hz であり、また、帯域幅も 95%信頼限界に 33.3±0.8 dB という形で与えられてお り¹⁷⁰、仮に中心周波数が、信頼限界の上限値付近にあるものとすると、Fig. 2.6 からも 分かるように、2.2.1.3(3) における数値は約 3 dB となり、今回の実験結果ともよく一

-36-

(2.10)

致することになる。

ここで、自由音場で行われた TTS 実験と、拡散音場で行われたそれとの、 結果を比 較する際に留意すべき点について、今回の音場測定及び騒音暴露実験から得られた知見を まとめると、以下の様になる。両音場共に、自由音場用マイクロホンを用いて、音場のレ ベル設定を行い、自由音場における暴露を暴露耳への垂直入射とした場合には、テスト周 波数 3, 4, 6, 8 kHz の TTS については、 ほぼ等価なものとして取り扱うことができ る。ただし、6 kHz 以上の TTS については、同一暴露レベルでは、 自由音場における TTS の方が拡散音場のそれよりも大きくなる可能性はあるが、これは、被験者の特性等 によって、かなり左右されるので、定量的な補正値の導出は、今後の検討に待ちたい。テ スト周波数 2 kHz 以下の TTS については、今回は、暴露レベルが低かったため、暴露 実験のデータによる裏付けは得られなかったが、マネキンによる測定結果から見ると、自 由音場の方が鼓膜前面相当部分の音圧レベルが 2~3 dB 高くなると推測される。 これは、 拡散音場において、いずれの音場用のマイクロホンを用いても大差はないであろう。

2.3 非騒音暴露時における聴力域値の変動に関する検討

2.3.1 被験者

被験者には男子学生5名(年齢 20~23歳)を採用した。各被験者の聴力域値は0.25, 0.5, 1, 2, 3, 4, 6, 8 kHz における両耳のISO (1964)¹⁹⁾基準の聴力レベル(hearing level)で 20 dB 以下である。

2.3.2 装置及び実験手順

午前 10時ないし 11時から翌日の同時刻に至るまで、24時間にわたり、1時間毎 に5名の被験者の域値を測定した。

域値の測定は,京都大学衛生工学教室に設置された防音無響室(前掲)内において,自記 オージオメータ(前掲)を用い,設定条件及び域値の決定方法は 2.2.2.3(2) と全く同様で ある。テスト周波数は, 0.5, 1, 2, 4, 6, 8 kHz である。

レシーバ(前掲)の出力音圧の校正もまた同様に行った。

被験者は、域値の測定中以外は防音無響室横の控室に待機させ、また両耳に耳栓を着用 させ、騒音に暴露される機会を可能な限り避けるように努めた。被験者の摂取するものは 弁当,茶菓をはじめ日常飲食するものであり,喫煙と飲酒は禁止した。また睡眠も禁じた。

2.3.3 実験結果および考察

各被験者の域値の変動を, テスト周波数をパラメータとして Fig. 2.16~2.20 に図示 した。 また5名の平均値についても, 同様に Fig. 2.21 に図示した。図より分かるよう に, いずれの被験者のいずれのテスト周波数においても, 域値はある範囲内で変動するが, 時間経過に伴う域値の有意な上昇は認められない(有意水準5%)。従って被験者を長時間 にわたって拘束することにより域値が上昇することはないと考えられる。

むしろ、域値が小さくなる傾向が認められるケースが見られた。これについては、実験 開始前までに生じていた TTS が、実験中に回復していった可能性が考えられる。 この 意味からすると、長時間騒音暴露実験を行う上では、実験を行うその前日頃から、被験者 の騒音暴露を極力避けて聴力を管理しておく必要があるものと思われる。

なお参考のため各被験者の域値を付録に示した(Table A.1~A.5)。



Fig. 2.16 Individual threshold measured in the experiment.

-38-



Fig. 2.17 Individual threshold measured in the experiment.



Fig. 2.18 Individual threshold measured in the experiment.



Fig. 2.19 Individual threshold measured in the experiment.



Fig. 2.20 Individual threshold measured in the experiment.



Fig. 2.21 Average threshold over five subjects in the experiment.

2.4 結論

2.3.1 では、被験者の鼓膜前面における音圧レベルを推定する目的で,自由音場(無響室)と拡散音場(残響室)における音圧レベル変換特性について, 音響測定用に設計された KEMAR マネキンを用いて, 測定・比較を行った。 さらに, 2.3.2 では, 2.3.1 の 結果を受けて, 2つの音場において, 同一被験者に同一騒音を幾つかの条件にて暴露し, TTS を測定した。

その結果、以下のことが明らかとなった。

(1) 自由・拡散両音場において、 それぞれに応じた特性を持つマイクロホンを用いて、 音場音圧レベルを設定した場合には、マネキンの音圧レベル変換特性は、自由音場の方が、 拡散音場のそれを 0.25~8 kHz の周波数領域で上回る。 特に、4~ 8 kHz の間において 顕著で、3~9 dB 程度の差が生じる。

(2) いずれの音場においても、自由音場用マイクロホンを用いて、音場音圧レベルを設 定した場合には、マネキンの音圧レベル変換特性の差は、0.25~1.6 kHz の低い周波数帯 域では、(1)の場合と異ならないが、4~8 kHz の高い周波数帯域では、-1~3 dB 程度ま で小さくなる。

(3) テスト周波数 2 kHz におけるTTS は、今回の条件(暴露レベル 80~89 dB SPL-暴露時間 60 min)では、有意なものは認められなかった。テスト周波数 3、4 kHz につい ては、自由・拡散両音場における TTS の増大の間には差は認められなかったが、 テス ト周波数 8 kHz については、 両者に有意な差があり、 その値は暴露レベルに換算して、 2.7 dB 相当分だけ、自由音場における TTS が拡散音場におけるそれを上回った。また、 6 kHz についても、有意水準5%では有意差が認められなかったが、8 kHz と同様な傾向 が見られた。

(4) (1)~(3)の結果より, 次のように言うことができる。 自由・拡散両音場において, 自由音場用マイクロホン(IEC,JIS 規格)を用いた音場測定の結果が等しければ, 鼓 膜前面の音圧レベル, ひいては内耳への dose (暴露量)は, いずれの音場においても, 同 程度とみなしうる。

(5) ただし、上記(1)~(4)の記述は、自由音場における暴露が、暴露耳を音源の方向に 向けて一致させている場合に関するものである。

また 2.3 においては、 被験者の聴力域値を、 24 時間にわたり1時間毎に測定し、長時間の拘束によっても、域値が有意に上昇しないことを確認した。

-42-

参考文献

- 1) 庄司 光,山本剛夫,高木興一, "オクターブバンド騒音による TTS の研究," 音響学会誌, 22, 340-349 (1966).
- W. D. Ward, A. Glorig and D. L. Sklar, "Dependence of temporary threshold shift at 4 kc on intensity and time," J. Acoust. Soc. Am., 30, 944-954 (1958).
- 3) 山本剛夫,高木興一,平松幸三,山野 啓, "航空機騒音によるTTS,"日本公衛誌, 22, 289-296 (1975).
- 岡田 諄,海保葉子,内藤丈士,長尾まゆみ,石井美香子,中村賢二,大藤周彦, 吉田吉紀,佐藤 茂, "騒音暴露による TTS について," Audiol. Jpn. 20, 247-259 (1977).
- W.D. Ward, E.M. Cushing and E.M. Burns, "TTS from neighborhood aircraft noise," J. Acoust. Soc. Am. 60, 182-185 (1976).
- 6) E. A. G. Shaw, "Transformation of sound pressure level from the free field to the eardrum in the horizontal plane," J. Acoust. Soc. Am., 56, 1848-1861 (1974).
- 7) 高木興一, "産業騒音の許容値に関する研究,"京都大学工学博士論文 (1968).
- 8) IEC, "Sound Level Meters," IEC 651 (1979).
- ANSI, "American National Standard Specification for Sound Level Meters," ANSI S1.4 (1971).
- P.V. Brüel, "Sound level meters-The atlantic divide," Noise Control Eng. J., 20, 64-75 (1983).
- 11) 日本工業規格, "普通騒音計," JIS C1502 (1977).
- 12) M. D. Burkhard and R. M. Sachs, "Anthropometric manikin for acoustic research," J. Acoust. Soc. Am., 58, 214-222 (1975).
- D. D. Dirks and S. Gilman, "Exploring azimuth effects with an anthropometric manikin," J. Acoust. Soc. Am., 66, 696-701 (1979).
- 14) J. J. Zwislocki, "An ear-like coupler for earphone calibration," Rep. LSC-S-9, Lab. Sensory Commun., Syracuse Univ. (1971).

-43-

- R. J. Maxwell and M. D. Burkhard, "Larger ear replica for KEMAR manikin," J. Acoust. Soc. Am., 65, 1055-1058 (1979).
- 16) G. F. Kuhn, "The pressure transformation from a diffuse sound field to the external ear and to the body and head surface," J. Acoust. Soc. Am., 65, 991-1000 (1979).
- 17) T. Yamamoto, K. Takagi, H. Shoji and H. Yoneda, "Critical band with respect to temporary threshold shift," J. Acoust. Soc. Am. 48, 978-987 (1970).
- 18) ISO, "Relation between sound pressure levels of narrow bands of noise in a diffuse field and in a frontally-incident free field for equal loudness," ISO Recommendation R454 (1965).
- 19) ISO, "Standard reference zero for the calibration of pure-tone audiometers," ISO Recommendation R389 (1964).
- 20) K. Takagi, T. Yamamoto and H. Shoji, "Permissible noise criteria for hearing conservation," 7 th Int. Cong. Acoust. Budapest, 2582, 777-780 (1970).

第3章 24時間白色騒音暴露による TTSの実験的研究

3.1 はじめに

第1章でも述べたように、16時間以上の長時間に及ぶ騒音暴露実験については、これ までに幾つか報告がある。 主なものを Table 3.1 に、その実験条件と共に整理して示し た^{1)~11)}。 これらの研究者はいずれも TTS が暴露開始後8~12時間で飽和状態に達 し、 それ以後増加しないことを見出し、 その値を漸近域値移動(asymptotic threshold shift; ATS)と呼称している。 また、この ATS と暴露音のレベルとは、ある範囲内 では直線関係にあり、その傾きの値として 1.6~2.0 dB を報告している。 しかし、これ らの研究においては、使用された暴露音の種類は非系統的で、また、暴露レベルの段階数 も寡少にすぎるため、 騒音の聴力に対する影響評価および TTS の増大の式の決定に用 いるにはなお不十分であると言わざるを得ない。

以上の点を考慮して,低レベル広帯域定常騒音を数段階のレベル範囲で,24時間にわたって被験者に暴露し,継時的に TTS を測定した。

3.2 実験方法

3.2.1 被験者

被験者には, 男子学生 10名(年齢 21~24歳)を採用した。各被験者の聴力の域値 は 0.25, 0.5, 1, 2, 3, 4, 6, 8 kHz の各テスト周波数において ISO (1964)¹²⁾ 基準の 聴力レベル (hearing level)で 20 dB 以下である。 10名の被験者の選定にあたっては, 単に聴力が正常であるということだけでなく, オージオメトリに習熟し, かつ域値が安定 しているという点にも留意した。被験者は, 実験内容をよく知っており, 実験に参加する ことに対する報酬を受けた。 Table 3.1 Experimental conditions used in the long duration noise exposure by different workers.

Reference	Exposure noi	se	Exposure level	Exposure time (h)	No. of subjects
Mills et al. (1970) ¹⁾	Octave band noise ($(f_{\rm C} = 0.5 \text{ kHz})^*$	81.5,92.5 dB SPL	29.5,48	
Millo, 0, 107/)2) Molaiol (107/)2)	Octave band noise	(300~600 Hz)	80~95 dB SFL	16	10
WEINICK (1975) ³⁾ Ward (1975) ³⁾	Octave band noise	$(f_{\rm C} = 4 \mathrm{kHz})$	75~85 dB SPL	24	Ъ
Melnick (1977) ⁴⁾	Octave band noise	$(f_{\rm C} = 4 \rm kHz)$	80, 85 dB SPL	24	6
Barry & Bilger (1977) ⁵⁾	Octave band noise	$(f_{\rm C} = 0.5, 2 \text{ kHz})$	80, 90 dB SPL	24	Ŋ
$C^{+onhancon}$ at al $(1078)^{6}$	Pink noise		85 dBA	24,48	unknown
Decomplexity of $(1078)^7$	Wide hand noise		85 dBA	16	unknown
Dellet, 55 al. (1270) Malajak (1070) ⁸⁾	Pink noise		76~85 dBA	24	10
Mills of 21 (1079) ⁹⁾	Octave band noise	$(f_{\rm f} = 0.5, 1, 2, 4 \text{ kHz})$	75~88 dB SPL	16, 24	3~12
MIIIS, C = (1) +	Wide band noise)	76~91 dBA	8, 24	$6 \sim 15$
Mills, et al. (1983) ¹¹⁾	Octave band noise	$(f_{\rm c} = 63, 125, 250 \text{ Hz})$	84, 90 dBA	8, 24	7~8

* f_c : Center frequency

3.2.2 実験手順

3.2.2.1 暴露方法

暴露騒音には、 ランダム雑音発生装置(B & K. 1027)より発生させた白色定常騒音をイ コライザ(General Radio, 1925)に通し、0.9 kHz 以下及び 9 kHz 以上の成分を遮断した 広帯域騒音を使用した。 この周波数帯域は、テスト周波数 2~8 kHz における TTS の 臨界帯域¹³⁾を包含する。 暴露レベルは、 オーバーオールの音圧レベルで 65, 70, 75, 80, 83, 86 dB の6条件とした。それぞれの場合のスペクトルレベルは 27, 32, 37, 42, 45, 48 dB となる。 暴露レベルの選定にあたっては、米国環境保護庁(EPA)が、暴露 年数 40年の場合、 テスト周波数 4 kHz における PTS を実質的に全ての人において 5 dB 以下に止めることができる定常騒音のレベルとして、65 dBA を推定していること¹⁴⁾. 及び上記 TTS の増大の式から推測すれば、 暴露レベル 86 dB の場合にも 24時間暴 露後のTTS の平均値をいずれの周波数においても 25 dB 以下に止めうると期待される ことを勘案した。暴露騒音は増幅器(TEAC, AE-200)で所定のレベルに調整した後、均一な 騒音分布が得られるように配置された4 個の無指向性スピーカ(Victor, GB-100)より暴露 室内に放射した。

実験に使用された暴露室は、大阪府公害監視センターに設置された残響室である。残響 室には拡散板が吊るされており、室内空間の体積は 101 m³、拡散板を含む壁面の表面積 は 175 m² である。部屋の残響時間を、室内に何も搬入していない場合、リクライニング チェア、テーブルなどを搬入した場合、 更に被験者を入室させた場合の3条件について、 室内 12 地点で測定した結果が Fig. 3.1 である。 測定は 1/3 オクターブバンドノイズ を用いて、中心周波数 63 Hz から 16 kHz までの範囲で行った。室内 16 地点における 暴露音の 1/3 オクターブバンド分析結果を Fig. 3.2 に示した。 この場合の測定は、室 内には家具を設置しているが、被験者の聴力保護のため被験者のいない空室の状態で行っ ている。 Fig. 3.1 の残響時間より試算したところ、被験者が入室した場合、1 kHz から 8 kHz の周波数範囲で 0.7~1.0 dB のレベル低下が推定されたが、 スペクトルの形には 大きな変化はないと考えられる。

Fig. 3.1 に示すようにこの残響室は高周波成分の残響時間が短く, 室内は完全な拡散 音場ではないが, 音圧レベルの分布の標準偏差は 1 dB 未満であり(Fig. 3.2), 音場はほ ぼ均一とみなすことができる。従って, 室内での被験者の位置によって, 暴露音の特性が 異なることはないと考えられる。

実験中は、 常時、 マイクロホン (B & K, 4145, 2619, 2606)を設置しておき暴露音のレベルを監視した。



Center frequency of 1/3 octave band noise (kHz)



Fig. 3.1 Reverberation time of the room used for exposure. Data are the arithmetic means of 12 measuring points in the room. Vertical bars show standard deviations. Open circles indicate the measurement without furniture, semi-solid circles indicate that with furniture and solid circles indicate that with furniture and subjects.

Fig. 3.2 One third octave band analysis of the exposure noise. Each point shows the mean of 16 measuring points in the room. Vertical bars show standard deviations.

編露時間は 24時間で Fig. 3.3 に示すように暴露開始後0.5, 1, 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8, 10, 12, 14, 20, 22, 24 時間の時点でそれぞれ 域値の測定を行った。域値の測定に 5 min 又は 10 min で,合計 85 min である。この中断時間は暴露時間に は算入していない。

暴露は残響室内で3ないし5名の 被験者に対し、同時に行った。

被験者は、暴露開始前の域値を測 定した後, 被験者ごとに 5 min ず つずらして残響室に入れ、騒音に暴 露した。室内では、リクライニング チェアなどに腰掛けさせ、楽な姿勢 をとらせた(Fig. 3.4)。室内の音場 はほぼ均一とみなしうるが、念のた め時宜被験者にその位置を移動させ た。

被験者の摂取するものは弁当、茶 菓をはじめ日常飲食するものであり, 喫煙と飲酒は禁止した。また、睡眠 は暴露開始後14~20時間の間に とらせるようにした。



伴う暴露の中断時間は、1回につき Fig. 3.3 Schematic schedule of noise exposure. Open area represents noise exposure, and solid area represents 5-min-off-time or 10min-off-time for audiometry. Total exposure time is 24 h. Sum of the off time for audiometry is 85 min.



Fig. 3.4 A view of inside reverberant room.

暴露は被験者の片耳(右耳)について行い,対耳(左耳)には終始耳栓 (Marison Health and Safety, DECI DAMP)を着用させた。また、被験者は暴露実験を行う前日から実験施設 の近くの宿舎に滞在し、耳栓を着用するなどして、可能な限り騒音暴露の機会を避けるよ うにした。

3.2.2.2. 域値の測定

域値の測定は,残響室に隣接 した無響室内において自記オー ジオメータ(永島医科器械,A60-C)を用い,固定周波数・断続音 (断続の周波数 2 Hz)・レベル の減衰速度 2 dB/s の条件に設



Fig. 3.5 Schematic schedule of audiometry.

定して行い,上昇法・下降法の平均値(鋸歯状曲線の上下端値の平均値)を域値とした。

レシーバ(Telephonics, TDH-39, MX41/AR クッション付)の出力音圧は人工耳 (B&K, 4153)及び精密騒音計(B&K, 2203)を用いて校正した。

暴露実験開始前に、まず両耳の 0.25, 0.5, 1, 2, 3, 4, 6, 8 kHz の域値を測定し、次 に左耳に耳栓を装着後 30 min で再び右耳の 2, 3, 4, 6, 8 kHz の域値を測定し、 これ を開始前域値とした。暴露中は Fig. 3.5 に示すように暴露中断 45 s 後から 30 s ごと に、順に 2, 3, 4, 6, 8 kHz の測定を行った。暴露終了 τ min の時点における TTS を TTS₇ と記す慣例に従えば、各々 TTS₁, TTS_{1.5}, TTS₂, TTS_{2.5}, TTS₃ を測定したことになる。

3.2.3 対照実験

第2章 2.3 において, 騒音を暴露せずに 24時間に渡り, 被験者の域値を測定した。 その結果,長時間にわたって被験者を拘束しても,時間の経過に伴う域値の有意な上昇は 認められなかった。しかし,数 dB の範囲内で域値は変動するので,8時間を越えるよう な長時間騒音暴露実験を行う上で,実験前の1回限りの域値測定をもって,暴露前域値と するよりも,その被験者の騒音非暴露時の平均的な域値をそれに充てる方が合理的である と考えられる。

そこで、そのようなデータを得るため、今回も対照実験として騒音を暴露せずに24時間に渡り、10名の同一被験者の域値の変動を測定した。居住空間、測定時間、測定周波数などの諸条件は暴露を行う場合と全く同様である。ただし耳栓は両耳に着用して、域値の測定時のみ取り外すようにした。

3.3 実験結果

3.3.1 対照実験

対照実験で得られた10名の域値を,各測定時点ごとに算術平均した値を Fig. 3.6 に 示す。縦軸は ISO (1964)¹²⁾ 基準の聴力レベル (hearing level)である。 今回もいずれ のテスト周波数においても,時間の経過に伴う域値の平均値の有意な上昇は認められなか った (有意水準5%)。従って,被験者を長時間にわたって拘束することにより,域値が上 昇しないことがここでも立証された。



Fig. 3.6 Average threshold measured in the control experiment. Circles indicate the mean values of hearing level (ISO) over ten subjects.

3.3.2 TTS の増大

TTS は暴露後の域値から暴露前のそれを差し引いた値として表すが, 今回のように, 1回の暴露が長時間に及び, かつ数回にわたる一連の実験を遂行するために相当長期間を 要する場合には,前述したように,各暴露実験前の1回限りの域値測定をもって,暴露前 域値とするよりも,その被験者の騒音非暴露時の平均的な域値をそれに充てる方が合理的 であると考えられる。従って6個の開始前域値と,対照実験で得られた 16 個の域値と の,計 22個の平均値を暴露前域値とした。

各テスト周波数における 10名の TTS の平均値 (以下 TTS は特に断らない限) 10名の平均値をさす)の時間的変動を Fig. 3.7~3.11 に示した。

テスト周波数 2 kHz(Fig. 3.7)についてみるとTTS の値は小さく、暴露レベルによっ て顕著な差が認められない。しかし暴露時間が8時間を越えた場合においては、暴露レベ ルが 65 dB SPL もしくは 70 dB SPL で、かつ暴露時間 22時間の場合を除いて有意な TTS が生じた(ここで有意な TTS とは暴露前域値と暴露後域値の平均値間に、有意水 準5%で有意差が認められることを言う。以下同様)。



Fig. 3.7 Growth of TTS at 2 kHz. TTSs are the mean values over ten subjects.

-52-



Fig. 3.8 Growth of TTS at 3 kHz. TTSs are the mean values over ten subjects.



Fig. 3.9 Growth of TTS at 4 kHz. TTSs are the mean values over ten subjects.



Fig. 3.10 Growth of TTS at 6 kHz. TTSs are the mean values over ten subjects.



Fig. 3.11 Growth of TTS at 8 kHz. TTSs are the mean values over ten subjects.

テスト周波数 3, 4, 6, 8 kHz(Fig. 3.8~3.11)については, TTS の値自体は異なる が, 増大曲線(growth curve)の形は似通っている。すなわち, TTS は暴露開始と共に増 大し, 暴露時間8時間前後で増加傾向が鈍化し, それ以降ではTTS はほぼ一定か, 増大 してもその増加量は大きくない。また, 75 dB SPL 以上の暴露レベルでは, レベルの増加 に伴い TTS の値も増加する。65 dB SPL と 70 dB SPL については, 暴露レベルによっ て著明な差が認められなかった。

しかし、24時間暴露後の TTS は今回測定した全テスト周波数において、65 dB SPL といった低い暴露レベルをも含めてすべて有意であった。 暴露レベルが 65 dB SPL, 70 dB SPL といった低レベルでも暴露時間が8時間を越えると、 テスト周波数 3, 4, 6, 8 kHz において、TTS の平均値が 5 dB に近く、時に 5 dB を越えることがある。これは 前記 EPA¹⁴⁾の推定したレベル 65 dBA にあってもなお、住民の一部には聴力損失を生 じるものが存在する可能性を示唆する。

参考のため, 対照実験 及び 暴露実験中 の各被験者の聴力レベルの値を付録に示した (Table A. 6~A. 15)。

3.3.3 漸近域值移動(ATS)

漸近域値移動(以降 ATS と略記する)の値とそのレベルに達するために要する時間に ついては,現在まで幾つかの報告がある^{3),4),9)}。しかし,それぞれの値を求める方法は, 研究者によって異なり,統一されていない。また,各々の研究者が採用した算出方法の根 拠も明記されていない。

そこで今回は,得られた TTS の値に次式を適用し,パラメータの値から ATS の推 定値を定義することにする。

 $TTS = K\{1 - \exp(-t/T)\}$

(3, 1)

ただし, *K*: ATS の推定値(dB)

t:暴露時間(h)

T:時定数(h)

この方法により算定した ATS の推定値を縦軸に, テスト周波数を横軸にとり図示し たものが Fig. 3.12 である。ただしテスト周波数 2 kHz, 暴露レベル 70 dB SPL の場合 については TTS の値がばらつき, 式 (3.1)の適用が困難であるため, 20 時間から 24 時間までの暴露時間における TTS の算術平均をもって暫 定的にATS の推定値として 図中に示した。また、このよ うにして求めたATS の値を Table 3.2 に示した。図より 分かるように暴露レベル 75 dB SPL 以上では、 ATS の 推定値は、 テスト周波数 4 kHz 及び 6 kHz において最 大となる。

また,式の上からはTTS がATS のレベルに達するた めに要する時間は無限大とな るので、 その代表値として、 時間を充てることとする。 こ の値は式(3.1)から時定数を用

Table 3.2 Values of asymptotic



Kの値の 95%に達する暴露 Fig. 3.12 Asymptotic threshold shifts plotted against test frequency.

Table 3.3 Time in hours after onset

いて T1n20=2.966 Tと表される。Table 3.3 はこの値を整理したものである。

threshol Exposure	at whi	ich T	TS re T	eaches	s asys	aptote	e. 					
level (dB SPL)	2	3	4	6	8	level (dB	SPL)	2	3	4	6	8
65	2.8	4.4	3.7	8.2	4.2	65		9.4	14.6	18.5	46.0	24.1
70		4.9	2.7	5.0	4.8	70			7.1	1.6	10.6	24.5
75	5.8	8.2	8.9	9.5	7.1	75		14.3	11.6	17.1	14.9	15.5
80	5.0	9.4	11.2	13.1	11.9	80		3.2	7.6	12.1	13.4	32.4
83	5.4	11.9	16.2	17.5	14.2	83		14.0	12.0	8.1	7.0	13.5
86	8.0	14. 3	21.6	21. 8	17.6	86		28.6	13.6	7.3	6.8	8.4
···:TTS da	ta wei	re not	t fit	ted	:	: TTS	5 dat	a we	re no	t fit	ted	

by Eq. (3.1).

by Eq. (3.1).

テスト周波数 2 kHz・暴露レベル 70 dB SPL の場合については同様な方法で式(3.1)から 値を決定することができなかった。 表より分かるようにその値は 1.6~46.0 時間の範囲 にばらついているが,テスト周波数 4,6,8 kHz については暴露レベル 75 dB SPL 以上 では,暴露レベルの増加に伴い減少する傾向がみられたが,テスト周波数による差は著明 でない。

3.4 考察

3.4.1 TTS の増大

長時間にわたる騒音暴露実験に関する既往の報告^{3),4),9)} において、TTS が特定の時 間以降 ATS のレベルに達してそれ以上ほとんど増加しないことが報告されている。 そ の時間は、Ward³⁾、Melnick⁴⁾ によると8~12時間、 また、Mills、*et al.*9) によると 8時間である。 今回の実験でも、Fig. 3.7~3.11 から明らかなように、TTS には漸近 値(ATS)が存在することが分かる。 ATS のレベルに達するまでに要する時間は 1.6 ~46.0 時間の範囲で大きくばらついているが、TTS の成長曲線が比較的滑らかな条件 (テスト周波数 3~8 kHz、暴露レベル 75 dB SPL 以上)についてみれば、6.8~32.4 時間 の範囲であり、 かつテスト周波数 4、6、8 kHz において暴露レベルの増加に伴い減少す る傾向がみられた。しかし、その関係を定量的に把握する実験式を、今回のデータのみに 基づいて作成するには、若干無理が伴う。

3.4.2 ATS と暴露レベルとの関係

Mills, et al.⁹)は、ATS と暴露レベルとは、特定のレベル以上では直線関係にある と報告し、その傾きとして 1.7 dB/dB という値を与えている。 ほかには Ward³⁾、 Melnick⁴⁾、Barry and Bilger⁵⁾もそれぞれ 1.6~2.0 dB/dB、1.6 dB/dB、1.7 dB/dB と いう値を報告している。暴露音の種類が異なるので、今回の成績と他の研究者の成績とを 直接比較することは、一般には困難と考えられる。 しかしながら、Ward³⁾、Melnick⁴⁾、 Mills、et al.⁹⁾らが暴露音として用いた中心周波数 4 kHz のオクターブバンドノイズは、 テスト周波数 6 kHz におけるTTS の臨界帯域¹³⁾をほぼ包含していると推定されるので、 暴露レベルをスペクトルレベルに換算することにより両者を比較することが可能である。 Fig. 3.13 は, テスト周波数 6 kHz におけるATS について、 今回のデータと共に Ward³⁾, Melnick⁴, Mills, et al.⁹ らのデータを図示したものであ る。ただしWard³⁾のデータでは、 テスト周波数は 5.6 kHzである。 今回得られた ATS の値は、 Melnick⁴⁾ $\stackrel{\text{\tiny (Mills, et al. 9)}}{\longrightarrow}$ の値よりも、Ward³⁾のそれに近 い。このようなデータにおける 差の要因としては, 民族差, 性 差、実験者間の差、単なる被験 者の差などが考えられるが、い ずれであるかは確定しにくい。

また,図中の実線は今回の実 験データのうち暴露レベル70~ 86 dB SPL (スペクトルレベル 32~48 dB)のデータを用いて求 めた回帰直線である。 傾きは 1.0 dB/dB であった(相関係数



Fig. 3.13 The relation between asymptotic threshold shift at 6 kHz and spectrum level of the exposure noise. Solid line is the best fitted line to the present data. Slope of the line is 1.0 dB/dB.

0.989)。同様に, テスト周波数 3, 4, 8 kHz について求めた傾きの値は, 0.55 dB/dB. 1.1 dB/dB, 0.81 dB/dB であった(相関係数はそれぞれ 0.983, 0.978, 0.990)。 いずれも Nard³⁾, Melnick⁴⁾, Mills, *et al*⁹⁾. の得た値よりも小さい。

3.4.3 山本 · 高木らの TTS の増大の式との比較

山本・高木らは,以前 85,90,93,95 dB SPL の白色騒音を暴露音として,暴露時間 8時間の騒音暴露実験を行い,0.5,0.8,1,1.5,2,3,4,6,8 kHz のTTS の増大の 式を求めた¹⁵)。Fig. 3.14 は一例として,テスト周波数 4 kHz の場合について,暴露時 間8時間の場合の今回の TTS の実測値と,山本・高木らが求めたTTS の増大の式¹⁵) から得た値を比較して図示したものである。横軸は暴露レベルをスペクトルレベルで表示 してある。図において白丸は今回の成績を、実線は計算値を示す。なお、山本・高木らは 4 kHz のTTS の増大の式を次式で表している。

 $TTS = 1.36(S - 41.9)\log_{10} t - 0.45S + 18.7$ (3.2)

ただし、S: スペクトルレベル (dB)

t:暴露時間 (min)

スペクトルレベル 48 dB つまりオーバーオールの音圧レベル 86 dB SPL では、今回の 成績と計算値とがよく一致しているが、それ以下の暴露レベルでは明らかに傾きが異なり、 実測値は計算値を上回っている。

この計算値は、上記 TTSの 増大の式において暴露レベルと TTS とは直線関係にあると仮 定して算出されている。 また、 スペクトルレベル 47 dB 以下 ではTTS の増大の式を決定す る成績を得た実験条件のスペク トルレベルをはずれ、TTSの 計算値は外挿した値に相当する。 Fig. 3.14 は, 暴露レベルを量, TTS を効果とする、量-効果関 係(dose-effect relationship) を表している。TTS に限らず、 量-効果関係は、一般にS字状を 呈するといわれるが,Fig. 3.14 レベル及び中レベルの範囲では) その傾向が認められる。高レベ ルの暴露実験に関する資料はな お不足ではあるが、人体による



においても同様に, (ことに低 Fig. 3.14 The relation between TTS at 4 kHz after レベル及び中レベルの範囲では) 8 h exposure to noise and spectrum level of その傾向が認められる。高レベ noise. The solid line shows the TTS calculated ルの暴露実験に関する資料はな from the equation of TTS growth reported by お不足ではあるが、人体による Takagi, et al¹⁵⁾.

実験の場合はやむを得ない。 また, Mills, et al.⁹⁾ も特定のレベル以下では低レベルへ 向かって ATS が 0 dB に漸近する曲線を描くことを報告しており, これも同様の現象 と考えられる。

以前と今回の両実験条件を比較すると、山本・高木らの実験^{13),15)} は無響室内での自 由音場に近い形での暴露であるのに対し、今回は残響室内での拡散音場に近い形での暴露 である。この点については、 第2章 2.2 において、自由音場用マイクロホンを備えた騒 音計でのレベルのモニタリングで同じ数値を示せば、被験者の鼓膜前面での音響エネルギ ーは、ほぼ等しくなることが既に判明している。Fig. 3.14 において、両実験データの整 合性が良いことも、またこれを裏付けている。

3.5 結論

白色騒音の 0.9 kHz 以下及び 9 kHz 以上の成分を遮断して作成した広帯域定常騒音を, 残響室内で 10名の被験者に 24時間にわたり暴露した。暴露音のレベルを 65~86 dB SPL の範囲で6段階に変化させて,テスト周波数 2,3,4,6,8 kHz における TTS を 被験者の片耳について測定し,以下の結論を得た。

(1) 65 dB SPL という低い暴露レベルでも、24 時間暴露後には2,3,4,6,8 kHz の 全テスト周波数において、有意な TTS が観測された。

(2) TTS の増大 に 1 次遅れ系の指数関数を適用し, 飽和値を漸近域値移動 (ATS)と した。テスト周波数 3, 4, 6, 8 kHz において, ATS の値は暴露レベルが 65 dB SPL の場合, それぞれ 4.4, 3.7, 8.2, 4.2 dB, また, 暴露レベルが 86 dB SPL の場合, そ れぞれ 14.3, 21.6, 21.8, 17.6 dB であった。ATS と暴露レベルとは, ほぼ直線関係 にあり, その傾斜はテスト周波数 3, 4, 6, 8 kHz についてそれぞれ 0.55, 1.1, 1.0, 0.81 dB であった。

(3) 得られたデータに指数関数を適用し、ATS の 95%に到達する暴露時間をもって、 ATS のレベルに達するために要する時間を求めたところ、1.6~46.0 時間の範囲にばら ついた。テスト周波数 4, 6, 8 kHz については、暴露レベル 75 dB SPL 以上で、暴露レ ベルの増加に伴う減少傾向がみられた。テスト周波数による差は顕著でなかった。

(4) 従来の TTS の増大の式による計算値との比較を試みたところ,暴露レベル 86 dB SPL では今回の実測値と計算値とで良い一致をみたが,83 dB SPL 以下のレベルではいず れも実測値が計算値を上回り,暴露レベル(量)と TTS (効果)との量-効果関係がS字状 になることが示唆された。

-60-

参考文献

- J. H. Mills, R. W. Gengel, C. S. Watson and J. D. Miller, "Temporary changes of the auditory system due to exposure to noise for one or two days," J. Acoust. Soc. Am. 48, 524-530 (1970).
- W. Melnick, "Human temporary threshold shift from 16-hour noise exposures," Arch. Otolaryngol. 100, 180-189 (1974)
- W. D. Ward, "Studies of asymptotic TTS," Conference No. 171, Proceedings, Aerospace Medical Panel Specialists Meeting, Advisory Group of Aerospace Research and Development (AGARD), NATO, Tronto (1975).
- 4) W. Melnick, "Temporary threshold shift following 24-hour noise exposure," Ann. Otol. Rhinol. Laryngol. 86, 821-826 (1977).
- J.P. Barry and R.C. Bilger, "Asymptotic threshold shift," J. Acoust. Soc. Am. 62(S1), S93 (1977).
- 6) M. R. Stephenson, C. W. Nixon and D. L. Johnson, "Growth and recovery of temporary threshold shifts from 24 hour continuous, 48 hour continuous, and 48 hour intermittent noise exposure," J. Acoust. Soc. Am. 64(S1), S108 (1978).
- T. Bennet, G. Bienvenue, A. Anthony and P. Michael, "Procedures for characterizing certain effects of prolonged noise exposure," J. Acoust. Soc. Am. 63 (S1), S64 (1978).
- W. Melnick, "Lower intensity limits of noise which produces measurable TTS following 24-h exposure," J. Acoust. Soc. Am. 65(S1), S117 (1979).
- 9) J.H. Mills, R.M. Gilbert and W.Y. Adkins, "Temporary threshold shifts in humans exposed to octave bands of noise for 16 to 24 hours," J. Acoust. Soc. Am. 65, 1238-1248 (1979).
- J. H. Mills, W. Y. Adkins and R. M. Gilbert, "Temporary threshold shifts produced by wideband noise," J. Acoust. Soc. Am. 70, 390-396 (1981).
- 11) J.H. Mills, J.D. Osguthorpe, C.K. Burdick, J.H. Patterson and B. Mozo, "Temporary threshold shifts produced by exposure to low-frequency noises," J. Acoust. Soc. Am. 73, 918-923 (1983).

-61-

- 12) ISO, "Standard reference zero for the calibration of pure-tone audiometers," ISO Recommendation R 389 (1964).
- 13) T. Yamamoto, K. Takagi, H. Shoji and H. Yoneda, "Critical band with respect to temporary threshold shift," J. Acoust. Soc. Am. 48, 978-987 (1970).
- 14) Environmental Protection Agency, "Information on levels of environmental noise requisite to protect public health and welfare with an adequate margin of safety," 550/9-74-004 (1974).
- 15) K. Takagi, T. Yamamoto and H. Shoji, "Permissible noise criteria for hearing conservation," 7th Int. Cong. Acoust. Budapest, 25S2, 777-780 (1970).

第4章 低レベル長時間騒音暴露にまで 適用可能なTTSの実験式の検討

4.1 はじめに

山本・高木らの TTS の増大の式¹¹(以降,従来の式と称する)は, 主として,産業騒 音暴露による聴力への影響評価を目的として作成されたものであり,暴露時間8時間まで の,比較的高レベルの定常騒音暴露に適用し得るものである。ただ,環境騒音のような低 レベル長時間暴露にまで,従来の式を適用するには,その導出の基礎となった実験条件 (暴露レベル 85 dB SPL 以上,暴露時間8時間以下)²¹から見て,幾分無理があると考え られる。暴露レベル 83 dB SPL 以下の低レベル暴露では,TTS の実測値が従来の式に よる計算値を上回ることを第3章において既に述べた。従って,環境騒音暴露による聴力 への影響を検討するためには,低レベル長時間騒音暴露実験のデータに基づいた TTS の予測式を作成し,それを適用する方が望ましい。また,産業騒音暴露の場合でも,特定 のレベル以下となる時間を off-time として無騒音と同様に見なす従来の取扱いよりも, これを低レベルの騒音に暴露されている時間として取扱った方が,より合理的な評価が可 能になる。

第3章では TTS の予測式の応用範囲を拡張する目的で, 低レベル広帯域定常騒音を, 数段階のレベル範囲において, 24 時間にわたって被験者に暴露し, 継時的に TTS を 測定した。さらに,得られたデータと,従来の式の基礎となったデータとの比較のために, 騒音暴露の際の音場差が,実験結果に及ぼす影響については, 第2章 2.2 において検討 した。

以上の結果に基づいて, 低レベル長時間暴露にまで適用可能な TTS の増大の予測式 を導出することが,本章の目的である。

これまでに TTS の増大の式として, 種々の関数形を当てはめる試みがなされてきた。 従来の TTS の増大の式は, 暴露レベルと暴露時間の対数との線形結合として, 次のよ うな重回帰式で表されている¹⁾。 $TTS_{2}(S, t) = a(S-b)\log_{10} t + c S + d$ (4.1.1)

ただし、TTS2:暴露終了後 2 min 休止時の TTS (dB)

S: 暴露音の TTS の臨界帯域³⁾の中心周波数におけるスペクトルレベル(dB)

t:暴露時間(min)

a, b, c, d: テスト周波数によって異なる定数

TTS の増大を暴露時間の対数の1次式とする同様な取扱いは、Ward, et al.⁴⁾も提案した。

また, TTS には漸近値 (asymptotic threshold shift, ATS)が存在するという仮定 の下に, 1次遅れ系の指数関数を充てる試みも見られた。 Mills, *et al.*⁵⁾は, 長時間騒 音暴露実験の結果に, 次式を当てはめた。

$$TTS(t) = K\{1 - \exp(-t/T)\}$$
(4.1.2)

ただし, K: ATS (定数, dB)

T:時定数

さらに、Keeler⁶, は、式(4.1.2)を組み合わせて、次式を提案している。

TTS
$$(t) = K_{f} \{1 - \exp(-t/T_{f})\} + K_{m} \{1 - \exp(-t/T_{m})\} + K_{s} \{1 - \exp(-t/T_{s})\}$$
 (4.1.3)

ただし, K_{f}, K_{m}, K_{s} : 定数。 $K_{f} + K_{m} + K_{s} = ATS$ となる。

T_f, T_n, T_s: 時定数。 添字 _{f, n, s} は, それぞれ増大の速い(fast), 中程度 (medium), 遅い(slow)成分を表すものである。

また, Maslen⁷ は, 騒音暴露前後の聴力域値の音圧の差が, 1次遅れ系の指数関数で増加すると仮定し, 次式を導出している。

TTS
$$(t) = 20 \log_{10} \{1 + (10 K/20 - 1) (1 - \exp(-t/T))\}$$
 (4.1.4)

ただし, K, Tは, 式(1.2)と同様である。

以上の関数形などを参考にして、以降の検討を進めることにする。

4.2 暴露時間と TTS の増大に関する検討

4.2.1 検討の対象とした実験データ

第3章の 24時間白色騒音暴露実験で得られた10名の被験者の TTS の平均値につ いて、種々の関数形を当てはめた。第3章の実験条件は、Table 4.1 に掲げる通りである。 暴露終了後 τ min の時点における TTS を、TTSr と記す慣例に従えば、テスト周波数 2、3、4、6、8 kHz の TTS は、おのおの TTS1、 TTS1.5、 TTS2、TTS3、 TTS2.5、TTS3 を測定したことになる。 なお、テスト周波数 2 kHz については、実 験で得られた TTS の値が小さいため、検討の対象から除外した。

Table 4.1 Experimental conditions used in 24 h noise exposure in Chapter 3.

Subject	10 male students						
Sound field	Diffuse-field (in a reverberant room)						
Exposure noise	White noise						
Duration of exposure	24 h						
Exposure level	65, 70, 75, 80, 83 and 86 dB SPL						
	(27, 32, 37, 42, 45 and 48 dB in spectrum level)						
Test frequency	2, 3, 4, 6 and 8 kHz						
Time of audiometry							
after on-set of exposure	0.5,1,2,3,4,5,6,7,8,10,12,14,20,22 and 24 h						

4.2.2 検討した関数形

検討した関数形は, Table 4.2 に示す通りである。 式(4.2.1)は, 1次遅れ系の指数関 数,式(4.2.2)は双曲線関数,式(4.2.3)は,式(4.1.4)と同一であり, Maslen⁷⁾の提案し た式であり, 騒音暴露前後の域値の音圧差が, 1次遅れ系の指数関数で増加するものを dB 表示したものである。式(4.2.4)は,従来の式と同じく対数式,式(4.2.5)は,logistic 曲線を表し, 式(4.2.6)は,原点を通過するように修正した logistic 曲線を表している。 このうち, ATS が存在するのは, 式(4.2.1),(4.2.2),(4.2.3),(4.2.5),(4.2.6)である。 暴露時間 *t*=0 の時点において, TTS = 0となる, つまり, 原点を通過するのは, 式 (4.2.1), (4.2.2), (4.2.3), (4.2.6)である。

Table 4.2 Forms of functions of TTS growth investigated in this chapter.

$F(t) = K\{1 - \exp(-t/T)\}$	(4. 2. 1)
$F(t) = K \tanh(t/T)$	(4. 2. 2)
$F(t) = 20\log_{10} \left[1 + (10^{K/20} - 1) \left\{1 - \exp(-t/T)\right\}\right]$	(4.2.3)
$F(t) = a \log_{10} t + b$	(4.2.4)
$F(t) = a \log_{10}(t+1) + b$	(4.2.4')
$F(t) = K/\{1 + mexp(-t/T)\}$	(4.2.5)
$F(t) = K\{1 - \exp(-t/T_1)\}/\{1 + \max(-t/T_2)\}$	(4. 2. 6)

t: Duration of exposure

K: Asymptotic threshold shift (constant)

 T, T_1, T_2 : Time constants

a, b, m : Constants

4.2.3 結果及び考察

各テスト周波数について、暴露レベルごとに、最小二乗法によって、Table 4.2 の関数 形を当てはめた場合の残差平方和(n=15)を、Table 4.3 に示す。表中、最右列の数値 は、各暴露レベルの残差平方和を、一つの関数形について合計したものである。この数値 の大小で比較すると、式(4.2.6)の場合に最小となり、式(4.2.3)、(4.2.4)、(4.2.5)の場合、 テスト周波数によって順位は異なるが、同程度の大きさとなる。 次いで、式(4.2.1)、 (4.2.2)の順に大きな値をとっている。テスト周波数 4 kHz、暴露レベル 86 dB SPL(スペ クトルレベル S=48 dB)の場合について、最小二乗法で得られた各関数形の最適曲線を、 実験データとともに図示したものが、Fig. 4.1、Fig. 4.2 である。 図より、式(4.2.3)、 (4.2.6)が、実験データに良く追随する曲線であることが分かる。 これは、Table 4.3 の 結果とも一致している。

Test			Expo	sure lev	el (dB	SPL)		
freq.	F(t)	65	70	75	80	83	86	Total
3 kHz	Eq. (4.2.1)	11.24	16.56	14.13	12.16	8.40	13. 38	75.87
	Eq. (4.2.2)	10.86	17.36	16.61	15.98	13.16	19.00	92.97
	Eq. (4.2.3)	11.47	15.63	13.37	9.07	5.85	8.22	63.61
	Eq. (4.2.4)	13.64	10.71	13.88	5.03	5.38	10.24	58.88
	Eq. (4.2.5)	10.58	11.07	15.65	10.68	12.46	21.45	81.89
	Eq. (4.2.6)	10.62	8.66	12.11	3.94	5.04	10.49	50.86
4 kHz	Eq. (4.2.1)	12.26	5.63	3.96	7.37	14.00	30.28	73.50
	Eq. (4.2.2)	11.06	5.79	4.59	12.04	23.96	47.00	104.77
	Eq. (4.2.3)	12.60	5.58	4. 23	4. 98	7.34	11.19	45.92
	Eq. (4.2.4)	14.12	3.96	6.68	4.83	14.37	15.13	59.09
	Eq. (4.2.5)	8.86	3.70	5.46	7.41	8.75	28.12	62.30
	Eq. (4.2.6)	8.85	3.71	3.69	3. 38	4.50	9. 21	33. 34
6 kHz	Eq. (4.2.1)	16.47	26.35	9.42	41.04	67.95	47.37	208.60
	Eq. (4.2.2)	15.94	26.97	11.96	53.55	86.30	70.18	264.90
	Eq. (4.2.3)	16.71	26.30	8.34	30.29	38.34	14.04	134.02
	Eq. (4.2.4)	28.76	27.37	9.12	20.94	18.53	9.65	114.37
	Eq. (4.2.5)	12.13	27.17	6.80	20.41	23.69	14.76	114. 45
	Eq. (4.2.6)	12.22	25.77	5.93	14.24	14.76	6.37	79.29
8 kHz	Eq. (4.2.1)	12.67	16.88	11. 75	8.82	38.43	22.69	111. 24
	Eq. (4.2.2)	12.96	17.39	13.56	12.02	52.48	35.54	143. 95
	Eq. (4.2.3)	12.61	16.72	11.16	7.09	26.10	8.22	81.90
	Eq. (4.2.4)	12.84	16.23	10.15	16. 72	17.46	4.72	78.12
	Eq. (4.2.5)	10.14	10.18	11.28	7.32	16.77	10.54	66. 23
	Eq. (4.2.6)	9.99	10.28	8.97	3.78	10.54	3.78	47.34

Table 4.3 Comparison of the sum of square residuals' between the functions presented in Table 4.2 (The value TTS=0 at t=0 not used for calculation).

* The number of data for each entry is 15.

** Sum of the value for each exposure level.



Duration of exposure (h)





Duration of exposure (h)



ここで、式(4.2.4)、(4.2.5)は、原点を通過しない関数形である。 定義上、暴露時 間 t=0 の時点では、 必ず TTS は0とならなければならないので、 原点 (t=0, TTS = 0)を含まないデータ群に良く追随していたとしても、 これらの式は、TTS の 予測式としては、 合理性に欠けると考えられる。 そこで、各暴露レベルについて、原点 (t=0, TTS = 0)を一組のデータとして含めた上で、同様に関数形を当てはめた結果 を Table 4.4 に示す。 表中の数値は、Table 4.3 と同じく、残差平方和(n=16)であ る。なお、式(4.2.4)の場合、 $\log_{10}t$ が、 t=0 において、負の無限大となることを避け るため、Table 4.2 の式(4.2.4')のように修正したものについて当てはめた。式(4.2.1)、 (4.2.2)、(4.2.3)、(4.2.6)の場合は、原点を通過する関数形であるため、 残差平方和の値 は、Table 4.3 と同一になるので省略した。表より分かるように、式(4.2.4')、(4.2.5)と もに、残差平方和の値は、Table 4.3 に比べて大きくなる。

Table 4.4 Comparison of the sum of square residuals' between the functions presented in Table 4.2 (The value TTS=0 at t=0 used for calculation).

Test			Expos	ure leve	1 (dB S	PL)		
freq.	F(t)	65	70	75	80	83	86	Total
3 kHz	Eq. (4.2.4')	18.00	12. 23	24. 78	11.04	29. 21	54. 54	149.80
	Eq. (4.2.5)	10.95	15. 77	18.84	19.12	18.49	28.52	111. 69
4 kHz	Eq. (4.2.4')	20.04	4.05	27.22	22. 99	30.39	42.14	146. 83
	Eq. (4. 2. 5)	8.87	6.29	7.26	13.90	25.54	59.13	120.99
6 kHz	Eq. (4.2.4')	31. 53	23.46	37.45	28.79	28.40	56.10	205. 73
	Eq. (4.2.5)	12.59	28.13	10.73	38. 43	72.18	74.13	236. 19
8 kHz	Eq. (4.2.4')	14.84	16.74	19. 98	45.40	37.46	29. 52	163. 94
	Eq. (4.2.5)	10.87	11. 88	13.50	11. 55	36.07	41.56	125. 43

• The number of data for each entry is 16.

.. Sum of the value for each exposure level.
また、第3章でも述べたように、 TTS に漸近値(ATS)が存在することは、多くの 研究者の一致した見解であり、 我々の得た実験データもそれを裏付けていた。 従って、 ATS が存在しない形の式(4.2.4)の対数式よりも、ATS (式中Kで表されている)が存 在する関数形を充てる方が好ましい。 従って、 以降のモデルの検討には、 式(4.2.1)、 (4.2.3)、(4.2.6)を採用する。

ここで、Kの値は、暴露レベルSによって、当然、変化するものと考えられるが、時定数なども、Sによって変化するか否かを検討しておく必要がある。Table 4.5 は、いずれのテスト周波数においても、残差平方和が最小となった式(4.2.6)の各定数の値を、各暴露レベルごとに示したものである。Kの値については、暴露レベルの上昇とともに増加する傾向があるが、その他 T_1 , m, T_2 は、暴露レベルによって、系統的な変化を示していない。そこで、各暴露レベルの TTS の増大を、それぞれのK(ATS)の値で除算して得られる規準化された増大曲線は、暴露レベルによらず、同一であるとみなせるものと仮定した。すなわち、暴露レベルS、暴露時間 t における TTS (S, t)は、一般に次式で表されるものとする。

TTS $(S, t) = F\{K(S), t\}$

(4.2.7)

さらに,式(4.2.1),(4.2.6)の場合には、より単純な、関数の積で表され、

TTS(S, t) = K(S)F(t)

(4.2.8)

となる。

Test	Exposure		C	onstants	
freq.	level	K	T_1	т	Tz
3 kHz	65 dB SPL	4.4	46.4	4.54	152.1
	70 dB SPL	46.8	46.5	13.10	2060.2
	75 dB SPL	8.4	50.0	1.77	225.8
	80 dB SPL	10.9	57.8	0.83	514.0
	83 dB SPL	12.6	76.5	1.20	332.0
	86 dB SPL	14. 7	74.5	1.57	282.7
4 kHz	65 dB SPL	3.6	31.3	26. 32	99.1
	70 dB SPL	3.3	0.7	0.76	383.6
	75 dB SPL	8.8	76.4	2.58	228.2
	80 dB SPL	11.6	51.2	1.65	260.5
	83 dB SPL	16.6	31.4	1.59	175.6
	86 dB SPL	23.5	61.9	0.71	383.0
6 kHz	65 dB SPL	6.2	0.04	8.16	212.6
	70 dB SPL	5.0	42.0	2.18	176.0
	75 dB SPL	9.6	30.2	2.59	225.0
	80 dB SPL	15.9	40.1	1.58	526. 7
	83 dB SPL	20.7	33.6	1.02	442.6
	86 dB SPL	24. 1	42.7	0.86	346.6
8 kHz	65 dB SPL	4.2	18.9	3.09	312.1
	70 dB SPL	4.8	3.1	2.68	359.1
	75 dB SPL	7.2	42.7	2.25	264.2
	80 dB SPL	14. 3	83.8	3.26	584.7
	83 dB SPL	16.1	36.5	1.60	424.7
	86 dB SPL	20.2	67.2	0.80	519.7

Table 4.5 Constants for Eq. (4.2.6).

4.3. 暴露レベルと TTS の増大に関する検討

4.3.1 検討の対象とした実験データ

4.2.1 において採用した 24 時間白色騒音暴露実験データに加えて、 高木²¹ の8 時間 白色騒音暴露実験データも併せて検討を行った。 高木の実験の条件を Table 4.6 に示す。 両実験データの相違点としては、被験者の人数、及び暴露の音場が拡散音場と自由音場と で異なっていることが挙げられる。 音場差が TTS に及ぼす影響については、第2章で 既に検討した。その結果は、両音場ともに、自由音場用マイクロホンを用いて、同一の暴 露レベルに設定した場合、3、4 kHz では、得られる TTS の値に有意な差は認められず、 6、8 kHz では、 自由音場における TTS が、 拡散音場におけるそれを上回ったものの、 その差は、暴露レベルに換算して、高々 3 dB であり、ほぼ同程度の暴露量とみなし得る ものであった。むしろ、被験者が、人数も含めて異なっている点の方が、得られる結果に 与える影響が大きくなると考えられる。従って、今回は、両実験データをそのまま修正せ ず採用することにした。

関数形の検討の対象としたのは、 両実験で共通の暴露時間である 1, 2, 4, 6, 8 時間 のデータである。 なお、今回も同様に、テスト周波数 2 kHz については、TTS の値が 小さいため、対象から除外した。

Table 4.6 Experimental conditions used in 8 h noise exposure².

Subjects	5 male students				
Sound field	Free-field (in an anechoic room)				
Exposure noise	White noise				
Duration of exposure	8 h				
Exposure level	85, 90, 93 and 95 dB SPL				
	(47, 52, 55 and 57 dB in spectrum level)				
Test frequency	2, 3, 4, 6 and 8 kHz				
Time of audiometry					
after on-set of exposure	0.25, 0.5, 1, 2, 4, 6 and 8 h				

4.3.2 検討した関数形

検討した関数形は, Table 4.7 に示す通りである。式(4.3.1), (4.3.2), (4.3.3), (4.3.4) は、それぞれ、暴露レベルSの1次, 2次, 3次, 4次関数であり、式(4.3.5)は、Mills⁵, Maslen⁷⁾などの提案した式である。 式(4.3.6)は、指数関数, つまり縦軸, 横軸ともに対 数軸とした場合に直線関係があるものである。

Table 4.7 Forms of functions of the level dependence of TTS investigated in this paper.

K(S) = a(S-b)	(4. 3. 1)
$K(S) = a(S-b)^2$	(4.3.2)
$K(S) = a(S-b)^3$	(4. 3. 3)
$K(S) = a(S-b)^4$	(4.3.4)
$K(S) = a \log_{10} \{1 + 10(S - b)/10\}$	(4. 3. 5)
$K(S) = a \exp(b S)$	(4.3.6)

S: Spectrum level of exposure noise

a, b: Constants

4.3.3 結果及び考察

各テスト周波数について、暴露時間ごとに、最小二乗法によって、Table 4.7 の関数形 を当てはめた場合の残差平方和(n=10)を、Table 4.8 に示す。表中、最右列の数値は、 各暴露時間の残差平方和を、一つの関数形について合計したものである。この数値の大小 で比較すると、式(4.3.6)の場合に最小となり、式(4.3.1)~(4.3.4)は、高次になるほど 小さくなる。 これは次数を上げていくと、式(4.3.6)の指数式による結果に収束していく ものと推定される。 式(4.3.5)の場合は、式(4.3.2)の2次式と同程度である。 Fig. 4.3 は、テスト周波数4 kHz、暴露時間8時間の場合について、最小二乗法で得られた式(4.3.4)、 (4.3.5)、(4.3.6)の最適曲線を実験データとともに図示したものである。図中白丸は、24 時間騒音暴露実験³¹のデータを、 黒丸は、 8時間騒音暴露実験²¹のデータを表している。

Test			Exposu	ire time			
freq.	K(S)	1 h	2 h	4 h	6 h	8 h	Total
3 kHz	Eq. (4. 3. 1)	146.49	136.05	284. 47	349. 98	318.05	1235.04
	Eq. (4.3.2)	84.01	79.07	112.32	134.11	105.29	514.80
	Eq. (4.3.3)	77.43	69.09	100.71	118.67	86.33	452.23
	Eq. (4.3.4)	74.92	65.13	92.51	109.20	76.71	418.47
	Eq. (4.3.5)	81.16	80.46	112.85	134.00	103.05	511.52
	Eq. (4.3.6)	69.14	56.88	73.14	87.66	56.28	343.10
4 kHz	Eq. (4.3.1)	276.45	239.59	324.95	389.48	491.64	1722.11
	Eq. (4. 3. 2)	32.16	12.17	41.83	54. 43	111.65	252.24
	Eq. (4.3.3)	12.73	6.36	30.58	47.19	91.37	188. 23
	Eq. (4.3.4)	10.94	4.43	26.03	43.37	83.07	167.84
	Eq. (4.3.5)	13.12	8.98	34.32	52.84	105.18	214.44
	Eq. (4.3.6)	10.62	5.45	24. 22	44. 74	74.01	159.04
6 kHz	Eq. (4.3.1)	163.75	176.81	246.32	292.12	304. 16	1183.16
	Eq. (4.3.2)	36.17	22.32	36.51	47.75	95.72	238.47
	Eq. (4.3.3)	27.46	16.29	22.86	29.90	70.04	166.55
	Eq. (4.3.4)	24. 57	13.57	18. 23	21.97	59.97	138.31
	Eq. (4.3.5)	33.62	23.94	34.99	49.91	100.79	243.25
	Eq. (4.3.6)	21.06	11. 47	14.48	8.49	41.53	97.03
8 kHz	Eq. (4.3.1)	191.87	293.17	364.04	320.46	261.00	1430.54
	Eq. (4. 3. 2)	28.56	107.95	84. 92	58.54	60.32	340.29
	Eq. (4.3.3)	27.39	98.82	66.96	45.82	50.12	289.11
	Eq. (4.3.4)	24.60	91.13	59.42	39.99	43.29	258.43
	Eq. (4.3.5)	27.61	101.17	70.41	54.27	64.36	317.82
	Eq. (4.3.6)	17.10	68.74	40.70	28.67	28.79	184.00

Table 4.8 Comparison of the sum of square residuals between the functions presented in Table 4.7.

• The number of data for each entry is 10.

** Sum of the value for each exposure time.

Table 4.8 と同様に,実験 データに最も良く追随して いるのは, 式(4.3.6)であ り, 次いで, 式(4.3.4), (4.3.5)であることが, 図 より分かる。

Fig. 4.3 は、暴露レベ ルを量, TTS を効果とす る, 量一効果関係 (doseeffect relationship)を表 している。図より分かるよ うに、低レベル及び中レベ ルの範囲では、この関係は S字状を呈している。従来 の TTS の増大の式 では, この関係に、直線関係を充 てているために, 式を外挿 しなければならないような 低レベル暴露の場合には、 TTS の推定値が過小評価 されて、危険側に偏るもの と思われる。また、式(4.3.1) の残差平方和も大きく、デ ータに良く追随していない。 そのため、今回の式(4.3.4)、 (4.3.5), (4.3.6)のような



Fig. 4.3 The relation between TTS₂ at 4 kHz after 8 h exposure to noise and spectrum level of noise. Solid circles indicate the data reported by Takagi², and open circles indicate those from Chapter 3. Broken, chain and solid curves show calculations from Eq. (4.3.4), Eq. (4.3.5) and Eq. (4.3.6) respectively.

曲線関係を充てると、実験データに良く追随するばかりでなく、TTSの推定値をより安 全側のそれに修正することが可能となる。 ただ、これらの曲線群では、 高レベル側では、 逆に、TTSの推定値が過大評価されることが予測される。しかし、むしろ、安全側に評 価されているものと考えて、高レベル側にまで、S字状曲線を適用して式を複雑にするこ とは避け、上記の曲線群を採用することとした。

なお,前述したように式(4.3.1)~(4.3.4)の1~4次式については,高次になるにつれて,式(4.3.6)の指数関数に収束するものと考えられるため,対象から除外する。従って,以降の検討では,式(4.3.5),(4.3.6)を取り上げることにする。

4.4. TTS の増大の式

4.4.1 検討の対象とした実験データ

第3章の 24時間騒音暴露実験のデータ、 高木²⁾の8時間騒音暴露実験のデータに加 えて、第2章 2.2 の音場差を検討した暴露実験のデータも併せて、 検討した。 第2章 2.2 の実験では、第3章の実験と同一の被験者に対して、同一騒音を、それぞれ残響室内、 無響室内で暴露した。ただし、暴露レベルは、80、83、86、89 dB SPL(スペクトルレベル S=42, 45、48、51 dB)の 4 条件、域値の測定は、10、20、40、60 min の4時点である。 前述したように、両音場で得られた TTS は、同程度とみなし得るので、 両者の平均値 を検討データとした。 なお、テスト周波数 2 kHz の場合、TTS の値が小さなものがほ とんどであるので、 暴露時間は短いが、 TTS の値は大きな高木²⁾のデータ (暴露音: 1000~2000 Hz のオクターブバンド騒音、S=65 dB、 $t=5\sim155$ min)も検討の対象とし た。以上により、テスト周波数ごとのデータ数は、2 kHz では、129、3,4,6,8 kHz で は、134 となった。

4.4.2 検討した関数形

従来の TTS の増大の式は、TTS₂ (暴露後休止 2 min 時点の TTS)を与えるもの であった¹)。 しかし、単位階段関数法⁸)を適用して、変動騒音暴露による TTS を、予 測するために、 変動パターンを 1 min より小さな時間刻みに分割した場合、最終の時間 刻みの TTS の算出の際に、 log₁® tが負になることを避けるためには、TTS₄ のよう に 2 min より長い休止後の TTS を計算して、 さらにそれをTTS₂ に換算する⁹⁾ とい う手順をとらねばならない¹⁸⁾ ことがあった。 従って、このような煩わしさを避けるため、 今回は、暴露後任意の休止時間における TTS を与える式を求めることにした。 そのた めには、まず、暴露レベル SdB、暴露時間 tmin の騒音暴露直後のTTS₈ が、式(4.2.7) より、次式で与えられるものとする。 $TTS_{\theta}(S, t) = F(K(S), t)$

(4.4.1)

ここで、単位階段関数法⁸⁾を適用すると、暴露後休止τminの TTSrは、

 $TTS_{\tau} (S, t) = TTS_{\theta} (S, t+\tau) - TTS_{\theta} (S, \tau)$ $= F\{K(S), t+\tau\} - F\{K(S), \tau\}$ (4.4.2)

と与えられる。 第2章 及び 第3章 の実験データの場合は,テスト周波数 2,3,4,6, 8 kHz について, τ の値はそれぞれ,1,1.5,2,2.5,3 であり,高木の実験データの場 合は, τ の値はすべて 2 である。 式(4.2)に, これらの実験データを当てはめ,*S*, *t*, τ の3変数を独立変数とする重回帰式の回帰係数を決定すれば,上記の目的は達せられる。 すなわちこれは,TTS®を与える式(4.4.1)を決定することに外ならない。従来の式では, $\tau < 2$ の場合のTTSを算出することは不可能であったが,式(4.4.1),(4.4.2)の場合に は,それも可能となる。実際の暴露実験では $\tau=0$ の場合のTTSを測定することはで きないが,式の上でのTTS®は,汎用性の高いものと言うことができる。従って,本研 究では,TTS®を与える式を求めることとする。

F(t)としては、4.2 の結果を踏まえ、 Table 4.2 より、式(4.2.1)、(4.2.3)、(4.2.6) の3式を検討の対象とした。 K(S)としては、4.3 の結果を踏まえて、 Table 4.7 より、 式(4.3.5)、(4.3.6)の2式を検討の対象とした。 従って、6種類の組合せの式についての 検討となる。

4.4.3 結果及び考察

各テスト周波数についての,最小二乗法による関数形の当てはめた結果を,残差平方和 及び赤池の情報量基準¹¹⁾(Akaike information criterion;以降 AIC と略記する)で Table 4.9 に示す。AIC は,重回帰モデルについては,次式のように表され,その値が 小さいほど,より適合したモデルと判定される。

 $A I C = n (\log_{e} 2\pi + 1) + n \log_{e} (Se/n) + 2k$ (4.4.3)

ただし, n: データの個数

Se: 残差平方和

k: モデルの自由パラメータ数。今回の場合,係数の個数+2 となる。

-77-

K(S)				5)				
			Eq. (4	4.3.	5)	Eq	(4.	3. 6)
Test								
freq.	F(t)	п	Se	k	AIC	Se	k	AIC
2 kHz	Eq. (4.2.1)	129	882.53	5	624.15	573.43	5	568. 53
	Eq. (4.2.3)	129	693.59	5	593.07	384.57	5	517.00
	Eq. (4.2.6)	129	760. 34	7	608.93	460.54	7	544. 25
3 kHz	Eq. (4.2.1)	134	1441. 98	5	708.65	850.13	5	637.85
	Eq. (4.2.3)	134	1374.65	5	702.24	787.24	5	627.55
	Eq. (4.2.6)	134	1408.19	7	709.47	804.88	7	634. 52
4 kHz	Eq. (4.2.1)	134	1150.73	5	678.42	871.67	5	641.20
	Eq. (4.2.3)	134	936.72	5	650.84	493.63	5	565.00
	Eq. (4.2.6)	134	875.08	7	645.72	543.55	7	581.91
6 kHz	Eq. (4.2.1)	134	1555.73	5	718.82	1158.01	5	679.26
	Eq. (4.2.3)	134	1239.87	5	688.42	731.20	5	617.65
	Eq. (4.2.6)	134	992.23	7	662.56	478.83	7	564.92
8 kHz	Eq. (4.2.1)	134	1333. 15	5	698.14	1007.01	5	660.54
	Eq. (4.2.3)	134	1035.95	5	664.34	702.72	5	612.33
	Eq. (4.2.6)	134	864. 27	7	644.06	492.48	5	568.69

Table 4.9 Comparison of the sum of square residuals between the functions presented in Table 4.2 and Table 4.7.

n: Number of data

Se: Sum of square residuals

k: Number of free parameters of model

AIC: Akaike information criteria

今回のように,非線形モデルを対象とし,かつ自由パラメータ数も異なる場合には,有用 な情報量と言える。

表より分かるように、AIC が最小となるのは、 テスト周波数 2, 3, 4 kHz について は、式(4.2.3)と式(4.3.6)を組み合わせた場合、テスト周波数 6, 8 kHz については、式 (4.2.6)と式(4.3.6)を組み合わせた場合であった。

さらに, テスト周波数 4 kHz の実測値と モデルによる予測値を 図示したものが, Fig. 4.4, Fig. 4.5 である。実測値, 予測値ともに, TTS₂の値を, 暴露レベル S=27, 37, 45, 48, 55 dB について Fig. 4.4 に, S=32, 42, 47, 52, 57 dB について Fig. 4.5 に, それぞれ図示した。 破線が, 式(4.2.3)と (4.3.6) を組み合わせたモデル, つまり次式と式(4.4.2)による予測値を表している。

TTS₀
$$(S, t) = 20 \log_{10} \{1 + (10^{K(S)}/20 - 1)(1 - \exp(-t/T))\}$$

 $K(S) = a \exp(b S)$
(4.4.4)

実線が,式(4.2.6)と(4.3.6)を組み合わせたモデル, つまり次式と式(4.4.2)による予測 値を示している。

TTS₀ (S, t) =
$$a \exp(b S) \frac{1 - \exp(-t/T_1)}{1 + m \exp(-t/T_2)}$$
 (4.4.5)

ただし, (4.4.4), (4.4.5)式ともに,

S:暴露音のスペクトルレベル(dB)

t:暴露時間(min)

a, b, T, T₁, m, T₂: 定数

である。式 (4.4.2), (4.4.4)による予測値(破線)は、比較的レベルの低い 24 時間騒音暴 露実験のデータ(S < 52 dB)には、良く追随しているが、 高レベルの8時間騒音暴露実験 のデータ($S \ge 52$ dB)の場合には、適合度が良くない。 そこで、Table 4.9 の式(4.4.2)、 (4.4.4)と式(4.4.2), (4.4.5)の残差平方和を、 S < 52 dB の場合と、 $S \ge 52$ dB の場合に 分割して表示したものが Table 4.10 である。 テスト周波数 2 kHz を除いて、高レベル の場合には、式(4.4.2), (4.4.5)の方が、残差平方和及び AIC は小さく、実測値によく 追随している。 総合的に判定すれば、式(4.4.2), (4.4.5)の方が、暴露レベルの広い範囲 にわたって、実験データに追随する汎用性の高いモデルと言うことができる。



Duration of exposure (h)





Duration of exposure (h)

Fig. 4.5 Growth of TTS₂ at 4 kHz. Broken curves show calculations from Eq. (4.4.2) and Eq. (4.4.4), and solid curves show those from Eq. (4.4.2) and Eq. (4.4.5).

Togt			$S{<}52$ dB					52	dB
freq.		n	Se	k	AIC	п	Se	k	AIC
2 kHz	Eq. (4.4.4)	106	312.05	5	425. 27	14	72. 52	5	79.07
	Eq. (4.4.5)	106	379.00	7	449. 87	14	81. 53	7	84.72
3 kHz	Eq. (4.4.4)	113	495.34	5	497.68	21	291. 89	5	124.86
	Eq. (4.4.5)	113	575.12	7	518. 55	21	229. 76	7	123.84
4 kHz	Eq. (4.4.4)	113	242.46	5	416.95	21	251.17	5	121.71
	Eq. (4.4.5)	113	339.99	7	459. 15	21	203. 56	7	121.30
6 kHz	Eq. (4.4.4)	113	391.67	5	471.14	21	339, 53	5	128.04
	Eq. (4.4.5)	113	352.90	7	463. 36	21	125. 93	7	111.21
8 kHz	Fa (1 1 1)	113	368-38	5	464 22	21	334 34	5	127 72
U MIL	Eq. (4. 4. 5)	113	263.76	7	430. 46	21	228. 72	7	123.74

Table 4.10 Divided sum of square residuals in Table 4.9.

S: Spectrum level of exposure noise

n, Se, k, AIC : Same as Table 4.9.

なお,式(4.4.2),(4.4.5)の場合は, 暴露レベル*S*,暴露時間*t*,休止時間*v*の重回帰 式を求めたものであるので,テスト周波数 4 kHz について,暴露レベル 86 dB SPL に固 定して暴露時間について単回帰式を求めた Fig. 4.2,及び暴露時間を8時間に固定して 暴露レベルについて単回帰式を求めた Fig. 4.3 の曲線で表される値と, Fig. 4.4 のそれ とは,必ずしも一致しない。

Test		(Constants		
freq.	а	b	T_1	т	T2
0.5 kHz	0.016	0.102	15. 7	2.00	105.0
0.8 kHz	0.037	0.101	62.0	1.77	257.4
1 kHz	0.115	0.090	94.1	1.62	617.3
1.5 kHz	1.347	0.054	44.8	1.47	352.0
2 kHz	0.063	0.102	13.4	1.61	179.9
3 kHz	0.118	0.103	41.8	1.16	182.7
4 kHz	0.106	0.114	31.8	1.04	337.6
6 kHz	0.261	0.098	14.8	1.07	412.0
8 kHz	0.110	0.112	17.0	1.41	458.6

Table 4.11 Constants for Eq. (4.4.5).

式 (4.4.5)の各定数の値を、テスト周波数ごとに、Table 4.11 に示した。表には、テス ト周波数 0.5, 0.8, 1, 1.5 kHz における TTS の増大の式の定数も記載されているが、 これは、従来の式の基礎となったデータ¹¹に、 式 (4.4.2)、(4.4.5)を最小二乗法により、 当てはめることによって求めた。4 kHz を除く他のテスト周波数における実験データと式 (4.4.2)、(4.4.5)による予測計算値を Fig. 4.6~4.17 に示した。 テスト周波数 2, 3, 6,8 kHz については、 高木²¹と第3章の実験データのτの値が異なるため、 図を別にし てある。 なお、 白色騒音を暴露音とした場合の、TTS² の予測計算例を付録に示した (Table A.16~A.22)。



Fig. 4.6 Growth of TTS_1 at 2 kHz. Solid curves show calculations from Eq. (4.4.2) and Eq. (4.4.5).



Fig. 4.7 Growth of TTS_2 at 2 kHz. Solid curves show calculations from Eq. (4.4.2) and Eq. (4.4.5).



Fig. 4.8 Growth of $TTS_{1.5}$ at 3 kHz. Solid curves show calculations from Eq. (4.4.2) and Eq. (4.4.5).



Fig. 4.9 Growth of TTS_2 at 3 kHz. Solid curves show calculations from Eq. (4.4.2) and Eq. (4.4.5).



Fig. 4.10 Growth of $TTS_{2.5}$ at 6 kHz. Solid curves show calculations from Eq. (4.4.2) and Eq. (4.4.5).







Fig. 4.12 Growth of TTS_3 at 8 kHz. Solid curves show calculations from Eq. (4.4.2) and Eq. (4.4.5).



Fig. 4.13 Growth of TTS_2 at 8 kHz. Solid curves show calculations from Eq. (4.4.2) and Eq. (4.4.5).



Fig. 4.14 Growth of TTS_2 at 1500 Hz. Solid curves show calculations from Eq. (4.4.2) and Eq. (4.4.5).



Fig. 4.15 Growth of TTS_2 at 1000 Hz. Solid curves show calculations from Eq. (4.4.2) and Eq. (4.4.5).



Fig. 4.16 Growth of TTS_2 at 800 Hz. Solid curves show calculations from Eq. (4.4.2) and Eq. (4.4.5).



Fig. 4.17 Growth of TTS_2 at 500 Hz. Solid curves show calculations from Eq. (4.4.2) and Eq. (4.4.5).

また、式(4.4.5)において、 $T_1 \ll T_2$ である場合、 $0 \le t < 3T_1$ の間は、分母は $\{1 + m \exp(-t/T_2)\} \simeq (1 + m)$ であり、次式のように、1次遅れ系の指数関数による 増大が支配的となる。

TTS₀
$$(S, t) \simeq K'(S) \{1 - \exp(-t/T_1)\}$$

 $K'(S) = K(S)/(1+m) = a \exp(bS)/(1+m)$ (4.4.6)

これが、 $t > 3T_1$ となると、分子の $\{1 - \exp(-t/T_1)\}$ は、 $\simeq 1$ となり、 式(4.4.5)は、 次式のように logistic 曲線による増大が支配的となる。

$$TTS_{\theta} (S, t) \simeq K(S) / \{1 + mexp(-t/T_2)\}$$
(4.4.7)

なお、Table 4.11 より、 T_2/T_1 の比の値は、 4.2~27.8 の範囲にある。 式(4.4.6)、 (4.4.7)の右辺は、TTS を yとおくと、 それぞれ次のような微分方程式から導出される 関数形である。

$$\frac{dy}{dt} = r_1 (K - y)$$
(4.4.8)
$$\frac{dy}{dt} = r_2 y (K - y)$$
(4.4.9)

ただし, r₁, r₂は定数, Kは ATS を表す定数である。 上記方程式と聴覚生理の関連 については興味深いところであるが, 今後の検討に待ちたい。

4.5 結論

低レベル・長時間騒音暴露にまで、適用可能なTTSの増大の予測式を導出する目的で、 過去に行われた8時間白色騒音暴露実験及び24時間白色騒音暴露実験で得られたデータ に、種々の関数形を、最小二乗法を用いて当てはめた。その結果、テスト周波数 0.5、 0.8、1、1.5、2、3、4、6、8 kHz のそれぞれについて、広いレベル範囲(65~95 dB SPL) にわたる、長時間(24時間まで)の騒音暴露に適用できる TTS の予測式が、以下のよ うに求められた。

テスト周波数: 0.5 kHz	
TTS (C +) = 0.016 arc (0.102 C)	$1 - \exp(-t/15.7)$
1132(3, 2) = 0.010000(0.1023)	$1+2.00\exp(-t/105.0)$
テスト周波数: 0.8 kHz	
$TTS_{2}(S, t) = 0.037 evp(0.101S)$	$1 - \exp(-t/62.0)$
1 1 Se (B, C) - 0.0970xp(0.101 S)	$1+1.77\exp(-t/257.4)$
テスト周波数: 1 kHz	
$TTS_{0}(S, t) = 0.115 \exp(0.090 S)$	$1 - \exp(-t/94.1)$
	$1+1.62\exp(-t/617.3)$
テスト周波数: 1.5 kHz	1
$TTS_{0}(S, t) = 1.347 \exp(0.054 S)$	$1 - \exp(-\tau/44.8)$
	$1+1.47\exp(-t/352.0)$
テスト周波数: 2 kHz	$1 - \alpha v \rho (- + 12 A)$
$TTS_{0}(S, t) = 0.063 \exp(0.102S)$	<u>1-exp(- 1/1), 4)</u>
	$1+1.61\exp(-t/179.9)$
テスト周波数: 3 kHz	$1 - \exp(-t/41/8)$
TTS_{0} (S, t) = 0.118exp (0.103 S)	
	$1+1.16\exp(-t/182.7)$
テスト周波数: 4 kHz	$1 - \exp(-t/31.8)$
TTS_0 (S, t) = 0.106exp(0.114S)	$\frac{1}{1+1}$ 0/ovp(- + /337 6)
	1 1 1. 04CAP(0.7)) (. 0)
アスト周波数: 6 kHz	$1 - \exp(-t/14.8)$
$TTS_{0}(S, t) = 0.261 \exp(0.098 S)$	$\frac{1+1.07 \exp(-t/412.0)}{1+1.07 \exp(-t/412.0)}$
ティト周波数・ 8 1/4-7	
	$1 - \exp(-t/17.0)$
$1^{-1}S_{0}(S, t) = 0.110\exp(0.112S)$	$1+1.41\exp(-t/458.6)$

ただし, TTSe: 暴露終了直後の TTS (dB)

S: 暴露音の TTS の臨界帯域の中心周波数におけるスペクトルレベル

(dB)

t:暴露時間 (min)

である。

参考文献

 K. Takagi, T. Yamamoto and H. Shoji "Permissible noise criteria for hearing conservation" 7th Int. Cong. Acoust. Budapest, 2582, 777-780 (1970).

2) 高木興一, "産業騒音の許容値に関する研究,"京都大学工学博士論文 (1968).

- T. Yamamoto, K. Takagi, H. Shoji and H. Yoneda, "Critical band with respect to temporary threshold shift," J. Acoust. Soc. Am. 48, 978-987 (1970).
- W. D. Ward, A. Glorig and D. L. Sklar, "Dependence of temporary threshold shift at 4 Kc on intensity and time," J. Acoust. Soc. Am. 30, 944-954(1958).
- J.H. Mills, R.M. Gilbert and W.Y. Adkins, "Temporary threshold shifts in humans exposed to octave bands of noise for 16 to 24 hours," J. Acoust. Soc. Am. 65, 1238-1248 (1979).
- 6) J.S. Keeler, "Models for noise-induced hearing loss," in Effects of Noise on Hearing, D. Henderson, R.P. Hamernik, D.S. Dosanjh and J.H. Mills, Eds. (Raven Press, New York, 1976), p. 361.
- K. R. Maslen, "A symple Mathematical model for TTS," Applied Acoustics 16, 1-10 (1983).
- T. Yamamoto, H. Shoji and K. Takagi, "Prediction of temporary threshold shift following exposure to noise having arbitrary spectrum and temporal characteristics," 6th Int. Cong. Acoust. Tokyo, A-2-8, A-9-A-12 (1968).
- 9) 山本剛夫,高木興一,庄司 光,米田明彦,"TTS_tからTTS₂への変換,"
 産業医学 11,445-448 (1969).
- 10) 平松幸三, 騒音の評価法, 日本建築学会編(彰国社, 東京, 1981), p.243.
- 11) 坂元慶行,石黒真木夫,北川源四郎,情報量統計学(共立出版,東京, 1983).

第5章 変動騒音暴露に対してTTSの増大 の式を適用する上での二,三の考察

5.1 はじめに

第4章では、定常騒音暴露による TTS の成長曲線の定式化を試みて、 種々のテスト 周波数について、 暴露レベル及び暴露時間を独立変数とする TTS の増大の実験式を作 成した。これらの式は、あくまでも定常騒音暴露実験の結果に基づいて作成したものであ り、暴露レベルが時間とともに変化する変動騒音暴露の場合についても、TTS の予測計 算が可能であるかどうか検討しておく必要がある。とりわけ一般環境騒音は、時間的に大 きく変動することが予想されるため、 環境騒音暴露による TTS を予測するためには、 こういった検討は不可欠である。 従来の山本・高木の TTS の増大の式¹¹ においても、 単位階段関数法を採用することにより、 変動騒音暴露による TTS の予測が可能である ことが報告されている²¹。本章では、本研究で作成した新たな実験式の場合でも、同様な 予測計算を行いうるかどうか検討することを目的としている。

まず、5.2 及び 5.3 において過去に行なわれた変動騒音暴露実験のうち、 実験条件が 良く管理されており、以下に掲げる条件が満たされているものを取り上げ、その実験結果 と予測計算結果を比較検討した。その条件とは、例えば、定常騒音暴露の場合のデータが 存在するか、もしくは対象とするテスト周波数についてのTTS の臨界帯域内のスペクト ルレベルが推定可能であること、一連の暴露条件について、同一の被験者に対して行なわ れていること、暴露終了後の休止時間 τの値が判明していること、良く訓練された被験者 について自記オージオメータなど用いて精度の良い域値測定が行なわれていることなどが 挙げられる。

次いで、5.4 においては、TTS の回復過程について考察を加えた。本研究では、TTS の増大過程についての実験データを得ることができたが、その回復過程についてまでは、 実験データを得ることはできなかった。単位階段関数法²⁾に従えば、回復過程は、増大の 式の符号を逆転して当てはめることになると思われるが、果してそれで妥当な結果が得ら れるのかどうかについて検討を行った。

-99-

5.2 変動騒音暴露による TTS の予測について

5.2.1 暴露実験の概要

ここで取り上げる暴露実験は、中本3)の ものである。 暴露騒音は白色騒音であり, そのレベルを時間的に変動させた。またそ の帯域幅は、第3章で用いたものよりもや や広くなっている。暴露音は、連続騒音と 断続騒音とに大別される。

連続騒音暴露の場合は、オーバーオール の音圧レベルで、85、90、95、100 dB SPL の定常騒音をそれぞれ 90, 90, 90, 30 min 暴露した4条件 及び暴露レベルが 100 dB SPL から 85 dB SPL まで指数関数的に減 衰する連続騒音(Fig. 5.1)を 30 min 暴露 するものを加えた合計5条件である。各条 Fig. 5.1 Level fluctuation of 件ともに、暴露実験中の一定時間に暴露を 休止して、域値を測定し、 TTS の成長過 程を記録している。 その際の休止時間は, 暴露時間に算入されていない。





断続騒音暴露の場合は, on-time を 1 min とし, off-time を 1 min とするもので, duty cycle は 2 min, on fraction は 0.5 である。on-time の間のレベル変動のエンベ ロープの形については、 時間的に変動のない矩形波形のものについて、 暴露レベル 90, 95. 100 dB SPL の3条件を取り上げ、さらに、1 min の間に 85 dB SPL から 100 dB SPL までレベルが指数関数的に増加する指数波形 I (Fig. 5.2), 前半 30 s で 85 dB SPL か ら 100 dB SPL まで増加して, 後半 30 s で再び 85 dB SPL まで滅衰するレベル変動を 指数関数で模擬した指数波形 II (Fig. 5.3), 正弦波で模擬した正弦波形 (Fig. 5.4), 航空 機騒音の時間変動で模擬した Noise J (Fig. 5.5)を加えた合計7条件である。断続 回数は 15ないし 45回で、この場合もまた暴露実験中の一定の off-time の間に、域 値を測定して TTS の増大過程を記録している。以上の実験条件を Table 5.1 に一括し て掲載した。



Fig. 5.2 A time pattern of exponentially fluctuating noise (Exponential envelope I). Writing speed is 16 dB/s.







Fig. 5.3 A time pattern of exponentially fluctuating noise (Exponential envelope II). Writing speed is 16 dB/s.



Fig. 5.5 A time pattern of fluctuating noise (Noise J). Writing speed is 16 dB/s.

Exposure noise	Exposure level	Duration of exposure
Continuous noise		
Steady-state	85,90,95,100 dB SPL	30 or 90 min
Exponentialy decrease	85~100 dB SPL	30 min
Intermittent noise		
Rectangular envelope	90, 95, 100 dB SPL	37 or 45 cycles (73 or 89 min)
Exponentially envelope I	85~100 dB SPL	45 cycles (89 min)
Exponentially envelope II	85~100 dB SPL	45 cycles (89 min)
Sinusoidally envelope	85~100 dB SPL	45 cycles (89 min)
Noise J	85~100 dB SPL	15 cycles (29 min)

Table 5.1 Experimental conditions used by Nakamoto³⁾.

テスト周波数は 4 kHz であり、 暴露停止後 10 s から 50 s まで自記オージオメータ を用いて域値を測定している。つまり TTS0.5 を測定したことに相当する。

暴露は防音無響室内で、つまり自由音場に近い条件の下で、1名の被験者が、スピーカ から放射される暴露騒音に一耳を向ける方法がとられている。 これは第2章 2.2.2 にお ける自由音場下での騒音暴露実験とほぼ同一の方法である。

被験者の数は、当初5名で行われている。しかし、1名については、TTSの値が他の 4名に比べて異常に大きくなることが多く、被験者の聴力保護のため実験を途中で打ち切 ったために欠測値が生じていることもあり、今回はこの1名を除いた4名のデータを取り 上げ、その平均値について検討した。

5.2.2 実験結果と予測計算の結果

まず,第4章で作成した実験式を中本の実験データに適用するにあたり,第4章で採用 した暴露実験の白色騒音の帯域幅と、中本のそれとは異なるため、オーバーオールの音圧 レベルの値 SPL が同一であっても、スペクトルレベルSの値が一致しないことが考え られる。そこで、SPL - S(この値は白色騒音の場合、その帯域幅を dB 表示したもの に相当する)の値を変化させて、中本の定常騒音暴露のデータに第4章で作成した実験式 を当てはめたところ、S=SPL-39.38 とした場合に残差平方和が最小となった。第4 章ではこの SPL - Sの値は 38 dB であり、中本の実験で用いられた白色騒音の帯域幅 の方が、 第4章 で採用した暴露実験で用いられたそれより広くなっていることから見て、 この 39.38 dB は妥当な値と考えられる。これを式で表すと次のようになる。

TTS₀ (SPL, t) = 0.106exp{0.114(SPL - 39.38)} $\frac{1 - \exp(-t/31.8)}{1 + 1.04exp(-t/337.6)}$ TTS_{0.5} = TTS₀ (SPL, t+0.5) - TTS₀ (SPL, 0.5) (5.1)

また,第4章で述べたように、今回作成した実験式は、暴露時間が短い間($0 \le t < 3T_i$) は、分子の1次遅れ系の指数関数による growth が支配的となる。さらに、中本のデータ はすべて TTS_{0.5} であるため、 音圧レベル *SPL* と暴露時間 *t*から直接 TTS_{0.5} を 算出する実験式を1次遅れ系の指数関数を用いて、最小二乗法を用いて求めたところ、次 式を得た。

 $TTS_{0.5}$ (SPL, t) = 0.00588 exp(0.0898 SPL) {1-exp(-t/28.4)} (5.2)

さらに、従来の山本・高木の実験式¹¹で採用されている対数式と同様な関数形を当ては めたところ、次式を得た。なおここでも第4章と同じく対数の引数が0となることを避け るため *t*+1 を採用した。

 $TTS_{0.5}$ (SPL, t)=1.10(SPL -78.6)log₁₀(t+1)-0.325SPL +23.96 (5.3)

上記の式(5.1),(5.2),(5.3)を定常騒音暴露実験データ(n = 29)に当てはめた場合 の残差平方和は,それぞれ 156.47,105.58,65.22 となり,式(5.3)の場合が3者では最 小となる。Fig. 5.6 に定常騒音暴露実験データと各実験式による予測計算値を図示した。 図中,実線,破線,一点鎖線がそれぞれ式(5.1),(5.2),(5.3)による値を表している。 図より分かるように,残差平方和が最も小さくなる式(5.3)の場合では t=0の付近で TTS は負の値をとる不都合が生じる。

以上3式を,まず断続騒音暴露に,単位階段関数法²)を用いて適用して得られた予測計 算結果を Fig. 5.7~5.13 に実験データと共に図示した。数値計算にあたり,レベル変動 を単位階段関数で近似する際の時間刻みは,最小 1 s までとした。 なお実験データには, 平均値の 95%信頼限界も併せて表示した。 また,各実験式を当てはめた場合の残差平 方和を Table 5.2 に掲載した。



Duration of exposure (min)

Fig. 5.6 Growth of $TTS_{0.5}$ at 4 kHz induced by continuous steady-state noise exposure. TTSs are the mean values over four subjects. Solid, broken and chain curves show calculations from Eq. (5.1), Eq. (5.2) and Eq. (5.3) respectively.



Fig. 5.7 Growth of TTSe.5 at 4 kHz induced by intermittent noise expo-Time pattern of sure. exposure noise is the rectangular envelope and the peak level is 90 dB SPL. Symbols indicate the mean values of four subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. Solid, broken and chain curves show calculations from Eq. (5.1), Eq. (5.2) and Eq. (5.3) respectively.



Fig. 5.8 Growth of TTSe.5 at 4 kHz induced by intermittent noise expo-Time pattern of sure. exposure noise is the rectangular envelope and the peak level is 95 dB SPL. Symbols indicate the mean values of four subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. Solid, broken and chain curves show calculations from Eq. (5.1), Eq. (5.2) and Eq. (5.3) respectively.



Fig. 5.9 Growth of TTSe.s at 4 kHz induced by intermittent noise expo-Time pattern of sure. exposure noise is the rectangular envelope and the peak level is 100 dB SPL. Symbols indicate the mean values of four subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. Solid, broken and chain curves show calculations from Eq. (5.1), Eq. (5.2) and Eq. (5.3) respectively.



Fig. 5.10 Growth of TTSe.5 at 4 kHz induced by intermittent noise expo-Time pattern of sure. exposure noise is the exponential envelope I. Symbols indicate the values of four mean subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. Solid, broken and chain curves show calculations from Eq. (5.1), Eq. (5.2) and Eq. (5.3) respectively.



Fig. 5.11 Growth of TTSe.s at 4 kHz induced by intermittent noise expo-Time pattern of sure. exposure noise is the exponential envelope II. Symbols indicate the mean values of four subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. Solid. broken and chain curves show calculations from Eq. (5.1), Eq. (5.2) and Eq. (5.3) respectively.

-106-


Fig. 5.12 Growth of TTSe. 5 at 4 kHz induced by intermittent noise expo-Time pattern of sure. exposure noise is the sinusoidal envelope. Symbols. indicate the values of four mean subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. Solid. broken and chain curves show calculations from Eq. (5, 1), Eq. (5, 2) and Eq. (5.3) respectively.



Fig. 5.13 Growth of TTS_{0.5} at 4 kHz induced by intermittent noise exposure. Time pattern of exposure noise is the Noise J. Symbols indicate the mean values of four subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. Solid, broken and chain curves show calculations from Eq. (5.1), Eq. (5.2) and Eq. (5.3) respectively.

-107-

Exposure noise	n	Eq. (5.1)	Eq. (5.2)	Eq. (5.3)
Rectangular envelope				
90 dB SPL	7	24.40	18.37	40.01
95 dB SPL	8	32.20	27.30	84.49
100 dB SPL	7	203.98	47.43	45.32
Exponential envelope I	8	40.54	52.53	118.18
Exponential envelope II	8	36.75	30.99	24.81
Sinusoidal envelope	8	19.12	17.30	11.84
Noise J	4	9.89	9.61	10.35

Table 5.2 Comparison of the sum of residuals between Eq. (5.1), Eq. (5.2) and Eq. (5.3)

n: Number of data

ここで式 (5.1), (5.2), (5.3) について表中の残差平方和を合計してみると, それぞれ 366.88, 203.53, 335.00 となるので, 式 (5.2), (5.3), (5.1)の順に実験データに適合し ていると見ることができる。ただし, (5.1)式は, 矩形波形 100 dB SPL の場合に, 他の 波形に比べて大きな値をとることが分かる。これは, 100 dB SPLという騒音暴露が, 第4章 で作成した実験式の暴露レベルの適用範囲の 65~95 dB SPL を逸脱しているために, 実 験データに追随しなかったとも考えられる。 そこで, 矩形波形 100 dB SPL を除いて, Table 5.2 の残差平方和を合計すると, 前述の値は, それぞれ 162.90, 156.10, 289.68 となり, この場合は, 式 (5.1)と式 (5.2)とは同程度の適合度で, 式 (5.3)は前二者より適 合度は良くないと言える。Fig. 5.7~5.13 においても, 式 (5.3)の場合では, t=0 の付 近で連続性に欠ける挙動を示している。

次に,指数関数形で模擬したレベル変動をもつ連続騒音暴露実験のデータに,TTSの 実験式を当てはめた結果を Fig. 5.14 に図示した。レベル変動を単位階段関数で近似す る際の時間刻みは,レベルが 1 dB 変化するたびに設定したところ,30~300 s の範囲と なった。近似式(5.1),(5.2),(5.3)をあてはめた場合の残差平方和(n=4)は,それぞ れ 37.37,21.45,19.20 となり,従来の実験式と同様な関数形の対数式の場合が最も小 さくなる。しかし,この式(5.3)の場合は,図より明らかなように 13 min 付近で TTS は極大値をとり以降減少している。実測値の場合は,データ数は少ないが暴露時間ととも に単調増加しており,これは式(5.1),(5.2)による予測値の挙動と一致している。

-108-



Fig. 5.14 Growth of TTS_{0.5} at 4 kHz induced by continuous exponentially decreasing noise exposure. Symbols indicate the mean values of four subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. Solid, broken and chain curves show calculations from Eq. (5.1), Eq. (5.2) and Eq. (5.3) respectively.

以上の実験データについて、実測値を横軸にとり、それに対応する予測計算値をそれぞ れ式(5.1),(5.2),(5.3)により算出して縦軸にとった相関図を Fig. 5.15~5.17 に示し た。図中、黒丸は連続騒音暴露によるデータを、白丸は断続騒音暴露によるそれを表して いる。それぞれ相関係数は、0.951、0.957、0.941 であり,式(5.2)の場合が最も高く、つ いで式(5.1),(5.3)の順となっている。従って、総合的に判断すると、今回検討の対象と した3式のうち、式(5.2)を用いた予測計算結果が最も適合度が良い。同一の定常騒音暴 露実験データに基づいて作成した対数式(5.3)よりも実測値に良く追随するわけで、1次 遅れの指数関数形と対数形の比較では、今回は前者の方がより適合度が高いということが できる。また、第4章で作成した実験式(5.1)の場合でも、暴露レベルの適用範囲から大 きくはずれなければ、式(5.2)と同程度の予測計算が可能である。このことにより、第4 章で作成した実験式は、導出の基礎となった実験データが異なっていながら、暴露レベル を調整するだけで、他の実験データにも適用できる汎用性の高いものであることが明らか となった。



Fig. 5.15 The relation between TTS0.5 at 4 kHz observed in the experiment and those calculated from Eq. (5.1). Solid circles indicate the data from continuous noise exposures, and open circles indicate those from intermittent noise exposures.

Fig. 5.16 The relation between TTS0.5 at 4 kHz observed in the experiment and those calculated from Eq. (5.2). Solid circles indicate the data from continuous noise exposures, and open circles indicate those from intermittent noise exposures.

Fig. 5.17 The relation between TTS0.5 at 4 kHz observed in the experiment and those calculated from Eq. (5.3). Solid circles indicate the data from continuous noise exposures, and open circles indicate those from intermittent noise exposures. さらに、矩形波形の場合に、on fraction rule⁴⁾が成立しているかどうかを検討してみ る。例えば、矩形波形の 90, 95, 100 dB SPL の 15 回目の on-time 直後の TTS_{0.5} は、実験データでは、それぞれ 5.25, 12.25, 12.00 dB である。 これに相当する定常騒 音を 30 min 暴露した時点における TTS_{0.5} は、それぞれ各暴露レベルについて11.00, 19.50, 26.50 dB である。後者の値に対する前者の値の比は、それぞれ 0.48, 0.64, 0.45 となり、on fraction の 0.5 前後の値である。 これは、上記の実験データの代わりに式 (5.1)による予測計算値で試算すると、 断続暴露 (on-time 15 回)の場合、 TTS_{0.5} は 6.31, 9.88, 15.48 dB であり、定常暴露 (暴露時間 30 min)では、それぞれ 12.41, 19.44, 30.46 dB となり、後者に対する前者の比は、いずれの暴露レベルにおいても 0.51 となる。 つまり on fraction rule が成立しているとみなし得る。

次いで、レベル変動のある断続暴露の場合、等エネルギー仮説が成立するかどうかの検 討を、これもまた式(5.1)による予測計算値を用いて行ってみる。 矩形波形の暴露レベル を *SPL*とすると,矩形波形 on-time 15回目直後のTTS@.5 は、数値計算の結果

 $TTS_{\theta,5} = 0.00195 \exp(0.0898 SPL)$ (5.4)

と表される。レベル変動のある断続暴露では、同様の時点における TTS_{0.5} の予測値は、 指数波形 I,指数波形 II,正弦波形, Noise J のそれぞれについて 6.31, 7.02, 9.84, 12.57 dB となる。式(5.4)から,各波形と等価な TTS_{0.5} を引き起こすと考えら れる矩形波形の暴露レベル(ここでは $L_{\rm E}$ と表す)を求めると,それぞれ 90.0, 91.2, 94.9, 97.7 dB SPL である。各波形の等価騒音レベルLeqは,それぞれ 91.4, 92.8, 96.2, 98.2 dB SPL で $L_{\rm E}$ とLeqの相関係数は 0.997 と高く、横軸に $L_{\rm E}$,縦軸にLeqをとった場合の 回帰直線の傾きも 0.881 と1に近く、等エネルギー仮説が成立しているようにも見える。 しかし,各波形の代表値としてレベルの算術平均値乙をとった場合,それぞれ 89.2, 90.3, 93.9, 97.2 dB SPL となり、この場合の相関係数は 0.999、傾きは 1.033 と、むしろ $L_{\rm E}$ との関係はLeqよりも1:1に近い。TTS に関してはLeqは必ずしも万能ではないと言 える。この節で検討してきたように、TTS の増大の式と単位階段関数法を用いた方がよ り、合理的な予測計算ができるものと思われる。等エネルギー仮説については、次節にお いても検討を加える予定である。 5.3 持続時間の短い断続騒音暴露による TTS の予測について

5.3.1 暴露実験の概要

ここで取り上げる暴露実験は、山本ら⁵⁾のものである。暴露騒音は白色騒音であり、そ の帯域は 900 Hz~9 kHz と第3章の実験で用いたものとほぼ同じである。 この実験では duty cycle を 1 s として、on-time を 25~800 ms と変化させ、それに応じて暴露エネ ルギーが等しくなるように、音圧レベルを 114~99 dB SPL と変化させている。断続騒音 は on-time の間のレベル変動はなく、矩形のエンベロープを持っている。 また、断続騒 音とエネルギーが等しい定常騒音(98 dB SPL)も暴露騒音として採用している。 以上の6 種類の暴露騒音の物理特性を Table 5.3 に示した。 この実験は、on fraction rule⁴⁾の 適用範囲外とされる、非常に短い on-time の領域を対象として、 その領域において等エ ネルギー仮説が成立するかどうかの検証を行ったものである。

暴露はヘッドホンを用いて行われている。 暴露時間は 40 min で, 10, 20 min の時点 においても暴露を中止して域値を測定している。 テスト周波数は 3, 4, 6 kHz で, それ ぞれTTS1.5, TTS2, TTS2.5 の時点におけるデータを得ている。 被験者は, 男子学 生7名であり, 今回はその平均値について検討した。

Table 5.3 Sound pressure levels and durations used in the experiment reported by Yamamoto, et al.⁵⁾.

SPL (dB)	114	111	108	105	102	99	98
On-time (ms)	25	50	100	200	400	800	
On fraction	0.025	0.050	0.100	0. 200	0.400	0.800	1.000

5.3.2 実験結果と予測計算の結果

まず、この実験はヘッドホンを用いた騒音暴露であるため、スピーカを用いての自由音 場または拡散音場における騒音暴露実験の結果を基礎としている第4章の実験式は、その ままでは適用できない。そこで、前節と同様に定常騒音暴露の実験データに、第4章の実 験式の暴露レベルをシフトさせて適用し、その残差平方和が最小になる SPL - Sの値 を求めた。その結果, 3, 4, 6 kHz の各テスト周波数について, それぞれ 47.16, 48.12, 52.96 dB となった。 これは第3章で同様な白色騒音をスピーカで暴露した場合の 38 dB に比べて 10 dB 程度大きな値となっている。 つまり, 暴露音場での音圧レベルと人工耳 を用いて測定したヘッドホン出力のそれが等しい場合, 内耳に伝達される音響エネルギー という面から見ると, 前者の方が 10 dB 程度大きくなっていることを意味している。 こ の点に関しては, 最小可聴値を受話器を用いて測定した MAP (minimum audible pressure)の方が, 自由音場で測定した MAF (minimum audible field)よりも 6~10 dB 高 くなる⁶⁾ ことや, 第2章 2.2.1 において測定した音場からマネキンの鼓膜相当部分への 音圧レベルの変換特性が, 2~4 kHz の周波数域で 10~15 dB であることから説明しうる。 これらの値を用いて, 各暴露条件における Sの値を決定し, 第4章で作成した実験式を単 位階段関数法²⁾を用いて, 予測計算を行った(この場合の最小の時間刻みは, それぞれの on-time に相当する)。

各テスト周波数について、10,20,40 min 暴露時点における実験データと予測計算の 結果を on-time を横軸にとり、Fig. 5.18~5.26 に図示した。 図中、実測値は平均値と 95%信頼限界を用いて表示し、予測計算値は実線で表されている。図より分かるように、 いずれのテスト周波数、暴露時間、on-time においても予測計算値は、 ほぼ 95%信頼 限界の範囲内にあり、第4章で作成した実験式を単位階段関数法を用いて適用し、TTS の予測計算を行うことの妥当性が、ここでもまた立証されたものと考える。

さらに Table 5.4~5.6 には,各テスト周波数,各暴露時間における各断続騒音暴露の 場合の TTS の予測値と,同じ暴露レベルを持つ定常騒音暴露を行った場合のTTSの 予測値を併記し,後者に対する前者の比を掲載した。この比は,実験条件として設定した on fraction と全く一致しており,25 ms 程度の on-time までなら,単位階段関数法を 用いた予測計算上においても on fraction rule⁴,が成立していることになる。これにつ いては,山本ら⁵)もまた,従来の実験式を用いて,単位階段関数法による予測結果と on fraction rule によるそれとが,ほぼ一致する結果を得ている。

また,等エネルギー仮説については, on-time の増加とともに TTS の予測計算値も 増加することから,この暴露実験条件では成立していないと見なせるであろう。



Fig. 5.18 TTS_{1.5} at 3 kHz vs. on-time. Duration of exposure is 10 min. Circles indicate the means of seven subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. The solid curve shows the calculation from the empirical equation derived in chapter 4.



























Fig. 5.25 TTS_{2.5} at 6 kHz vs. on-time. Duration of exposure is 20 min. Circles indicate the means of seven subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. The solid curve shows the calculation from the empirical equation derived in chapter 4.



Fig. 5.26 TTS_{2.5} at 6 kHz vs. on-time. Duration of exposure is 40 min. Circles indicate the means of seven subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. The solid curve shows the calculation from the empirical equation derived in chapter 4.

Table 5.4 The values of $TTS_{1.5}$ at 3 kHz calculated from the empirical equations derived in chapter 4. TTS_1 means the value induced by intermittent noise exposure, and TTS_c means the value induced by continuous noise whose level is the same as the peak level of intermittent noise.

Duration (min)	On frac- tion	Peak level (dB SPL)	TTS ₁ (dB)	TTSc (dB)	TTS ₁ /TTS _c
10	0.025	114	0.29	11.38	0.025
	0.050	111	0.42	8.36	0.050
	0.100	108	0.61	6.14	0.099
	0.200	105	0.90	4.50	0.200
	0.400	102	1.32	3.31	0.399
	0.800	99	1.94	2.43	0.798
20	0.025	114	0.51	20.45	0.025
	0.050	111	0.75	15.02	0.050
	0.100	108	1.10	11.03	0.100
	0.200	105	1.62	8.09	0.200
	0.400	102	2.38	5.94	0.400
	0.800	99	3.49	4.36	0.800
40	0.025	114	0.87	34.81	0.025
	0.050	111	1.28	25.56	0.050
	0.100	108	1.88	18.76	0.100
	0.200	105	2.76	13.78	0.200
	0.400	102	4.05	10.11	0.401
	0.800	99	5.94	7.43	0.799

Duration	On frac-	Peak level	TTS ₁	TTSc	TTS1/TTSc
(min)	tion	(dB SPL)	(dB)	(dB)	
10	0. 025 0. 050 0. 100 0. 200 0. 400	114 111 108 105 102	$\begin{array}{c} 0.\ 61 \\ 0.\ 87 \\ 1.\ 24 \\ 1.\ 76 \\ 2.\ 50 \\ 5. \\ 5. \\ 5. \\ 5. \\ 5. \\ 5. \\ 5. \\$	24.57 17.46 12.40 8.81 6.26	0.025 0.050 0.100 0.200 0.399
20	$\begin{array}{c} 0.800\\ 0.025\\ 0.050\\ 0.100\\ 0.200\\ 0.400\\ 0.800 \end{array}$	99 114 111 108 105 102	$\begin{array}{c} 3.56 \\ 1.04 \\ 1.48 \\ 2.10 \\ 2.99 \\ 4.25 \\ 6.03 \end{array}$	$\begin{array}{r} 4.45\\ 41.70\\ 29.62\\ 21.04\\ 14.95\\ 10.62\\ 7.54\end{array}$	$\begin{array}{c} 0.800\\ 0.025\\ 0.050\\ 0.100\\ 0.200\\ 0.400\\ 0.800 \end{array}$
40	0. 800	999	6. 05	7.54	0. 800
	0. 025	114	1. 63	65.55	0. 025
	0. 050	111	2. 33	46.56	0. 050
	0. 100	108	3. 31	33.08	0. 100
	0. 200	105	4. 70	23.50	0. 200
	0. 400	102	6. 68	16.69	0. 400
	0. 800	99	9. 48	11.86	0. 799

Table 5.5 The values of TTS_2 at 4 kHz calculated from the empirical equations derived in chapter 4. TTS_1 means the value induced by intermittent noise exposure, and TTS_c means the value induced by continuous noise whose level is the same as the peak level of intermittent noise.

Table 5.6 The values of $TTS_{2.5}$ at 6 kHz calculated from the empirical equations derived in chapter 4. TTS_1 means the value induced by intermittent noise exposure, and TTS_c means the value induced by continuous noise whose level is the same as the peak level of intermittent noise.

Duration (min)	On frac- tion	Peak level (dB SPL)	TTSı (dB)	TTSc (dB)	TTS1/TTSc
10	0.025	114	0.53	21.47	0.025
	0.100	108	1. 17	11.75	0.099
	0. 200	105	1.75 2.61	8.75 6.52	0. 200
20	0.800	99 114	3.89	4.86	0.798
20	0.029	114	1.13	22.69	0.029
	0.100	108	1.69	16.91	0.100
	0.200 0.400	105	2.52 3.76	12.60 9.39	0.200
	0.800	99	5.60	7.00	0.800
40	0.025 0.050	$\frac{114}{111}$	$\begin{array}{c} 1.\ 00\\ 1.\ 48 \end{array}$	39.95 29.77	0.025 0.050
	0.100	108	2.22	22.19	0.100
	0.200 0.400	105 102	3.31 4.93	16.54 12.33	0.200 0.400
	0.800	99	7.35	9.19	0.800

5.4.1 回復時間が短い場合

5.4.1.1 暴露実験の概要

ここで取り上げる実験は、山本ら⁷のもので、TTS₇ ($\tau = 0.25 \sim 8$)を TTS₂ に変換 する図表を作成する目的で行われたものである。 暴露騒音として音圧レベル 105 dB SPL の定常白色騒音をそれぞれ 0.5, 1, 2, 4, 8 min 暴露し、 各条件について暴露終了後か ら 0.25, 0.5, 1, 1.5, 2, 4, 8 min の時点においてテスト周波数4 kHzにおける TTS を測定したものである。被験者は男子学生 10名であり、 今回はその平均値について検 討する。

5.4.1.2 実験結果と予測計算の結果

この実験の場合は、暴露ピークレベルが 105 dB SPL と一定しており、第4章で作成し た実験式の暴露レベルの適用範囲を逸脱していると考えられる点、及び暴露時間がかなり 短い点を勘案して、暴露時間のみを変数とする1次遅れ系の指数関数を TTS の増大の 式とすることにした。まず、全てのデータを用いて、最小二乗法により次式を得た。

 $TTS_{0}(t) = 75.3\{1 - \exp(-t/8.51)\}$

 $TTS_{\tau}(t) = TTS_{\theta}(t+\tau) - TTS_{\theta}(\tau)$ (5.5)

ただし, *t*:暴露時間(min)

τ:暴露終了後の休止時間(min)

実験データと上式による計算結果を図示したものが Fig. 5.27 である。 図中の実線が, 式(5.5)による予測値を表しているが,暴露終了後の休止時間 τ が短い 0.25~0.5 min や 長い 8 min の時点における適合度が良くない。これは暴露終了直後から 1 min 程度の間 の TTS は,急速に回復すると言われており⁸⁹,そのために一つの実験式で全ての挙動 を説明するのは不可能であると考えられる。そこで, $\tau = 0.25$, 0.5 min の実験データを 除外して,式(5.5)の場合と同様な当てはめを行ったところ,次式を得た。

 $TTS_{\theta} (t) = 87.3\{1 - \exp(-t/11.8)\}$ (5.6)

式(5.6)による計算結果を Fig. 5.27 において点線で表示した。図より分かるように、点





線で表示された式 (5.6)の方が, $\tau = 1 \sim 8 \min$ のデータに良く追随している。

ここで,式(5.5)を一般化すると次のようになる。

 $TTS_{\tau} (t) = TTS_{\theta} (t + \tau) - TTS_{\theta} (\tau)$ $= K[1 - \exp\{-(t + \tau)/T\}] - K[1 - \exp(-\tau/T)]$ $= K[\exp(-\tau/T) - \exp\{-(t + \tau)/T\}]$ $= K[1 - \exp(-\tau/T)]\exp(-\tau/T)$ $= TTS_{\theta} (t)\exp(-\tau/T)$ (5.7)

式(5.7)は、TTS の増大過程を表す成分TTS。(t)と回復過程を表す成分 exp(-τ/T) の積で表されている。そこで回復過程については、時定数 Tの値を増大過程と異なる値を 与えると、予測結果がより実験データに近づく可能性がある。従って、TTS の増大過程 の時定数と回復過程のそれとが異なるという仮定のもとに、実験データに当てはめを行い 次式を得た。

$$TTS_{\tau}(t) = 54.9[1 - \exp(-t/6.30)]\exp(-\tau/14.7)$$
(5.8)

ただし、式(5.6)と同様 $\tau = 0.25$, 0.5 min のデータは除外している。式(5.6)による予測 結果と比較して図示したものが Fig. 5.28 である。図中、実線が式(5.8)による予測値を、 点線が式(5.6)によるそれを表している。図より分かるように式(5.8)による予測値の方が、 より実験データに追随している。残差平方和(n=25)で比較しても、式(5.8)が 22.28, 式(5.6)が 72.52 となっており、前者の方が小さい。前者と後者では、式中の自由パラメ ータの数が異なっているので、第4章と同様に AIC の値で比較すると、式(4.4.3)より 78.07、105.57 となり、やはり前者の方が小さく、実験データへの適合度は良い。従って、 TTS の増大過程と回復過程とは、その時定数の値は異なっており、後者の方が前者に比 べ2倍程度或はそれ以上大きくなると考えたほうが妥当であろう。この点に関しては、第 1章 1.2.3 で紹介したように Mills *et al.*⁹⁾が24時間騒音暴露実験のデータに同様な 指数関数形を当てはめ、増大過程の時定数には 2.1 h を、回復過程のそれには 7.1 h と いう値を与えていることと同様な傾向にある。



Fig. 5.28 Recovery of TTS at 4 kHz. Exposure noise is 105 dB SPL white noise. Parameters are durations of exposure. Solid curve shows calculation from Eq. (5.8), and dotted curve shows that from Eq. (5.6).

また,山本らが目的とした TTS₇ から TTS₂ への変換について考えるならば,回復 過程の時定数 T_{R} とすると,

$$TTS_{2} - TTS_{\tau} = TTS_{\theta} \exp(-2/T_{R}) - TTS_{\theta} \exp(-\tau/T_{R})$$
$$= TTS_{\theta} \exp(-\tau/T_{R}) [\exp\{-(\tau-2)/T_{R}\} - 1]$$
$$= TTS_{\tau} [\exp\{-(\tau-2)/T_{R}\} - 1]$$
(5.9)

となる。この式より TTSr から TTS2 への変換量は、暴露騒音のレベルや暴露時間に は関係なく、TTS の大きさと回復時間 rによって決定することが可能であることが分か る。つまり式 (5.9)は、山本らが求めた変換図表を数式化したものに他ならない。

5.4.2 回復時間が長い場合

5.4.1 では、数分単位の比較的短時間の回復時間における実験データについて検討を加 えた。ここでは、数時間単位のより長い回復時間における実験データを取り上げる。なお 以下に述べる実験は、新幹線保線作業に伴って発生する強大騒音が、作業に従事する労働 者の聴力に及ぼす影響を検討するために行った研究¹⁰⁾の一部である。

5.4.2.1 実験方法

被験者には, 男子学生5名(年齢 21~24歳)を採用した。 各被験者の聴力域値は, 0.25, 0.5, 1, 2, 3, 4, 6, 8 kHz の各テスト周波数において, ISO (1964)¹¹⁾ 基準の 聴力レベルで 20 dB 以下である。

暴露音としては、新幹線保線作業のうち、道床つき固め作業に使用されていた大型機械 (マルチプルタイタンパ、以下 MTT と略記する)の周辺で、 タンピング・ハンマーの直 前において調整を行う、 通称 "前さばき" と呼ばれる労働者の耳元付近で普通騒音計 (JEIC, SLP-21)、テープレコーダ(NAGRA, IV-SJ)を用いて録音したテープを、実験室にお いて編集・再生したものを採用した。録音時間は、約 10 min であったが、2 台のテープ レコーダ(NAGRA, VI-SJ 及び TEAC, R-310)を用いて編集し、 約 40 min の暴露が可能な テープを作製した。これを、第2章と同じ京都大学衛生工学教室に設置された防音無響室 内において、テープレコーダ(TEAC, R-310)で再生し、イコライザ(General Radio、1925) 及び増幅器(SONY, TA-F4)を通して、録音時における実際の騒音の周波数特性が、 可及的 忠実に再現されるよう調整して、スピーカ(PIONEBR, PAX A-25)から放射した。 すなわち、 白色騒音を増幅器 に入力しておき, そのスピーカから の出力の 1/3オク ターブバンド分析 結果が,+3 dB/oct の傾きになるよう イコライザを調整 した。騒音暴露に あたっては、被験 者は、片耳をスピ ーカに向け、かつ 外耳道口の位置を スピーカから 80 cm の距離になる ように、椅子に着 席した。

従って, 騒音の 諸特性を再現する ための調整では, モニタリングマイ クロホンを, 被験 者を退去させた後 で, 被験者の外耳 道口が占める位置 に設置した。

バンド分析結果を



Fig. 5.29 One third octave band analysis of exposure noise recorded near the worker who adjusted the machine in front of the hammers of MTT. Open circles indicate L_5 , semisolid circles indicate Leq, and solid circles indicate L_{95} . Capital A on the abscissa means A-weighted sound pressure level.



再生した暴露音 Fig. 5.30 An example of level fluctuations of the exposure の 1/3オクターブ noise.

Fig. 5.29 に示した。暴露音は Fig. 5.30 に示すように変動騒音であるので、 90%レン

ジの上端値 L_5 , 下端値 L_{95} , 等価騒音レベル Leq で表示している。 各統計量は, 動特性 fast, サンプリング間隔 100 ms, サンプリング個数 2500, 平均化時間 250 s の条件の 下で算出した。また, 実際の MTT 稼働時間は, 70~90 min であるが, 被験者の聴力に 対する危険度を考慮して, 暴露時間は 30 min とした。また, MTT 作業は深夜に実施さ れるので, 暴露実験も午前0時頃から1時頃にかけて行うようにした。

域値の測定は、同防音無響室内において、 自記オージオメータ(永島医科器械、A60-C) を用いて行った。 測定条件は、固定周波数・断続音(断続の周波数 2 Hz)・レベルの減衰 速度 2 dB/s に設定し、上昇法・下降法の平均値(鋸歯状曲線の上下端値の平均値)を域値 とした。 なお、 レシーバの出力音圧は、 人工耳(B & K, 4153)及び精密騒音計(B & K, 2203)を用いて監視した。

暴露に先立って、両耳の 0.25~8 kHz の域値を測定し、さらに、暴露耳の 0.5, 1, 2,
3, 4, 6, 8 kHz における域値を、各2回測定して、 その2回の平均値を暴露前域値とした。暴露後の域値測定は、Fig. 5.31 に示すように暴露終了後 1 min 15 s, 9 min 45 s,
29 min 45 s, 59 min 45 s, 119 min 45 s から開始し、さらには、約 12時間後にも行った。測定周波数は、1, 2, 4, 6, 8, 0.5 kHz の順序とし、 それぞれ 30 s ずつ行った。
今回測定した TTS は、 テスト周波数 1 kHz については、 それぞれ、 TTS1.5,
TTS10, TTS30, TTS60, TTS120, TTS720 と表記される。



Fig. 5.31 Schematic schedule of noise exposure and audiometry.

Time after			Me	an (\bar{x}) :	and star	ndard de	viation	(σ_n) of	NITT	S (dB)			
cessation of exposure (min)	0.5kHz		1	1 kHz		2 kHz		4 kHz		6 kHz		8 kHz	
	x	σ_n	x	σ_n	x	σ_n	x	σ_n	x	σn	x	ση	
1.5-4	2.7	(3.7)	2.1	(6.6)	12.2	(5.0)**	16.5	(3.0)**	10. 3	(4.3)**	11.6	(7.3)*	
10 12.5	1.8	(2.5)	1.7	(4.0)	8.8	(3.6)**	12.6	(2.6)**	7.6	(6.4)*	6.5	(5.8)*	
30— 32.5	2.6	(4.1)	0.1	(3.4)	6.1	(2.4)**	8.7	(3.5)**	7.0	(7.6)	5.1	(7.7)	
60— 62.5	1.7	(2.7)	-0.2	(4.1)	3.5	(2.2)*	5.0	(1.5)**	5.5	(5.9)	4.5	(3.9)*	
120—122. 5	1.1	(2.7)	-0.8	(2.6)	2.9	(1.9)*	6.5	(3.2)**	3.1	(3.0)	2.9	(5.3)	
720	-2.4	(3.7)	-2.6	(3.4)	- 0. 7	(1.2)	-0.4	(3.0)	1.2	(2.4)	2.1	(4.1)	

Table 5.7 TTSs obtained from the experiment.

*: Significance level; $\alpha = 0.05$, **: Significance level; $\alpha = 0.01$

5.4.2.2 実験結果と予測計算の結果

騒音暴露によって得られた TTS の実測値を Table 5.7 に示した。表では、暴露終了 後の時間毎に、5名の平均値と標準偏差を掲載した。また、暴露前の聴力域値より有意に 上昇した場合(片側検定)については、それぞれ *(有意水準5%)、**(有意水準1%)を付 して表示した。また、Fig. 5.32~5.35 に有意な域値上昇が観測されることが多かったデ スト周波数 2, 4, 6, 8 kHz について、 実測値を5名の平均値及び 95%信頼限界で表 示し、第4章で作成した実験式を単位階段関数法を適用して予測計算した結果を、実線で 図示した。

図より分かるように、5.2 あるいは 5.3 で行った予測計算に比べて、 今回は、実験デ ータに対する適合度が良くない場合が多い。

まず実測値について, 式(5.7)と同様な関数形を当てはめた場合の, 回復の時定数は, 2,4,6,8 kHz についてそれぞれ,54.3,76.4,103.5,68.4 となった。 これに対して, 予測計算値に当てはめた場合には,それぞれ 21.7,41.6,18.8,21.6 であり,この値は 第4章 Table 4.11 における T₁の値よりもやや大きくなっている。 やはり,今回も実測 値の方が,時定数は2倍あるいはそれ以上大きくなっている。従って,この場合もTTS の回復過程については,増大過程よりも大きな時定数を与えた方が,より実験データに良 く追随する可能性があると言える。



Time after cessation of exposure (min)

Fig. 5.32 Recovery of TTS at 2 kHz. Circles indicate the means of five subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. The solid curve shows the calculation from the empirical equation derived in chapter 4.



Time after cessation of exposure (min)

Fig. 5.33 Recovery of TTS at 4 kHz. Circles indicate the means of five subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. The solid curve shows the calculation from the empirical equation derived in chapter 4.



Time after cessation of exposure (min)

Fig. 5.34 Recovery of TTS at 6 kHz. Circles indicate the means of five subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. The solid curve shows the calculation from the empirical equation derived in chapter 4.



Time after cessation of exposure (min)

Fig. 5.35 Recovery of TTS at 8 kHz. Circles indicate the means of five subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. The solid curve shows the calculation from the empirical equation derived in chapter 4.

5.5 結論

第4章で作成した TTS の増大の式と単位階段関数法を用いて, 変動騒音暴露による TTS の予測計算を行い,推定方法としての妥当性を検討した。さらに,回復過程まで含 んだ暴露実験データについても予測計算を行い,増大の式によって回復過程まで推定しう るかどうかの検討を行った。その結果,以下の結論を得た。

(1) on-time, off-time が, それぞれ 1 min ずつである断続騒音暴露の場合, on-time の間に暴露レベルが, 85 dB SPL から 100 dB SPL の範囲内で変動しても, 第4章で作成 した TTS の増大の式と単位階段関数法により推定可能である。 また, 増大の式として 暴露時間の関数に対数式を用いるよりも, 1 次遅れ系の指数関数式或はそれを含んでいる 第4章で作成した TTS の増大の式による方が, 予測精度は良い。 今回取り上げた断続 暴露に対する on fraction rule の検証では, 実験結果及び予測計算結果のいずれにおい ても成立することが確認された。

(2) duty cycle が 1 s と短くまた, on fraction も 0.025~0.8 の範囲にあるような 騒音暴露実験のデータについても, 第4章で作成した TTS の増大の式と単位階段関数 法により推定可能であることが明らかとなった。また,等エネルギー仮説は, TTS の場 合には成立しにくいことが,実験データ及びばかりでなく,その予測計算結果からも判明 した。以上のことから,TTS の増大の式と単位階段関数法を用いた推定方法は,任意の 変動騒音暴露に適用可能な汎用性の高い方法であると言うことができる。

(3) 暴露時間よりも回復時間の方が長い場合の実験データについては、TTS の回復過程に、増大過程よりも2倍或はそれ以上の時定数をもつ回復の式を採用した方が、予測精度は高くなることが判明した。しかし現時点では、第4章で作成した増大の式と同程度まで精密な回復の式を作成するだけの、実験データは蓄積されていない。また増大の式の符号を逆転して回復の式としても、予測精度は極端に悪化することはないので、当面は増大の式を代用してもよいものと思われる。

参考文献

1) K. Takagi, T. Yamamoto and H. Shoji, "Permissible noise criteria for hearing
conservation," 7th Int. Cong. Acoust. Budapest, 2582, 777-780 (1970).
2) T. Yamamoto, H. Shoji and K. Takagi, "Prediction of temporary threshold
shift following exposure to noise having arbitrary spectrum and temporal
characteristics," 6th Int. Cong. Acoust. Tokyo, A-2-8, A-9-A-12 (1968).
3) 中本 守, "変動騒音による TTS の研究,"京都大学工学部衛生工学科特別研究
(1975).
4) W.D. Ward, A. Glorig and D.L. Sklar, "Dependence of temporary threshold
shift at 4kc on intensity and time," J. Acoust. Soc. Am. 30, 944-954 (1959).
5) 山本剛夫, 高木興一, 平松幸三, 増田 隆, "暴露エネルギーの等しい断続騒音によ
る一過性域値上昇,"産業医学, 27, 158-165 (1985).
6) 平松幸三, 騒音の評価法, 日本建築学会編(彰国社, 東京, 1981), p.205.
7) 山本剛夫,高木興一,庄司 光,米田明彦, "TTS _t からTTS ² への変換,"
産業医学, 11, 445-448 (1969).
8) W.D. Ward, A. Glorig and D.L. Sklar, "Temporary threshold shift from octave-
band noise:applications to damage-risk criteria," J. Acoust. Soc. Am., 31,
522-528 (1959).
9) J.H. Mills, R.M. Gilbert and W.Y. Adkins, "Temporary threshold shifts in
humans exposed to octave bands of noise for 16 to 24 hours," J. Acoust. Soc.
Am. 65, 1238-1248 (1979).
10) 伊藤昭好,末田一秀,平松幸三,高木與一,山本剛夫, "新幹線保線作業に伴う強大
騒音の聴力影響について,"労働科学, 62, 451-462 (1986).
11) ISO, "Standard reference zero for the calibration of pure-tone audio-
meters," ISO Recommendation R389 (1964).

第6章 環境騒音暴露によるTTS推定の実験的研究

6.1 はじめに

近年,航空機騒音をはじめ,道路交通騒音などの強大な環境騒音の暴露により,住民の 聴力に対するその影響が懸念されている。 騒音の有害性を評価する重要な指標としては, 本研究で取り上げてきた TTS が挙げられる。 具体的には,問題となる環境騒音を録音 したものを,実験室内で被験者に再生暴露し, その TTS を測定することにより,当該 環境騒音の有害性を論ずるものである^{1)~4)}。

道路交通騒音の暴露によって, TTS が生じることは, 既に報告されている^{3),4)}。本 章では 6.2 において, 5名の被験者に対して,道路交通騒音の模擬音を,レベルを数段 階に変えて暴露し, どの程度の暴露レベルから TTS が生じるかを検討した。 さらに, 第4章で作成した低レベル長時間騒音暴露に適用可能な TTS の増大の式及び単位階段 関数法⁵⁾を用いて, TTS の予測値を算出し,実測値との比較を行い,当該手法によって, 道路交通騒音暴露による聴力影響評価が可能であるかについても検討した。

さらに 6.3 では, 道路交通騒音の実測データの一例を取り上げて, 同様に当該手法を 適用して, 24 時間にわたる TTS の変動の予測計算を試みた。

6.2 模擬道路交通騒音暴露による TTS の実験的研究

6.2.1 実験方法

6.2.1.1 被験者

0.25, 0.5, 1, 2, 3, 4, 6, 8 kHz の各テスト周波数における両耳の聴力レベル(hearing level)が 20 dB 以下である男子学生 10名(年齢20~23歳)に対し、あらかじめ、
90 dB SPL の広帯域定常騒音を、無響室内において 30 min 暴露し、テスト周波数 4, 5,
6 kHz における TTS を測定した。暴露は、日を変えて3回繰り返し、上記 10名の中から TTS の成績の再現性の良い上位5名を被験者として採用した。

6.2.1.2 暴露方法

騒音暴露は、大阪府公害監視センターに設置された残響室内で、5名の被験者に対し同時に行った。室内には拡散板が吊されており、 室内空間の体積は 101 m³,拡散板を含む 壁面の表面積は 175 m² である。

暴露騒音は,以下の手順によって作製した。まず、ランダム雑音発生器(B & K, 1024) より発生させた白色騒音を、イコライザ(General Radio, 1925)に通し、Fig. 6.1 に示す ような周波数構成をもつ広帯域騒音を作製した。 図には、残響室内 24 地点における実 測値の平均値及び標準偏差を示した。この周波数構成は、日本音響学会の報告書⁶⁾に示さ れたものを参考にして決定したが、実際の暴露音では、報告書に掲載されているものに比 べ、やや低周波数の成分が卓越したものとなった。

暴露音のレベル変動は、1車線等間隔モデル⁷⁾に基づいた時間変動を、騒音レベル制御 装置(森技研, SG-112)を用いて実現した。このモデルに従うレベル変動は、次式で表される。



-132-

想定した走行条件は, 交通量 毎時 2500 台, 車速 50 km/h, *S*=20 m, *d*=2.35 m である。 実際の騒音暴露では, 騒音レ ベル制御装置の出力を, 一旦, 2台のテープレコーダ(NAGRA, IV-S 及びIV-SJ)を用いて 約 30 min 録音し, それらを所 定の暴露時間まで交互に再生



Fig. 6.2 Equally spaced vehicles model. Each vehicle is assumed to be a point source with the same acoustic power.

した。テープレコーダの出力は、増幅器(TEAC, AE-200)で所定のレベルに調整した後、均 一な騒音分布が得られるように配置された4個の無指向性スピーカ(Victor, GB-10)より 暴露室内に放射した。 暴露騒音のレベル変動を室内で実測した例を Flg.6.3 に示す。図 より分かるように、1.44 s を周期とする変動騒音である。

暴露レベルは, 等価騒音レベル Leq で, 82, 85, 88, 91 dBA となる4条件とした。 なお, Leq の算出条件は, 動特性 fast, サンプリング間隔 100 ms, サンプリング個数 200, 平均化時間 20 s として, レベルを監視した。

暴露時間は8時間で, Fig. 6.4 に示すように, 暴露開始後 0.5, 1, 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8 時間の時点で, それぞれ域値の測定を行った。域値の測定に伴う暴露の中断時間は, 1 回につき 5 min または 10 min で, 合計 45 min である。 この中断時間は, 暴露時間に は算入していない。



Fig. 6.3 An example of level fluctuations of the exposure noise.

-133-

被験者は、暴露開始前の域 値を測定した後、各人 5 min ずつずらして残響室に入れ、 騒音に暴露した。 室内では、 リクライニングチェアなどに 腰掛けさせ、楽な姿勢をとら せた。 Fig. 6.1 における暴 露レベルの場所的変動の大き さから分かるように、室内の 音場は、ほぼ均一とみなしう るが、念のため被験者に時々



Fig. 6.4 Schematic schedule of noise exposure. Open area represents noise exposure, and solid area represents 5-min-off-time or 10-min-offtime for audiometry. Total exposure time is 8 h. Sum of the off time for audiometry is 45 min.

その位置を移動させた。被験者の摂取するものは弁当,茶菓をはじめ日常飲食するもので あり,喫煙と飲酒は禁止した。

6.2.1.3 域値の測定

kHz の順にそれ

域値の測定は, 残響室に隣接した無響室内において自記オージオメータ(永島医科器械, A 60-C)を用い, テスト周波数固定・断続音(断続の周波数 2 Hz)・レベルの変化速度 2 dB/s の条件に設定して行い, 上昇法・下降法の平均値(鋸歯状曲線の上下端値の平均値)を域値とした。

レシーバ(Telephonics, TDH-39, MX41/AR クッション付)の出力音圧は、人工耳(B & K, 4153)及び精密騒音計(B & K, 2203)を用いて校正した。

暴露実験開始前に,まず右耳のテスト周波数 0.5, 1, 2, 4, 6, 8 kHz の域値を測定し, さらに 2, 4, 6 kHz について,それぞれ3回ずつ測定し,その3回の平均値を暴露前域



Fig. 6.5 Schematic schedule for audiometry.

-134-

ぞれ 60 s ずつ域値の測定を行った。暴露終了後 τ min の時点におけるTTS を TTS_{τ} と記す慣例に従えば、各 τ TTS₁,TTS₂,TTS₃ を測定したことになる。

6.2.2 実験結果

-5

0.5

1

各テスト周波数における5名の TTS の平均値(以下 TTS は,特に断わらない限り, 5名の平均値をさす)の時間的変動を Fig. 6.6~6.8 に示した。 Fig. 6.6 の暴露レベル Leq= 82 dBA のデータ群において, 0.5 及び 1 時間のデータが記載されていないのは, 欠測が生じたためである。



4

8

2

Duration of exposure (h)



Fig. 6.8 Growth of TTS₃ at 6 kHz. TTSs are the mean values over five subjects.

これらの成績から, TTS の上昇傾向の有無を検討するために, 各被験者及び5名の平 均値に次式のような TTS の増大の式をあてはめた場合の相関係数の検定を行った。

 $TTS = a \log_{10} t + b$

(6.2)

ただし、 t: 暴露時間(min)。

a, b: 定数。

検定結果を Table 6.1 に示す。 表中,相関係数 r 及び回帰係数 a を掲載し,有意な正の 相関が認められた場合(片側検定)に,相関係数の右肩に * (有意水準5%), ** (有意水準 1%)をそれぞれ付して表示した。 表より分かるように,今回の騒音暴露によって,個人 毎の域値について見た場合,テスト周波数 2 kHz のTTS では,暴露レベル Leq= 85 dBA 以上で,4 kHz では, Leq= 88 dBA 以上で複数の被験者に上昇傾向が認められる。 5名 の平均値に上昇傾向が認められるのは,両者とも Leq= 85 dBA 以上からである。 テスト 周波数 6 kHz では,暴露レベルが上昇しても TTS は増大していない。

なお参考のため,各被験者の暴露実験中の聴力レベルの値を付録に示した(Table A.23~ A.27)

<i>r a r a r a r</i> Test frequency : 2 kHz Subject A -0.272 -0.045 0.807 0.068 0.869 0.052 0.944 0.	а
Test frequency : 2 kHz Subject A -0.272 -0.045 0.807** 0.068 0.869** 0.052 0.944** 0.	
Subject A -0.272 -0.045 0.807** 0.068 0.869** 0.052 0.944** 0.	
	063
B 0.176 0.024 0.665° 0.106 0.524 0.145 0.884°° 0.	102
C -0.421 -0.033 -0.108 -0.031 0.724 0.079 0.887 0.	106
D -0.392 -0.037 0.218 0.039 0.843** 0.117 0.532 0.	084
E -0.472 -0.036 0.154 0.010 0.873 0.110 0.484 0.	091
Mean 0.471 0.157 0.621 0.114 0.955 0.127 0.978 0.	136
Test frequency : 4 kHz	
Subject A -0.006 -0.001 -0.099 -0.025 0.425 0.083 0.092 0.	019
B -0.019 -0.004 0.792 0.091 0.702 0.139 0.530 0.	087
C 0.289 0.054 -0.532 -0.198 0.452 0.093 0.778** 0.	146
D 0.568 0.107 0.393 0.108 0.930 0.294 0.660 0.	224
E -0.333 -0.100 0.059 0.016 -0.314 -0.069 -0.685 -0.	147
Mean 0.275 0.114 0.659° 0.322 0.665° 0.233 0.644° 0.	316
Test frequency : 6 kHz	
Subject A 0.241 0.050 0.399 0.107 0.449 0.125 0.215 0.	042
B -0.204 -0.029 0.514 0.086 -0.128 -0.019 0.210 0.	037
C 0.792. 0.089 0.583 0.114 0.333 0.034 -0.054 -0.	015
D -0.278 -0.034 -0.199 -0.065 -0.434 -0.060 0.061 0.	014
E 0.366 0.067 0.289 0.067 0.565 0.110 0.294 0.	046
Mean 0.472 0.169 0.660 0.265 0.226 0.068 0.362 $0.$	155

Table 6.1 Relation between TTS and logarithm of exposure time. Values are correlation coefficients (r) and regression coefficient (a) for Eq. (6.2).

• : Significance level; $\alpha = 0.05$, •• : Significance level; $\alpha = 0.01$

6.2.3 考察

今回採用したテスト周波数について、山本・高木らの従来の TTS の増大の式⁸⁾ を, 以下に示す。

テスト周波数

2	kHz :	TTS2	= 0.25 (<i>S</i> -	19.3)log10	t + 0.77 S - 51.0	(6.3)
4	1.11.	~~~ C	-1.2(1)	(1 0) 1	$t = 0.45 C \pm 19.7$	(6 A)

$$4 \text{ KHZ}: 1 1 5_2 - 1.50(3 - 41.9) 10g_{10} t = 0.493 + 10.7$$

$$6 \text{ kHz}: \text{TTS}_2 = 0.88(S-39,1)\log_{10}t + 0.33S - 17.6 \tag{6.5}$$

これに対して,第4章で作成した実験式を,以下に示す。

テスト周波数

$$2 \text{ kHz}: \text{TTS}_{0} = 0.063 \exp(0.102 S) \frac{1 - \exp(-t/13.4)}{1 + 1.61 \exp(-t/179.9)}$$
(6.6)

$$4 \text{ kHz}: \text{TTS}_{0} = 0.106 \exp(0.114 S) \frac{1 - \exp(-t/31.8)}{1 + 1.04 \exp(-t/337.6)}$$
(6.7)

$$6 \text{ kHz}: \text{TTS}_{0} = 0.261 \exp(0.098 S) \frac{1 - \exp(-t/14.8)}{1 + 1.07 \exp(-t/412.0)}$$
(6.8)

以上の式を、今回の騒音暴露に当てはめて数値計算を行い、実験成績と対比して図示した ものが、Fig. 6.9 及び Fig. 6.10 である。数値計算のためのレベル変動近似の最小時間 刻みは1 周期の 1/10 つまり、144 ms とした。

Fig. 6.9 は、暴露レベル Leq = 91 dBA の場合について、テスト周波数 2 kHz のTTS の増大を示したものである。図中、黒丸は5名の平均値を表しており、95%信頼限界も 併せて表示している。 実線が、第4章で作成した実験式(6.7)による予測値、破線が従来 の式(6.3)によるそれを示している。 一見して、従来の式による予測値に比べ、新しい式 によるそれの方が実験データに良く追随することが分かる。 従来の式によると、 TTS の値を実測値よりかなり過大に算出するが、 これは式(6.3)中の (S-19.3) における定 数の値が他のテスト周波数に比べて、極端に小さな値であることが原因となっている。す なわち、暴露レベルの変動を単位階段関数に近似して、予測計算を行う際に、 式(6.3)の 第2項以降の部分 0.77S-51.0 は、加減の操作で相殺され、第1項のみ加算されていく ため、 (S-19.3) 内の定数が小さな 2 kHz については、 計算値が大きくなるのである。

-138-



Fig. 6.9 Growth of TTS₁ at 2 kHz. Exposure level is 91 dBA expressed as \angle eq. Circles indicate the means of five subjects and vertical bars bars show their 95% confidence limits. The broken curve shows the calculation from Eq. (6.3), and the solid curve shows that from Eq. (6.6).



Fig. 6.10 The relation between TTS₁ at 2 kHz after 8 h exposure to noise and exposure level expressed as \angle eq. Circles indicate the means of five subjects and vertical bars show their 95% confidence limits. The broken curve shows the calculation from Eq. (6.3), and the solid curve shows that from Eq. (6.6).

この値が大きな 4 kHz 及び 6 kHz の場合は、今回の騒音暴露条件に、従来の式をあては めて算出した TTS はいずれも 0 dB であった。なお、 TTS の臨界帯域⁹⁾の中心周波 数におけるスペクトルレベル Sは、テスト周波数 2 kHz に対する中心周波数 1400 Hz に おけるバンドレベルを Fig. 6.1 より読み取って算出した。他のテスト周波数についても、 この方法に準じて行った。 また従来の式では、2 min より休止時間の短い TTS の算出 に際しては難点があるので、TTS₄を計算してから、変換図表¹⁰⁾を用いて TTS₁ に変 換する方法を用いた。

Fig. 6.10 は、横軸に暴露レベルをとり、縦軸に8時間暴露後のテスト周波数 2 kHz の TTS₁ をとって表示したものである。 図中, 白丸は5名の平均値を, 縦線は 95%信 頼限界を示している。 Fig. 6.9 と同様に、実線が新しい実験式による予測値を, 破線が 従来の式によるそれを示している。この図においても、新しい式による予測値が実験デー タに良く追随している。このことは新しい式が、低レベルとされる範囲にまで、妥当な量 一効果関係 (dose-effect relationship)を表現することが可能であることを示唆するもの である。 また、従来の式による予測結果は、Fig. 6.9 と同様に過大評価を与えているが、 これは前述した理由によるものである。

なお、テスト周波数 4 kHz 及び 6 kHz については高い暴露レベルにおいても顕著な TTS の増大が認められなかったため、ここでは図示しなかった。従来の式による予測値 は、前述したように、今回の暴露レベルの範囲ではいずれも 0 dB であり、これに対して 新しい式の場合では、 $Leq = 91 \, dBA$ 、 8時間暴露後の 4 kHz における TTS₂ は 5.00 dB(実測値は 3.46 dB),6 kHz における TTS₃ は 3.21 dB(実測値は $-0.70 \, dB$)であった。

以上の結果から,第4章で作成した低レベル長時間騒音暴露にまで適用可能なTTSの 増大の新しい式を用いることによって,道路交通騒音のような環境騒音暴露による聴力影 響評価が可能となると思われる。

6.3 実際の道路交通騒音のデータに基づいた TTS の予測例

6.3.1 道路交通騒音測定データの概要

TTS の予測計算を行うために、入力データとして、大阪府池田市北豊島中学校の南西 角の交差点の直近で測定された騒音データを採用した。現場は、南北に通じる2車線道路 と北西から南東に通じる2車線道路が交差しており、さらに後者の上を中国自動車道が高 架となって通じている。騒音測定は、1987年12月8日 14時から 24時間にわた って行った。このうち12月8日 10時頃から翌日6時 30分頃までは、高架上で工事 が行われ、交通が遮断されたため、その間は翌週12月14日に同時刻帯において同様な 測定を行い、その測定データをもって代替した。

測定は、 普通騒音計よりの出力を デジタルオーディオテープレコーダに録音しておき、 後日それを再生して、実時間 1/3 オクターブバンド分析器にて、2 s 間隔でサンプリング して測定値とした。つまり1つの 1/3 オクターブバンドについて、24 時間分 43、200 個 のデータが存在する。

2 s 間隔のデータに基づいて算出した平均化時間 10 min の場合の等価騒音レベル Leq.10min の変動を Fig. 6.11 に図示した。また平均化時間を 24 時間とした Leq.24h は、74.9 dBA であり、夜間 (22 時~7 時)の騒音のエネルギーを昼間に比べて10 倍 の重みづけをした L_{dn} (day-night sound level) は 78.0 dBA となった。



6.3.2 予測計算の結果及び考察

TTS の予測計算の対象としたテスト周波数は、 0.5, 1, 2, 3, 4, 6, 8 kHz である。 周波数スペクトルのパターンは、6.2 の模擬道路交通騒音とは異なり、時々刻々変動して いるものと考えられる。 従って、各テスト周波数に対応する TTS の臨界帯域⁹⁾の中心 周波数におけるスペクトルレベル Sの算出は、次のような手順で行った。 まず毎 2 s の 時点で、そのテスト周波数に対応する臨界帯域を包含する 2 ~ 3 の 1/3 オクターブバン ド群のレベルについてエネルギー和を求めた。その dB 変換値から 1/3 オクターブバン ド群の帯域幅の dB 表示値を差し引いて、求めるスペクトルレベル Sの値とした。具体的 には、中心周波数 f (Hz) の 1/3 オクターブバンドレベルを TBL_f とすると、各テスト 周波数のスペクトルレベルは、次式から算出される。

- テスト周波数: 0.5 kHz $S = 10 \log_{10} (10^{TBL_{400}/10} + 10^{TBL_{500}/10} + 10^{TBL_{630}/10}) - 25.5$ (6.9)
- テスト周波数: 1 kHz $S = 10 \log_{10} (10^{TBL_{630}/10} + 10^{TBL_{600}/10} + 10^{TBL_{1000}/10}) - 27.5$ (6.10)
- テスト周波数: 2 kHz $S = 10 \log_{10} (10^{TBL_{1250}/10} + 10^{TBL_{1600}/10}) - 28.3$ (6.11)
- テスト周波数: 3 kHz $S = 10 \log_{10} (10^{TBL_{2000} / 10} + 10^{TBL_{2500} / 10} + 10^{TBL_{3150} / 10}) - 32.4$ (6.12)
- テスト周波数: 4 kHz $S = 10 \log_{10} (10^{TBL_{2500}} / 10 + 10^{TBL_{3150}} / 10 + 10^{TBL_{4000}} / 10) - 33.6$ (6.13)
- テスト周波数: 6 kHz $S = 10 \log_{10} (10^{TBL_{3150}} / 10 + 10^{TBL_{4000}} / 10 + 10^{TBL_{5000}} / 10) - 34.5$ (6.14)

テスト周波数: 8 kHz

$$S = 10 \log_{10} (10^{TBL_{4000} / 10} + 10^{TBL_{5000} / 10} + 10^{TBL_{6300} / 10}) - 35.5$$
 (6.15)

以上により算出した Sの値に基づいて,第4章で作製したTTS の増大の式及び単位階段 関数法⁵⁾により,数値計算を行った結果を Fig. 6.12~6.18 に図示した。 各図とも上部 はスペクトルレベル Sの変動を Leq. 10min で表したもので,下部に TTS2 の変動を示し た。レベル変動を近似する時間刻みは 2 s とし,TTS2 を計算する時間間隔は 10 min とした。なお、このような環境騒音には日常的に暴露されるので,24 時間周期の変動が 繰り返すものと仮定して、96 時間までの変動の予測計算を行った。その内、図には0~ 24 時間までの変動を実線で表示して、さらに 24~48 時間及び 48~72 時間の変 動を2種類の点線で併せて表示した。

-142-


Fig. 6.12 The fluctuation of the spectrum level at the center frequency of the critical band for TTS at 500 Hz (Upper) and TTS₂ at 500 Hz induced by that noise exposure (Lower). The spectrum levels are expressed as Leg. 10min. and values of TTS are calculated at 10-min intervals.

Fig. 6.13 The fluctuation of the spectrum level at the center frequency of the critical band for TTS at 1 kHz (Upper) and TTS₂ at induced by 1 kHz that noise exposure (Lower). The spectrum levels are expressed as Leg. 10min, and values of TTS are calculated at 10-min intervals.

-143-



Fig. 6.14 The fluctuation of the spectrum level at the center frequency of the critical band for TTS at 2 kHz (Upper) and TTS_2 at 2 kHz induced by that noise exposure (Lower). The spectrum levels are expressed as Leq. 10min, and values of TTS are calculated at 10-min intervals.

Fig. 6.15 The fluctuation of the spectrum level at the center frequency of the critical band for TTS at 3 kHz (Upper) and TTS₂ at 3 kHz induced by that noise exposure (Lower). The spectrum levels are expressed as Leq. 10min, and values of TTS are calculated at 10-min intervals.

-144-



Fig. 6.16 The fluctuation of the spectrum level at the center frequency of the critical band for TTS at 4 kHz (Upper) and TTS₂ at 4 kHz induced by that noise exposure (Lower). The spectrum levels are expressed as Leg. 10min, and values of TTS are calculated at 10-min intervals.

Fig. 6.17 The fluctuation of the spectrum level at the center frequency of the critical band for TTS at 6 kHz (Upper) and TTS₂ at 6 kHz induced by that noise exposure (Lower). The spectrum levels are expressed as Leq. 10min, and values of TTS are calculated at 10-min intervals.



Fig. 6.18 The fluctuation of the spectrum level at the center frequency of critical band the for TTS at 8 kHz (Upper) and TTS_2 at induced by 8 kHz that noise exposure (Lower). The spectrum levels are expressed as Leq. 10min, and values of TTS are calculated at 10-min intervals.

TTS2 の動向はテスト周波数によって異なるが、500 Hz, 2 kHz, 3 kHz については、 24~48時間と48~72時間の変動はほとんど重なっており、24時間以降は、24 時間を一周期とする同一の変動を繰り返すようになるものとみなしうる。4, 6, 8 kHz の 場合には、24~48時間と48~72時間の変動は後半部分で一致してくるので、48 時間以降になると同一周期変動を繰り返すようになる。 1 kHz の場合は TTS の増大の 式中の時定数 T_1 , T_2 がそれぞれ 94.1, 617.3 min と大きな値となっているために、72 時間以降にならなければ同一周期変動の変動を繰り返すようにはならない。

さらに横軸にテスト周波数をとり、縦軸に 72~96 時間の間の 10 min 毎のTTS² の値(n=144)の算術平均値と最大値、最小値をプロットしたものが Fig. 6.19 である。 TTS は、テスト周波数 1 kHz において最も大きくなるが、絶対値自体は 3~5 dB 程度 のもので、かなり精密な暴露実験を行わないと、有意なTTS を実験的に観測することは 難しいものと考えられる。

また,最近はパソコンが普及し,これを用いて手軽に予測計算が実行できることが望ま しいものと思われる。 しかし 2 s 間隔の測定値では,入力データの個数が多くなり,大 型計算機ならまだしも,パソコンのレベルでは多大な演算時間が必要となる。そこで Leq

-146-

やこなどの時間平均したデータを 採用することにより、入力データ 数を減少させ, 演算時間を減らす ことを試みた。Fig. 6.20は,テス ト周波数 1 kHz について,平均化 時間を 10 min とした Leq. 10min と Ziemin を階段関数の入力デー タとした場合についての計算結果 を、2 s 間隔の測定値を入力デー タとした場合と比較して図示した ものである。図より分かるように, Leg では過大な値を与え、 Lでは 過小な値を与えている。そこで原 データである 2 s 間隔の測定値 による計算結果と同程度の結果を 得るためには、平均化時間をどの 程度まで短くすればよいかについ てさらに検討した。



Fig. 6.19 Calculated TTS₂ plotted against test frequency. Open circles indicate the mean values of TTSs calculated at 10-min intervals for 72 h to 96 h noise exposure, and vertical bars show their ranges.



Fig. 6.20 Growth of TTS₂ at 1 kHz cal culated from 2-s-interval-data, $Leq_{.10min}$ and \overline{Z}_{10min} . Values of TTS are caluculated at 10-min intervals.

Table 6.2 は、平均化時間を 10 min, 5 min, 2 min, 1 min, 30 s, 20 s, 10 s とした 場合の Leq 及び Zを用いて、0~24 時間の TTS₂ の変動を 10 min 刻みで計算した場 合の数値を、2 s 間隔の原データを用いて計算した場合のそれで除した比の値の幾何平均 値,最大値,最小値を掲載した。 Legを用いて算出した場合, 平均化時間 10 min では 20 %程度過大な値を与えており、平均化時間を短くしていくことにより 1 に近づいてい く。10 s では 5 %程度の過大となっている。さらに±5%の範囲内に入るものを計数し たところ, いずれのテスト周波数においても 20 s 以上の平均化時間では皆無であり. 10 s ではテスト周波数により 15~60 %のものが含まれる。 これに対し、乙を用いて算 出した場合では平均化時間 10 s の場合, ±5%の範囲内に 33~100 %のものが含まれ ており, 20 s においても 76 %のものが含まれるテスト周波数(6 kHz)がある。 従って、 Legと乙の比較では、後者の方が原データに基づいた計算結果により近い値を与えるもの と言える。 第5章 5.2 と同様にここでも Leg は,暴露量の指標としては万能ではないこ とが明らかとなった。 しかし、評価尺度として Legを見た場合、JISの騒音レベル測。 定方法11) でも取り入れられ, Leqを出力する測定機器も現在ではよく使用されるように なってきている。従って 10~20 s を平均化時間とする Legを TTS の予測計算の入力 データとして採用することは、むしろ数%の過大な値を与えることから、こが若干過小な 値をとることに比較して、聴力保護の立場から見ると安全側の評価に結びつく有用な尺度。 となるものと思われる。

Test Averaging time frequency 10 **m**in 5 min 2 min 1 min 30 s 20 s 10 s 500 Hz Leg Mg 1.197 1.190 1.177 1.145 1.108 1.085 1.053 min 1.117 1.117 1.111 1.090 1.066 1.060 1.039 1.300 1.289 1.259 1.215 1.160 1.116 1.069 max T 0.886 0.8880.8920.906 0.926 0.940 Mg 0.960 0.830 0.845 0.888 0.915 min 0.843 0.865 0.948 0.921 0.924 0.927 0.939 0.953 0.956 0.971 max 1 kHz 1.179 Leq Mg 1.173 1.160 1.133 1.100 1.080 1.050 min 1.118 1.116 1.109 1.086 1.065 1.055 1.038 1.242 1.234 1.216 1.180 1.135 1.103 1.061 max T 0.913 0.915 0.918 0.929 0.944 0.954 Mg 0.969 0.884 0.888 0.892 0.905 0.924 0.940 min 0.963 0.940 0.940 0.943 0.953 0.963 0.967 0.978 max 2 kHz Leq Mg 1.187 1.184 1.172 1.143 1.108 1.086 1.054 min 1.114 1.111 1.111 1.088 1.068 1.060 1.039 1.293 1.288 1.2701.227 1.176 1.135 1.082 max T 0.884 0.886 0.889 0.904 0.924 0.937 Μg 0.958 0.819 min 0.830 0.836 0.851 0.875 0.901 0.938 0.920 0.922 0.925 0.940 0.952 0.955 max 0.970 3 kHz 1.204 Leq Μg 1.198 1.184 1.150 1.113 1.090 1.058 min 1.134 1.134 1.1271.101 1.077 1.060 1.037 1.308 1.291 1.272 1.221 1.172 1.130 max 1.081 T Mg 0.891 0.892 0.896 0.908 0.925 0.937 0.956 0.850 0.855 0.858 0.890 0.910 min 0.8700.939 0.913 0.913 0.917 0.955 max 0.931 0.945 0.969 4 kHz Leg Мg 1.199 1.194 1.178 1.145 1.110 1.088 1.057 1.133 1.126 min 1.133 1.100 1.077 1.061 1.040 1.277 1.266 1.248 1.202 max 1.162 1.122 1.078 Z Mg 0.8800.882 0.885 0.898 0.916 0.928 0.949 0.849 min 0.855 0.856 0.868 0.8840.904 0.931 0.897 0.898 0.904 0.918 0.934 0.944 max 0.962 6 kHz Leg Mg 1.173 1.170 1.095 1.155 1.126 1.077 1.050 min 1.118 1.118 1.111 1.091 1.070 1.057 1.0371.290 1.294 1.223 1.183 1.139 max 1.118 1.069 T 0.925 0.926 0.936 0.946 Mg 0.9280.954 0.966 0.889 0.915 0.901 0.906 0.928 0.932 min 0.954 0.944 0.943 0.945 0.950 0.957 0.965 max 0.974Mg 8 kHz Leq 1.163 1.160 1.144 1.118 1.090 1.074 1.049 min 1.100 1.096 1.099 1.077 1.062 1.053 1.029 1.315 1.320 1.251 1.194 1.141 1.122 max 1.075 T Mg 0.922 0.923 0.924 0.931 0.940 0.947 0.959 min 0.893 0.893 0.896 0.904 0.918 0.919 0.940 0.946 0.946 0.9470.952 0.957 max 0.962 0.976

Table 6.2 The ratios of the calculated TTS_2 from $\mathcal{L}eq$ or $\mathcal{\overline{L}}$ to those from 2 s interval data.

Mg: Geometric mean

6.4 結論

6.2 では等間隔モデルに基づいた道路交通騒音の模擬音を作製し,残響室内で5名の被 験者に8時間にわたり暴露した。暴露音のレベルを Leq で, 82, 85, 88,91 dBA の4 段階 に変化させて, テスト周波数 2, 4, 6 kHz における域値を被験者の片耳において測定し, 以下の結論を得た。

テスト周波数 2 kHz では、暴露レベル Leq= 85 dBA 以上において、 複数の被験者の 個人毎の域値並びに5名の域値の平均値に上昇傾向が認められた。

テスト周波数 4 kHz では,暴露レベル Leq= 88 dBA 以上において, 複数の被験者の 個人毎の域値に上昇傾向が認められ,平均値では,Leq= 85 dBA から上昇傾向が見られた。 テスト周波数 6 kHz では,暴露レベルが上昇しても TTS の増大は認められなかった。 テスト周波数 2 kHz の結果に,第4章で作成した TTS の増大の式を適用して,単位 階段関数法を用いて予測計算を行ったところ,実測値に良く追随する計算結果を得た。

6.3 では、 実際の道路交通騒音の測定データの一例を取り上げ、 第4章で作成した TTS の増大の式を単位階段関数法を用いて適用して予測計算を試みた。今回取り上げた 騒音データでは、 Leq.24h = 74.9 dBA という騒音暴露が日常的に続いた場合の TTS2 の予測値は、 テスト周波数 1 kHz において最大 5 dB 程度まで上昇し、 2~6 kHz では 3 dB 程度まで上昇した。また、暴露レベルの入力データとして Leqを用いた場合、原デ ータに基づいた計算結果よりも過大な予測値を与え、 Zを用いた場合、 過小な予測値を与 える傾向が見られた。これらの誤差は平均化時間を短縮することにより小さくなっていく が、 Zを用いる方が Leqを用いるよりも、 原データに基づく計算結果により近づくこと が明らかとなった。 しかし、聴力保護の立場から見ると安全側の評価を与える 10~20 s の平均化時間の下で算出した Leqも尺度として有用であることが示唆された。

参考文献

- 山本剛夫,高木興一,平松幸三,山野 啓,"航空機騒音による TTS,"日本公衛誌
 22,289-296 (1975).
- W. D. Ward, E. M. Cushing and E. M. Burns, "TTS from neighborhood aircraft noise," J. Acoust. Soc. Am. 60, 182-185 (1976).
- 岡田 諄,海保葉子,内藤丈士,長尾まゆみ,石井美香子,中村賢二,大藤周彦, 吉田吉紀,佐藤 茂, "騒音暴露による TTS について," Audiol. Jpn. 20, 247-259 (1977).
- G. Rossi, M. Scevola and C. Magliano, "Temporary threshold shift (TTS) due to exposure to urban traffic noise," Acta Otolaryng. Suppl. 339, 10-13 (1976).
- 5) T. Yamamoto, H. Shoji and K. Takagi, "Prediction of temporary threshold shift following exposure to noise having arbitrary spectrum and temporal characteristics," 6th Int. Cong. Acoust. Tokyo, A-2-8, A-9-A-12 (1968).
- 6) 日本音響学会, "道路交通騒音の予測計算方法に関する研究報告書,"(1975).
- 7) 庄司 光,山本剛夫,中村隆一,"街頭騒音とくに交通騒音に関する研究,第一報,"
 音響学会誌,19,97-105 (1963).
- K. Takagi, T. Yamamoto and H. Shoji, "Permissible noise criteria for hearing conservation," 7th Int. Cong. Acoust. Budapest, 25S2, 777-780 (1970).
- 9) T. Yamamoto, K. Takagi, H. Shoji and H. Yoneda, "Critical band with respect to temporary threshold shift," J. Acoust. Soc. Am. 48, 978-987 (1970).
- 山本剛夫,高木與一,庄司 光,米田明彦, "TTS_tから TTS₂への変換,"
 産業医学,11,445-448 (1969).
- 11) 日本工業規格, "騒音レベル測定方法," JIS Z8731 (1983).

第7章 総括

強大な産業騒音暴露による聴力影響を, TTS を指標として実験的に評価する手法は, 既にほぼ確立されていると言ってよいであろう。本研究では,環境騒音のような長時間か つ低レベルの暴露にまでその手法の適用範囲を拡大することを主たる目的として,様々な 実験的検討を加えてきた。以下にその研究成果を章を追って要約する。

第2章:

低レベル長時間騒音暴露実験を遂行する上で,検討しておかねばならない因子を取り上 げて,それが実験成績に与える影響について考察した。

まず,暴露音場の差が実験結果にどのように反映されるかについて,2.3.1 では,被験 者の鼓膜前面における音圧レベルを推定するために,音響測定用マネキンを用いた測定を 行った。両音場において,各々に対応した特性を持つマイクロホンを用いて,音場音圧レ ベルを設定した場合には,マネキンの音圧レベル変換特性は,自由音場の方が,拡散音場 のそれを 0.25~ 8 kHz の周波数領域で上回る。特に,4~8 kHz の間において顕著で, 3~9 dB 程度の差が生じた。しかし,いずれの音場においても,自由音場用マイクロホン を用いて,音場音圧レベルを設定した場合には,マネキンの音圧レベル変換特性の差は, 4~8 kHz の高い周波数帯域では,-1~3 dB 程度まで小さくなることが判明した。

さらに、2.3.2 では、2つの音場において、同一被験者に同一騒音を暴露し、TTS を 測定した。 テスト周波数 3,4 kHz については、自由・拡散両音場における TTS の増 大の間には差は認められなかったが、テスト周波数 6,8 kHz については、自由音場にお ける TTS が拡散音場におけるそれを上回った。 しかしその差は、暴露レベルに換算し て 3 dB 未満であり、前述したマネキンによる測定結果も併せて勘案すると、両音場にお いて、自由音場用マイクロホンを用いた音場測定の結果が等しければ、鼓膜前面の音圧レ ベル、ひいては内耳への暴露量は、いずれの音場においても同程度とみなしうることが知 られた。

次いで 2.3 においては、被験者の聴力域値を、24 時間にわたり1時間毎に測定し、長時間の拘束によっても、域値が有意に上昇しないことを確認した。

第3章:

低レベル長時間騒音暴露による聴力影響を実験的に検討するため 0.9~9 kHz に帯域制 限して作成した白色定常騒音を,残響室内で 10名の被験者に 24時間にわたり暴露し た。暴露音のレベルは 65,70,75,80,83,86 dB SPL の6段階であり, テスト周波数 2,3,4,6,8 kHz における TTS を測定した。その結果,65 dB SPL という低い暴露 レベルでも,24時間暴露後には全テスト周波数において, 有意な TTS が観測された。

TTS の増大 に1次遅れ系の指数関数を適用し,飽和値を漸近域値移動(ATS)とした ところ, ATS と暴露レベルとは, ほぼ直線関係にあることが判明した。 また ATS の 95%に到達するのに要する時間を求めたところ, 1.6~46.0 時間の範囲にばらついてお り, テスト周波数, 暴露レベルによる差は顕著でなかった。

さらに従来のTTS の増大の式による予測計算値との比較を試みたところ、暴露レベル 86 dB SPL では今回の実測値と計算値とで良い一致をみたが、83 dB SPL 以下のレベルで はいずれも実測値が計算値を上回り、暴露レベル(量)とTTS (効果)との量-効果関係が S字状になることが示唆された。

第4章:

低レベル・長時間騒音暴露にまで,適用可能なTTSの増大の予測式を導出する目的で, 過去に行われた8時間白色騒音暴露実験及び第3章の24時間白色騒音暴露実験等で得ら れた TTS データに,種々の関数形を,最小二乗法を用いて当てはめた。その結果,テ スト周波数 0.5, 0.8, 1, 1.5, 2, 3, 4, 6, 8 kHz のそれぞれについて,広いレベル範 囲にわたって,長時間の騒音暴露に適用できる TTS の実験式が,以下のように求めら れた。

テスト周波数: 0.5 kHz

$TTQ_{2}(Q +) = 0$	$016_{010}(0, 102 S)$	$1 - \exp(-t/15.7)$
	010exp(0.102.5)	$1+2.00\exp(-t/105.0)$
テスト周波数: 0.81	(Hz general)	1 () ((0, 0)
$TTS_{0}(S, t) = 0$	$0.37 \exp(0.101 S)$	$1 - \exp(-t/62.0)$
1100 (0, 0) 0.	0) / CAP (0. 101 D /)	$1+1.77\exp(-t/257.4)$
テスト周波数: 1 kH:	Z	
	115 (0,000,00)	$1 - \exp(-t/94.1)$
1 1 50 (S, t) = 0.	115exp (0. 090 S)	$1+1.62\exp(-t/617.3)$

テスト周波数: 1.5 kHz	$1 - \exp(-t/44.8)$
$TTS_{0}(S, t) = 1.347 \exp(0.054S)$	$\frac{1}{1+1.47\exp(-t/352.0)}$
テスト周波数: 2 kHz TTS® (<i>S</i> , <i>t</i>)=0.063exp(0.102 <i>S</i>)	$\frac{1 - \exp(-t/13.4)}{1 + 1.61 \exp(-t/179.9)}$
テスト周波数: 3 kHz TTS® (<i>S</i> , <i>t</i>)=0.118exp(0.103 <i>S</i>)	$\frac{1 - \exp(-t/41.8)}{1 + 1.16 \exp(-t/182.7)}$
テスト周波数: 4 kHz TTS® (<i>S</i> , <i>t</i>)=0.106exp(0.114 <i>S</i>)	$\frac{1 - \exp\left(-\frac{t}{31.8}\right)}{1 + 1.04 \exp\left(-\frac{t}{337.6}\right)}$
テスト周波数: 6 kHz TTS@ (<i>S</i> , <i>t</i>)=0.261exp(0.098 <i>S</i>)	$\frac{1 - \exp(-t/14.8)}{1 + 1.07 \exp(-t/412.0)}$
テスト周波数: 8 kHz TTS ₀ (<i>S</i> , <i>t</i>)=0.110exp(0.112 <i>S</i>)	$\frac{1 - \exp\left(-\frac{t}{17.0}\right)}{1 + 1.41 \exp\left(-\frac{t}{458.6}\right)}$

ただし、TTSo: 暴露終了直後の TTS (dB)

S: 暴露音の TTS の臨界帯域の中心周波数におけるスペクトルレベル (dB)

t:暴露時間 (min)

である。

第5章:

第4章で作成した TTS の増大の式と単位階段関数法を用いて、 変動騒音暴露による TTS の予測計算を行い,推定方法としての妥当性を検討した。5.2 では on-time, offtime が,それぞれ 1 min ずつである断続騒音暴露の場合, on-time の間に暴露レベルが、 85~100 dB SPL の範囲内で変動しても、 上記手法により推定可能であることが明らかと なった。また、増大の式として暴露時間の関数に対数式を用いるよりも、 1 次遅れ系の指 数関数式或は第4章で作成した TTS の増大の式による方が、予測精度は良い。 今回取 り上げた断続暴露に対する on fraction rule の検証では、実験結果及び予測計算結果の いずれにおいても成立することが確認された。 5.3 では duty cycle が 1 s と短くまた、 on fraction も 0.025~0.8 の範囲にあるような騒音暴露実験のデータについても、上記 手法により推定可能であることが明らかとなった。また、等エネルギー仮説は、TTS の 場合には成立しにくいことが、実験データ及びばかりでなく、その予測計算結果からも判 明した。以上のことから、第4章で作成したTTS の増大の式と単位階段関数法を用いた 推定方法は、任意の変動騒音暴露に適用可能な汎用性の高い方法であることが示唆された。

さらに、5.4 では、回復過程まで含んだ暴露実験データについても予測計算を行い、増 大の式によって回復過程まで推定しうるかどうかの検討を行った。その結果、暴露時間よ りも回復時間の方が長い場合の実験データについては、TTSの回復過程に、増大過程よ りも2倍或はそれ以上の時定数をもつ回復の式を採用した方が、予測精度は高くなること が判明した。しかし現時点では、第4章で作成した増大の式と同程度まで精密な回復の式 を作成するだけの、実験データは蓄積されておらず、また増大の式の符号を逆転して回復 の式としても、予測精度は極端に悪化することはないので、当面は増大の式を代用しても よいものと思われる。

第6章:

第5章において、TTS の予測方法として妥当性が確認された推定方法を用いて、実際 に環境騒音の1例として道路交通騒音を取り上げて、その暴露による聴力影響を検討した。 6.2 では等間隔モデルに基づいた道路交通騒音の模擬音を作製し、残響室内で5名の被 験者に8時間にわたり暴露した。暴露音のレベルをLeq で、82、85、88、91 dBA の4 段階 に変化させて、テスト周波数 2、4、6 kHz における域値を被験者の片耳において測定した。 その結果、テスト周波数 2 kHz では、暴露レベル Leq=85 dBA 以上において、複数の 被験者の個人毎の域値並びに5名の域値の平均値に上昇傾向が認められた。4 kHz におい ても、暴露レベル Leq=88 dBA 以上において、複数の被験者の個人毎の域値に上昇傾向 が認められ、平均値では、Leq=85 dBA から上昇傾向が見られた。 しかし 6 kHz では、 暴露レベルが上昇しても TTS の増大は認められなかった。

さらにテスト周波数 2 kHz の結果に, 第4章で作成した TTS の増大の式を適用して, 単位階段関数法を用いて予測計算を行ったところ,実測値に良く追随する計算結果が得ら れた。

6.3 では、実際の道路交通騒音の測定データの一例を取り上げて、第4章で作成した TTS の増大の式を、単位階段関数法を用いて予測計算を試みた。その結果、Leq.24h= 74.9 dBA という騒音暴露が日常的に続いた場合の TTS2 の予測値は、 テスト周波数 1 kHz において最大 5 dB 程度まで上昇し, 2~6 kHz では 3 dB 程度まで上昇した。ま た,暴露レベルの入力データとして Leq を 用いた場合, 原データに基づいた計算結果よ りも過大な予測値を与え、こを用いた場合,過小な予測値を与える傾向が認められた。こ れらの誤差は平均化時間を短縮することにより小さくなっていくが、この方がLeqよりも、 原データに基づく計算結果により近づくことが明らかとなった。しかし、聴力保護の立場 から見ると安全側の評価を与える 10 ~ 20 s の平均化時間の下で算出したLeqも有用な 尺度であることが示唆された。

以上,結論としては、本研究で作成したTTS の増大の式と単位階段関数法を適用する ことにより、低レベルかつ変動する環境騒音に暴露される場合のTTS を数値計算で推定 することが可能となった。従って、被験者への暴露実験を行わずとも、環境騒音暴露によ る聴力影響を TTS を指標としてリスクアセスメントを行うことが今後可能である。 さ らには、産業騒音暴露の評価に際しても、勤務時間外の生活時間帯の騒音暴露も含めて考 慮するといった試みも可能となるものと考えられる。

ただし、TTSの回復過程についての十分な実験データを得ることができなかったため、 現段階では増大の式を逆転させたものを代用している。回復過程についての精密な実験デ ータを蓄積し、TTSの推定方法の精度をさらに向上させることが研究課題として残され ている。 本研究を行うにあたり,終始懇篤な御指導を賜った京都大学工学部衛生工学教室 山本剛夫教授,高木興一助教授に深厚なる謝意を表します。常に助言と指導を惜し まれなかった平松幸三助手に謹んで謝意を表します。

なお、本研究は筆者が同教室に在籍中に行った、修士論文"24時間騒音暴露にかか よる一時的域値移動の研究"を契機とし、以降京都大学原子炉実験所、及び財団法の 人労働科学研究所において継続して行ってきたものである。懇切な指導と快適な研 究環境を提供して頂いた原子炉実験所の筒井天尊教授、労働科学研究所の木村菊二 研究部長をはじめ、両研究所の諸先生方に厚く感謝の意を表します。

また、友好的な援助を与えられた力丸裕氏、進士靖洋氏、末田一秀氏をはじめ、家家家院協力いただいた被験者の方々に深く感謝いたします。

付 録

- (1) 第2章 2.3 の非騒音暴露時における聴力域値の変動について, 各被検者の聴力レ ベルの測定値を Table A.1~A.5 に掲載した。
- (2) 第3章の24時間白色騒音暴露実験において観測された各被検者の聴力レベルの値
 を Table A. 6~A. 15 に掲載した。
- (3) 第4章で作製した TTS の増大の式を用いて,予測計算を行った結果をTable A.16 ~A.22 に示した。 暴露音は, 白色騒音を想定している。 それぞれテスト周波数 0.5, 1, 2, 3, 4, 6, 8 kHz における TTS₂ の値を, 連続暴露の場合について算 出した。

また,第3章では,臨界帯域の中心周波数におけるスペクトルレベル Sの算出を 以下の様に行った。まず,バンドパスフィルタの帯域幅を,各テスト周波数に応じ た TTS の臨界帯域幅に設定し,実際の暴露騒音をろ波して臨界帯域レベルを求 める。その値から,dB 表示した臨界帯域幅を差し引いて,Sを求めた。今回の暴 露騒音のスペクトルは,平坦であったので,オーバーオールレベルとスペクトルレ ベルの差は,テスト周波数によらず,38 dB となった。この値は,計算上求めた周 波数帯域幅より,やや小さな値となった。Table A.16~A.22 の場合も,オーバー オールレベルとスペクトルレベルの差は,同じく38 dB とした。

(4) 第6章 6.2 の模擬道路交通騒音暴露実験において観測された各被検者の聴力レベルの値を Table A.23~A.27 に掲載した。

Time (h)	500 Hz	Hearing 1 kHz	level <i>re</i> 2 kHz	ISO(196 4 kHz	4) (dB) 6 kHz	8 kHZ
0	3.5	2.4	-1.3	-2.2	6.2	8.1
1	7.9	5.0	9.4	-2.8	3.3	6.5
2	5.5	2.8	5.4	-0.6	2.5	7.6
	3.9	4.1	-4.9	-3.5	4.1	8.9
4	5.0	0.7	6.1	-3.7	3.8	7.9
5	2.9	1.4	3.9	-1.7	6.4	13.1
6	2.2	6.7	3.2	-3.7	1.4	8.4
7	1.2	4.7	2.3	-3.1	5.6	12.3
8	2.4	4.8	4.0	-4.1	4.8	10.5
9	-1.3	3.8	6.4	-2.0	2.0	8.6
10	4.6	4.3	5.8	-5.4	3.1	8.9
11	6.4	-1.5	7.9	-1.4	5.2	10.6
12	3.9	0.0	-6.7	-2.8	5.8	10.2
13	3.0	2.7	-5.2	-6.3	4.4	8.5
14	4.1	4.4	1.4	-3.1	0.4	4.5
15	1.9	6.3	0.4	-2.6	3.5	5.1
16	2.3	-0.5	-6.5	-4.7	4.5	8.5
17	1.4	5.5	0.0	-4.8	-2.2	4.4
18	1.3	-1.8	4.8	-6.6	0.8	4.7
19	-0.1	-3.9	-9.2	-9.9	3.6	7.6
20	1.5	3.5	0.4	-6.5	1.8	6.2
21	2.6	4.7	-4.1	-7.4	4.7	3.4
22	1.5	3.8	-3.8	-5.2	-2.2	4.1
23	7.4	0.0	3.8	-1.4	1.5	3.8
24	7.4	0.2	-5.4	-3.4	0.6	1.7

Table A.1 Individual hearing level data in 2.3. (Subject:HT)

Time (h)	500 Hz	Hearing 1 kHz	level <i>re</i> 2 kHz	ISO(196 4 kHz	4) (dB) 6 kHz	8 kHZ
0	-1.8	-9.3	-7.8	-6.3	12.9	3.5
1	-4.3	-9.3	-5.5	-7.3	6.7	7.0
2	-3.8	-10.4	-2.2	-8.0	10.9	-0.9
3	-6.5	-9.9	-5.3	-4.3	9.1	4.7
4	-5.7	-8.3	-4.3	-5.2	9.3	2.3
5	-7.5	-9.2	1.4	5.7	19.0	12.6
6	-9.9	-7.8	-6.7	-2.4	6.4	3.7
7	-8.0	-10.1	-2.7	-4.7	12.2	8.2
8	-8.0	-5.3	-3.8	-3.6	9.7	5.7
9	-7.5	-10.0	0.5	-0.3	11.0	14.3
10	-5.9	-3.4	-1.7	-6.6	7.0	6.6
11	-7.7	-8.7	-0.8	-3.0	1.8	0.0
12	-2.4	-3.7	-2.2	-2.0	5.4	-2.3
13	-7.2	-10.1	-3.4	-6.1	4.4	4.2
14	-5.8	-6.2	-1.9	-5.7	7.8	7.7
15	-8.2	-8.9	-2.1	-4.8	10.8	5.7
16	-7.9	-8.3	-4.0	-6.5	1.1	-0.2
17	-9.2	-5.3	-1.8	-6.2	2.7	1.0
18	-8.3	-11.8	-5.8	-4.1	6.2	2.8
19	-6.0	-6.2	-2.2	-6.9	3.3	3.2
20	-7.6	-11.4	-3.1	-8.1	1.5	-0.4
21	-9.7	-9.5	-6.4	-7.7	11.0	6.3
22	-9.4	-9.2	-9.3	-10.1	3.2	0.4
23	-7.1	-9.3	-6.4	-8.0	5.8	2.6
24	-6.3	-12.5	-4.3	-5.8	3.1	1.0

Table A.2 Individual hearing level data in 2.3. (Subject:KS)

Time (h)	500 Hz	Hearing 1 kHz	level <i>re</i> 2 kHz	ISO(196 4 kHz	4) (dB) 6 kHz	8 kHZ
0	4.9	-1.8	2.6	-5.1	-0.1	10.7
1	3.9	0.2	3.2	3.6	1.0	8.1
2	4.2	-1.8	1.0	4.3	3.8	5.4
3	8.0	-2.4	2.7	-5.6	-1.8	11.4
4	5.7	0.2	-0.1	5.2	1.4	10.8
5	4.9	-3.9	-1.8	-1.6	1.5	6.7
6	3.9	-2.3	-0.1	-3.5	-3.7	10.6
7	4.7	-2.9	1.7	-2.9	1.1	7.0
8	3.5	-2.7	0.9	-3.6	0.9	5.5
9	5.2	-0.2	2.8	-0.9	0.9	6.0
10	3.8	0.9	1.5	5.9	0.4	6.1
11	3.9	-4.4	1.1	-0.4	-4.3	12.2
12	2.8	-2.4	2.9	-0.7	0.4	6.9
13	5.1	-1.3	-0.6	0.3	2.7	8.4
14	3.3	0.3	0.6	5.3	0.2	10.6
15	2.1	-1.1	-5.0	3.5	1.7	6.5
16	1.8	-2.1	-5.1	-4.7	3.3	10.6
17	2.2	-1.1	1.9	2.8	1.3	10.4
18	2.5	0.5	-0.8	-0.1	-2.1	12.0
19	0.8	-3.0	-1.4	-4.1	3.0	8.4
20	1.6	-3.4	-1.8	2.4	1.7	11.3
21	-1.0	-0.9	1.2	4.6	-4.5	14.6
22	-0.7	-3.2	-9.1	-0.2	3.4	12.3
23	2.5	-0.9	-6.4	-7.4	0.8	8.7
24	4.0	-0.6	-0.2	-1.5	4.0	4.9

Table A.3 Individual hearing level data in 2.3. (Subject:MT)

Time (h)	500 Hz	Hearing 1 kHz	level <i>re</i> 2 kHz	ISO(196 4 kHz	4) (dB) 6 kHz	8 kHZ	
0	4.2	-0.3	0.7	2.7	4.2	0.7	
1	2.0	-0.7	-2.2	2.0	3.0	2.9	
2	4.6	1.6	-1.6	0.9	0.8	3.4	
3	1.6	2.8	0.4	2.4	1.6	7.3	
4	2.6	1.3	-0.1	2.5	0.8	2.8	
5	4.0	0.9	-0.9	3.0	4.6	-1.7	
6	2.0	0.7	-2.3	1.6	4.5	-5.0	
7	2.5	0.8	-2.3	3.5	4.5	-1.0	
8	-0.6	-1.2	-3.0	-0.1	2.2	-1.3	
9	1.1	-1.5	-3.8	2.2	5.4	-6.1	
10	1.4	-0.9	-2.1	5.1	3.4	-0.3	
11	4.5	3.1	-2.4	6.4	6.5	0.5	
12	-2.3	-1.3	-2.7	2.2	-0.5	-3.0	
13	0.9	-1.6	-1.3	4.6	1.8	-6.2	
14	2.1	-1.0	0.4	2.5	-0.7	-0.2	
15	2.3	1.7	-1.5	3.2	3.5	-3.3	
16	3.3	4.8	-0.8	4.4	4.1	-4.7	
17	2.1	4.8	0.2	4.3	0.5	-0.1	
18	0.5	3.6	1.0	6.8	2.3	0.1	
19	2.0	2.8	-3.6	0.4	-0.9	-3.2	
20	1.5	2.2	-4.1	1.6	2.3	-2.1	
21	5.5	1.8	-1.1	4.0	6.5	-2.1	
22	2.4	3.0	-12.8	-1.1	7.1	1.5	
23	1.3	2.4	-7.8	1.2	0.8	2.2	
 24	1.2	-0.8	-4.7	2.3	3.6	-5.5	

Table A.4 Individual hearing level data in 2.3. (Subject:TM)

Time		Hearing	level re	ISO (196	4) (dB)	
(h)	500 Hz	1 kHz	2 kHz	4 kHz	6 kHz	8 kHZ
0	10.6	4.6	0.7	7.6	13.6	11.7
1	6.9	-0.9	2.6	6.8	8.7	10.9
2	9.0	1.2	6.1	3.5	10.4	8.9
3	9.5	-0.9	7.4	10.2	11.6	10.1
4	6.9	0.1	5.8	10.7	13.2	15.1
5	3.8	-4.0	5.4	4.6	15.6	19.0
6	4.6	-2.3	8.4	2.1	7.4	5.6
7	3.8	-2.2	2.0	2.4	12.1	5.8
8	3.3	-1.5	2.2	3.3	11.3	7.0
9	4.1	-2.1	3.9	9.2	8.4	9.9
10	3.4	-3.8	-1.2	-4.5	9.5	6.8
11	7.3	-3.8	0.1	-0.3	12.2	4.6
12	3.2	-3.0	1.5	3.5	13.8	11.3
13	4.2	-3.6	1.1	1.0	11.7	4.3
14	5.5	-1.7	7.6	2.8	11.3	3.6
15	7.9	-2.7	6.8	10.4	10.0	8.1
16	7.0	-1.2	6.9	3.7	10.3	7.2
17	5.3	0.4	6.6	6.8	8.9	7.7
18	6.9	-3.7	10.1	7.6	11.2	10.1
19	3.9	-3.1	9.2	0.5	2.8	4.8
20	4.3	-5.4	0.9	2.8	10.3	10.4
21	2.8	-3.0	-0.7	-1.0	4.5	0.9
22	1.8	-2.8	0.8	5.6	4.2	10.8
23	0.2	-1.2	-3.1	2.1	7.2	6.7
24	0.6	-3.7	-1.5	4.5	6.4	7.2

Table A.5 Individual hearing level data in 2.3. (Subject:UH)

		tondala kato barron	******				r		.	()						
Frequer	ncy I o	20	60	120	100	240	200	osure	time	(min,) 	720	040	1200	1220	1440
a level	L ()	20	00	120	100	240	500	200	420	400	000	720	040	1200	1520	1440
2 kHz																
CTRL	-4.9	-6.5	-3.6	-4.2	-2.0	-3.8	-3.8	-5.0	-3.1	-3, 1	-5.0	-4.4	-4.8	-5.1	-2.8	1.0
65dB	-4.9	-3.4	-5.1	-5.6	-3.9	-4.1	-5.5	-3.6	-3.5	-2.2	-3.1	-3.1	-2.2	-4.9	-5.0	-3.1
70dB	-3.2	-1.5	-0.8	-1.4	0.3	-2.1	-0.7	-0.8	0.1	-2.4	1.2	-0.4	-0.8	-0.8	1.1	3.3
75dB	-2 9	-5.7	-3.3	0.2	-2.2	-2.5	-3.8	-0.9	-3.1	-3.0	1.3	-0.1	-0.9	-0.2	3.2	3.8
80dB	-1.9	-3.6	-0.9	-0.8	0.0	-3.5	-1.5	0.4	-1.0	-0.9	1.3	1.2	1.3	-4.0	-0.7	2.0
83dB	-4 9	-3.2	-2.9	-2.5	-0.8	-3.3	-2.1	-0.8	-1 5	0.4	1 0	1.0	3.0	1.3	0.4	5.0
86dB	-3 7	-1 7	-1.8	-0.6	13	0 1	-0.5	0.3	0.5	0.5	2 1	0.0	2.5	1 9	2.8	6.5
3 kHz		1. ,	1.0	0.0	1.)	0.1	0. 5	0. 5	0.)	0. 5	2.1	0.0	. .,	1. /	2.0	0. 5
CTRL	-3 2	-5 0	-4.0	-3.9	-51	-5.5	-23	-83	-2.3	-4 6	-58	-54	-3.2	-5.3	-3 9	-0.3
65dB	-4 1	-7 0	-3 5	-4 6	-4 5	-1 7	-2.3	-2 7	-1.8	-1 1	-1 0	-0.2	0.0	-2.8	-1 0	-0.8
70dB	-3.4	-4.7	-2.6	-0.8	-1.9	-1.3	-1.5	-0.3	-1.3	0 1	3.6	1.1	1.2	1.1	-0.3	6.3
75dB	-4 1	-7 1	-4 1	-3 5	-2 0	-1.8	-0.0	0.1	-1 1	0.1	63	0.5	-0.6	2.1	5.2	33
80.4B	-2 6	-5.0	-7 7	-2.2	-3 1	-4 1	0.2	-1 6	-3 3	-2.0	1.2	-0.9	33	2.7	37	2.6
83dB	-6.0	-1 3	-4 3	-0 1	-3 1	-0.2	0.6	0.6	-0.2	-0.8	2.8	1.8	8 1	5.0	57	7 /
86dB	-4 0	-4.7	-6.8	1 4	0.6	0.2	1.6	1.6	31	25	73	5 1	1 9	33	1 2	85
4 kHz	1. 0	1. 1	0.0	1. 1	0.0	0.1	1. 0	1.0		1.5		<i>J</i> •1	1. /		1. 2	0.)
CTRL	13	-0.2	-1 4	-4 1	05	-18	0 4	53	1 1	-3 1	-1 0	-03	-1.8	2.0	0.8	17 0
65dB	57	4 6	1.1	2.8	-0.6	4.0	-23	6.8	3 1	-0.6	6.6	8 1	51	7 1	-0.2	2 1
70dB	-4 5	4.0	57	-1 0	45	0.0	3.6	2 3	03	3 /	5.8	13	37	11 6	1.6	5 2
75dB	-4.5	-0.7	-4.3	-2.3	0.4	4 2	12.2	n 9	7 4	17	87	8.8	53	8.8	11 4	16.5
80dB	6 1	1 2	21	1 7	70	5 7	0 1	10 1	-0.7	5.6	11 5	0.0	12 A	17.2	05	14 0
83dB	3 3	2 3	7 8	17 0	13 0	12 0	13 5	14 0	25 3	24 0	20.0	17 3	10 5	18 7	1/ 1	18 1
86dB	-4 3	6.5	8.0	16.5	17 0	21 0	20.3	23 1	23. J	24.0	20.0	2A A	28 5	27 6	32 2	25 5
6 kHz	1. 2	0. 2	0. /	10. 5	10	41. /	20. 7	L/• 1	67.1	20.0	27.0	41.1	20. 9	21.0	<i></i>	L).)
CTRL.	10.2	12	58	92	8 0	11 2	12 4	15 2	11 /	13 5	6.4	8 /	10.2	13 2	71	13 0
65dR	0.6	12 1	11 3	7 8	78	0 2	0.8	12.2	11 3	13 1	15 5	17 8	17.3	17.2	21 1	17 3
70dB	85	65	11. J	14 7	0.0	10.8	11 0	1/ 0	13 3	15.2	13. J 23. A	16.2	13 0	21 8	18 2	18 1
75dB	73	0.5	12.6	1/ 0	18 5	17 7	17 0	16.0	17 A	17.7	10 8	10.2	1). j	21.0	24 6	24 6
SU48	7.6	15 1	21 7	20 0	10. 9	24 0	21 6	24 0	73 6	26.5	28.7	27 5	22.0	20.0	24.0	24.0
834B	10 0	23 0	21.7	20. 7	31 3	21 /	31 2	27.1	30 2	20. 5	20.7	30 1	20.2	25.0	31 6	20.1
86dB	10.0	25.5	31 0	3/ 0	35 7	38 /	31.6	36.2	37.2	36.5	38 7	35 0	35.6	30.8	36.7	13 5
8 kHz	10. 2	<i>L</i> J. J	/1.0)-1.)	<i>)</i>). (<i>J</i> 0, 4	74.0	JU. 2	J1 • L	<i>J</i> 0. <i>J</i>	20.7	<i>))</i> . <i>)</i>	<i>)) , (</i>	J7. U	<i>J</i> 0. <i>i</i>	47.7
CTRI	13.8	10 0	0 2	76	10 5	12 1	15.8	11 /	11 7	13.0	12	12 1	56	75	12.2	27 0
65dR	07	12.0	12 1	11 5	15 1	11 6	0.0	10 0	10.2	15.0	15 0	13 0	17 5	16.6	16.0	13 3
70 dR	18 1	72	11 2	10 0	22	3 2	5 1	7 8	3 0	2.2	1/ 2	11 3	12.5	1/ 2	13 5	11 6
754R	12.1	6.6	13 0	13 5	4. J Q A	2.2	9.1 8 1	11 8	75	11 1	24. L	15 0	16.3	20 1	15.2	13 3
ሞርሳ ሚዮብያ	12. 7	12.0	12.7 12.7	10.7	16 2	12 P	17 0	17.0	16 2	13 5	16 1	1/ 5	18 9	20.1	31 8	12. J 22 2
274b 2000	7 6	12.2	12.4 21 P	25.2	3/ 6	12.0 22 P	21.9	25 0	20. J	22.7	27 2	14. J 27 2	28.6	32. 2	31.0	22.)
0,200	1.0 E 6	20.7	21.0	20.0	24.0	25 0	24.0	27 F	22.4	27 0	21.2	L1.) AG 7	20.0	12. U	27.7	10.1
ooug	9. t	20.7	25.3	20.9	20. 7	22. Z	20, 9	21.3	<u> </u>	21.0	20. Ø	40. /	20.3	42.4	261	40.0

Table A.6 Individual hearing level data for 24 h noise exposure experiments. (Subject: I)

Freque	ncy							Exp	osure	time	(min)					90,000 cars (0, min - 1007)
& leve	1	0	30	60	120	180	240	300	360	420	480	600	720	840	1200	1320	1440
2 kHz																	
CTRL	6.	9	7.0	4.7	7.4	8.6	8.2	10.0	6.8	2.2	3.3	5.0	6.6	8.5	1.7	6.5	6.1
65dB	8.	6	10.6	6.1	9.6	8.8	10.4	8.3	9.1	12.8	7.1	6.0	9.0	6.0	6.1	5.7	7.6
70 dB	12.	2	7.8	8.4	10.0	6.5	10.6	10.5	11.1	6.6	8.3	7.8	9.6	5.3	8.9	8.5	9.7
75dB	10.	7	12.8	1.9	-2.5	9.4	7.7	11.1	10.5	12.6	10.4	9.6	9.3	12.1	12.1	13.0	12.9
80 dB	11.	1	6.5	2.9	7.6	7.2	7.2	10.7	6.5	4.2	9.5	7.7	7.3	8.5	6.9	7.6	9.0
83dB	13.	6	3.8	-3.8	-1.3	-1.8	-0.2	6.0	4.4	9.8	7.2	7.5	7.6	8.9	7.3	9.7	7.0
86dB	-4.	9	-6.5	-3.6	-4.2	-2.0	-3.8	-3.8	-5.0	-3.1	-3.1	-5.0	-4.4	-4.8	-5.1	-2.8	1.0
3 kHz																	
CTRL	7.	7	6.2	6.4	5.0	5.0	0.2	-2.5	5.7	2.0	2.3	4.0	4.2	3.8	-2.1	0.9	2.1
65dB	5.	6	11.1	6.5	8.0	3.5	7.9	3.2	6.8	8.2	1.9	10.3	7.2	9.2	6.8	10.8	7.2
70dB	10.	1	12.0	8.2	9.2	10.2	12.3	11.5	11.9	10.3	7.1	10.6	11.2	11.9	13.1	10.1	13.4
75dB	7.	0	8.6	6.3	7.0	8.4	10.5	8.6	9.8	12.0	12.1	15.2	12.5	15.0	15.0	11.7	14.1
80dB	6.	9	6.9	9.5	9.5	8.2	8.1	13.0	10.4	8.9	13.9	7.8	14.1	12.7	15.9	10.9	12.2
83dB	7.	4	4.5	4.7	11.4	9.6	10.8	14.1	13.2	12.4	15.2	9.4	10.3	17.5	15.1	13.1	11.8
86dB	-3.	2	-5.0	-4.0	-3.9	-5.1	-5.5	-2.3	-8.3	-2.3	-4.6	-5.8	-5.4	-3.2	-5.3	-3.9	-0.3
4 kHz																	
CTRL	6.	9	1.9	3.0	2.9	5.1	1.4	1.0	5.4	4.0	3.3	0.7	5.0	3.5	-2.6	-0.4	4.7
65dB	3.	4	5.0	5.3	3.5	4.7	7.9	7.3	5.5	10.0	7.5	9.8	8.4	5.4	6.6	4.4	8.7
70dB	12.	0	9.4	4.5	6. 1	9.1	10.7	4.6	8.6	6.4	2.1	10.3	8.0	4.6	8.1	4.6	6.2
75dB	6.	8	4.8	5.4	7.4	6.8	9.9	8.2	8.5	12.2	7.4	9.9	6.9	8.9	12.3	8.3	8.7
80dB	4.	5	3.3	4.9	3.3	4.2	7.3	8.3	9, 0	6.2	12.0	6.3	7.2	8.7	8.4	4.9	5.5
83dB	8.	5	3.7	4.8	4.2	4.1	3.2	5.6	6.4	5.6	8.7	3.8	9.2	8.5	6.7	9.0	8.9
86dB	1.	3	-0.2	-1.4	-4.1	0.5	-4.8	0.4	5.3	1.4	-3.1	-1.0	-0.3	-1.8	2.0	0.8	17.0
6 kHz																	
CTRL	9.	0	9.7	5.9	8.9	5.6	6.2	7.0	7.5	8.2	3.9	5.1	6.9	7.9	4.4	9.8	3.7
65dB	8.	3	20. 1	10.7	17.9	6.6	10.1	4.7	6.1	9.9	10.1	11.0	10.0	11.6	13.3	12.1	12.5
70dB	8.	5	7.2	11.3	8.7	8.7	17.4	4.6	6, 2	9.2	14.6	14.5	9.6	9.7	11.8	5.2	12.3
75dB	2.	4	4.3	4.6	4.0	8.7	6.3	7.0	12.4	17.7	15.3	23.3	10.8	15.0	18.8	10.3	17.6
80dB	12.	7	8.0	6.4	9.9	17.1	8.9	10.3	13.6	10.7	13.2	14.5	12.7	11.0	18.6	15.8	17.5
83dB	10.	9	13.7	14.1	18.5	16.4	19.8	16.4	14.1	19.6	20.2	23.2	26.8	25.4	23.1	25.5	26.4
86dB	10.	2	1.2	5.8	9.2	8.9	11.2	12.4	15.2	11.4	13.5	6.4	8.4	10.2	13.2	7.1	13.9
8 kHz		-									2010		0.1	101 2	1		
CTRL	-0.	2	3.4	1.3	9.2	3.5	-1.1	-1.0	-2.0	1.5	0.6	-0.7	43	04	-0.9	-1 1	0.8
65dB	2.	4	2.3	3.6	9.2	6.3	3.5	6.2	6.3	2.4	1.9	6.8	6.4	5.0	5.6	6.3	1.0
70dB	1.	8	7.9	3.1	3.7	4.4	13.9	3.8	2.9	57	3.6	9.2	9.2	8.0	8 7	5.2	.7.1
75dB	0.	5	1.9	3.2	7.0	6.4	9.1	4.9	7.9	7.6	11.0	13.6	5.8	10 5	10 0	5.6	9.6
80dB	3	1	1.7	5.0	4.3	3, 1	4.0	10.1	6.5	2.2	6.9	3 3	30	8.0	6.5	4.8	6.4
83dB	2	7	4.6	6.2	3.5	2.7	3.7	7 0	80	7 3	12 0	6.2	75	15 5	12.0	7.1	65
86dB	13.	8	10.0	9.7	7.6	10.5	12.4	15.8	11.4	11 7	13.0	4 2	12 1	5 6	75	12.2	27 0
00000	× / •	~	10. V			10.)	1 • H	17:0	11.1		17.0	7. 4	1	5.0		****	

 Table A.7
 Individual hearing level data for 24 h noise exposure experiments. (Subject:KB)

Frequer	nc y				*****		Expo	osure	time	(min)					*****
& level	0	30	60	120	180	240	300	360	420	480	600	720	840	1200	1320	1440
2 kHz																
CTRL	11.0	8.0	14.5	11.3	7.9	9.0	7.3	7.7	9.2	7.8	8.7	10.1	6.5	10.0	11.9	9.0
65dB	12.8	12.8	13.9	10.9	12.7	10.3	13.2	13.7	9.1	11.2	12.3	9.4	10.7	6.0	10.9	14.5
70dB	2.9	13.8	7.1	6.4	10.7	3.8	7.3	7.8	12.6	14.0	5.4	11.1	8.4	8.0	-0.5	5.7
75dB	3.4	11.1	-5.3	7.0	8.0	9.8	9.0	9.7	7.0	11.2	2.9	5.8	-0.2	16.3	11.0	11.0
80 dB	10.2	0.8	12.9	8.5	11.4	11.5	6.1	8.1	12.7	11.8	6.3	7.8	7.1	2.9	8.5	10.8
83dB	11. 9	11.6	12.1	8.8	9.2	12.7	11.8	13.6	12.6	13.1	12.8	12.4	12.9	12.9	11.4	13.1
86dB	6.0	8.8	2.8	2.0	5.3	6.7	8.2	11.2	0.5	7.6	13.2	8.4	11.4	10.2	12.2	14.5
3 kHz																
CTRL	3.2	5.1	5.3	3.5	1.6	1.4	5.0	2.8	2.6	3.8	1.6	6.4	3.7	1.1	3.9	0.3
65 dB	3.3	5.8	2.9	2.1	6.6	7.4	6.8	8.1	10.6	6.4	6.8	9.7	8.8	12.4	9.8	7.9
70 dB	4.6	5.9	2.5	5.7	3.5	6.4	5.9	9.0	11.1	7.3	2.5	8.9	4.8	9.6	8.9	8.8
75dB	3.8	1.4	-0.4	5.9	7.6	8.1	7.0	6.4	10.2	10.8	7.7	8.9	13.0	11. 3	12.2	11.2
80dB	1.5	4.8	2.6	5.5	10.2	7.1	4.6	6.5	4.1	7.7	9.4	9.0	13.3	11. 8	10.8	16.3
83dB	3.9	-2.2	-1.6	1.7	5.8	2.3	7.8	4.8	5.0	3.7	9.7	7.1	6.9	10.9	14.5	8.4
86dB	-1.0	0.9	2.6	9.3	7.3	8.1	10.7	10.7	11.7	10.3	18.6	15.5	15.7	16.7	18.2	16.7
4 kHz																
CTRL	0.4	5.1	4.0	3.7	-1.1	3.1	2.1	3.0	1.0	3.2	3.1	5.6	1.4	1.4	3.7	1.3
65dB	-2.3	1.8	-4.4	0.2	1.3	-0.1	-1.3	3. 0	1.3	1.4	2.7	3.0	2.7	0.2	5.8	9.0
$70 \mathrm{dB}$	-0.5	-2.4	-2.1	-1.8	-0.7	1.7	0.5	0.9	2.7	0.0	3.4	-0.8	0.9	0.9	3.2	4.8
75dB	2.4	1.4	-2.1	3.4	5.7	4.0	6.6	7.2	8.3	6.9	10.6	8.9	13.5	6.1	10.4	11.2
80 dB	2.2	5.3	4.7	5.5	5.9	7.3	5.8	6.4	5.3	9.8	10.8	9.8	12.8	11.7	13.7	11.7
83dB	-0.4	-0.7	-0.7	3.4	6.9	8.7	6.2	12.3	6.8	10.2	10.2	9.6	10.0	13. 2	15.1	14.1
86dB	-6.8	2.6	4.6	8.3	10.1	13.5	12.5	15.0	16.2	15.9	21.1	20.2	21.2	18.5	19.8	19.8
6 kHz																
CTRL	1.1	2.9	5.0	-2.3	1.8	-3.8	-3.0	0.1	0.2	2.7	-6.0	1.0	2.4	1.9	1.6	-2.2
65dB	-7.5	6.0	-4.8	3.9	-6.1	-8.3	-4.4	-3.3	-1.5	-0.4	3. 3	2.6	0.7	6.5	6.6	7.5
70dB	0.2	-0.7	-2.8	-2.4	-1.5	0.9	-0.8	-4.1	-0.3	2.3	3.1	2.3	-3.0	7.3	2.6	0.6
75dB	2.1	2.7	0.7	5.5	-1.2	5.0	7.1	1.0	7.5	6.8	8.3	7.3	10.1	7.4	13.7	10.9
80dB	-3.5	5.8	9.5	4.6	6.5	7.8	6.6	9.0	7.3	6.6	12.0	10.4	13.8	17.9	14.5	10.6
83dB	-3.5	-2.8	0.3	12.9	6.4	6.9	5.5	7.8	3.8	5.5	13.2	15.7	11.2	21.9	21.1	15.8
86dB	0.0	3.3	9.6	11.8	12.6	9.8	11.8	13.7	15.5	16.0	19.3	21.2	20.8	24.4	22.0	22.2
8 kHz																
CTRL	-8.3	-7.5	-6.6	-6.2	-6.4	-6.2	-6.9	-8.5	-7.7	-7.4	-10.4	-6.6	-5.5	-3.8	-7.9	-6.6
65dB	-5.1	-4.5	-2.0	0.2	-1.4	-3.1	-1.4	-3.7	-1.6	0.7	-0.2	-0.3	0.6	6.3	7.1	7.4
70dB	-9.4	-6.6	-6.9	-4.8	-2.1	-0.7	-1.5	-1.6	-2.2	-3.5	2.6	0.5	1.1	0.7	7.4	3.0
75dB	-5.8	-6.1	0.0	-1.9	-3.2	-2.0	-1.0	1.0	0.6	3.1	2.1	7.5	10.2	10.4	9.2	6.0
80 dB	-6.8	-5.2	-5.1	-2.6	-4.7	-3.0	-3.0	-3.9	0.6	0.8	1.0	3.3	7.5	7.5	5.7	8.5
83dB	-3.0	-4.6	-1.7	2. 2	2.4	-0.3	5.4	4.7	3.6	3.4	9.7	7.6	7.2	20.1	15.3	11.5
86dB	-9.4	-4.8	1.2	3.5	1.1	4.8	2.8	6.0	9.7	8.2	14.5	13.5	13.7	21.4	15.6	13.0

Table A.8Individual hearing level data for 24 h noise exposure experiments.
(Subject:KG)

Freque	ncy							Expo	osure	time	(min))		C _{eren} es soltin	Difference (Might Ann	****	
& leve	1	0	30	60	120	180	240	300	360	420	480	600	720	840	1200	1320	1440
2 kHz																	
CTRL	-8.	0-	10.7	-7.1	-7.7	-8.9	-7.1	-9.5	-5.8	-9.5	-9.2	-7.6	-7.5	-7.3	-8.1	-8.1	-8.4
65dB	-7.	3	-9.0	-8.7	-9.1	-3.9	-6.0	-4.8	-4.7	-4.7	-4.5	-6.2	-5.7	-4.6	-5.6	-7.5	-3.2
70dB	-11.	4	-1.7	-6.8	-7.8	-9.3	-4.9	-6.7	-6.5	-7.7	-4.9	-5.7	-7.4	-2.9	-4.5	-3.7	-4.9
75dB	-9.	2	-6.7	-6.3	-6.2	-4.2	-1.5	-5.5	-1.3	-2.4	-4.4	-3.9	-2.8	-2.3	-5.1	-5.0	-2.9
80dB	-10.	8	-3.7	-5.5	-1.4	-1.7	-1.2	-3.6	-3.1	1.7	-0.2	-1.0	0.8	3.6	-2.5	-2.9	-0.3
83dB	-6.	7	-4.6	-6.2	-2.5	-4.8	-4.9	-3.6	-6.0	-3.3	-7.0	-1.4	-4.0	-4.0	-0.8	-1.9	-0.2
86dB	-9.	0	-6.9	-2.3	-1.3	-2.5	-4.0	-2.2	-1.4	-0.5	3.0	1.0	-0.9	2.4	3.0	2.8	0.9
3 kHz		•	••••														
CTRL	4.	7	-3.7	1.8	2.2	-4.4	1.4	-0.4	4.0	2.2	1.7	3.0	2.2	-1.1	9.1	-8.1	5.3
65dB	5.	6	2.0	3.7	2.9	7.8	4.2	-3.0	-0.9	6.1	-0.9	5.0	7.0	5.0	7.0	3.0	2.9
70dB	2.	ñ	-2.1	0.3	3.4	3.9	-0.4	1.8	-4.8	0.5	0.5	2.5	0.5	-0.4	1.7	-0.9	-0.5
75dB	-4	5	-0.6	-0.9	2.2	-0.8	-3.1	-0.7	1.7	-1.2	2.2	4.5	2.4	5.7	0.9	0.5	3.3
80dB	2.	5	0.2	-1.0	2.9	2.5	5.1	3.1	4.6	6.4	5.2	4.5	4.3	6.0	7.8	4.6	3.6
83dB	7	9	0.1	5.0	1.7	-0.5	8.3	7.6	5.2	6.9	4.7	10.3	8.9	10.4	10.8	10.5	11.5
86dB	-3	8	-4.7	1.1	7.0	3.1	5.6	10.2	8.6	11.6	13.3	11.2	14.6	17.5	15.1	11.9	13.8
4 kHz		Ŭ	1. 1			<i></i>	2.0	10.1	0.0	11.0	17.7		1	1			2010
CTRL	-0	8	10	15	57	1 0	1.5	-0.5	2.1	-1.2	-3.4	1.1	0.8	1.6	-2.6	1.7	-2.3
65dB	5	6	1.8	2.9	7 2	6.1	0.6	1.5	9.2	4.8	1.3	3.4	3.0	3.8	3.9	1.5	4.4
70dB	3	0	3 4	6.4	7 2	7.4	11.1	4.1	6.4	5.5	6.5	3.0	4.1	10.3	5.9	8.6	6.3
75dB	2	1	35	9.8	4.2	4.1	5.1	11.5	7.6	4.6	10.7	11.6	7.5	11.6	9.7	12.7	11.0
RD US	2. 3	8	33	8 4	7 0	7 4	53	6.9	7 4	9.7	11 5	11.0	0.8	12 0	9.6	9.4	14 9
83dB	3	2	2.8	6.8	8 1	6.9	73	10 1	11 2	17 0	7.6	15.6	12.6	12.0	14 0	14 7	12 9
86dB	5	ñ	10.8	12 7	14 4	10 0	16.6	10 1	20.5	18 7	17 7	24 1	24 0	24 8	25 9	10 3	22. 1
6 kHz		Ū	10.0	12.1	11.1	17.0	10.0	1/• 1	20.)	10.1	1111	2-1.1	41.0	21.0	<i>L</i> . J. /	1/• /	
CTRL	14	1	8 2	0 1	23	10 0	30	10 0	14 7	4 1	15 0	52	0.0	15.8	16.2	13 0	12 4
65dB	15	Ŕ	17 0	13 0	10.2	14 6	14 6	17.6	20 1	20.4	21.2	18 1	10 8	21 0	22 5	20.5	20.6
70dB	10	Δ	1.8	12.0	11 9	16.5	15 7	95	17 4	17 0	15 2	12 0	10 1	14 0	15.6	0 1	11 5
75dB	12	6	12 4	12.4	9.2	10. J	13 3	17.6	7 0	14 2	18 7	13.0	11 0	11 7	1/ 3	3.8	11. J 12 A
SUUS	10	1	12.4	14 5	11 0	85	11 0	10.8	10 /	13.8	12 /	1/ 5	12.0	11.7	13 5	11 0	10.7
83dB	10.	л Л	15 5	18.5	15.3	18 0	16.2	21 6	20.4	6.6	12.4 27.8	22 6	22. 7	20.7	19. J 28 3	22 6	10.7
86d8	5	n.	0.1	0.6	18.2	18 0	10.2	18.8	20. 9	21 1	15 1	25 1	22.1	25.5	25.5	22.0	21 3
8 kHz	۶.	Ū	<i>.</i>	2.0	10. 4	10. /	17.0	10.0	20. 1	21.1	1.7.1	LJ. 1	27.0	LJ. J	LJ. J	29.0	11. 7
CTRI	6	1	2.0	85	6.6	10	0 1	63	4 0	65	0.6	20	71	17	-10	1.5	-1 2
65dB	0. 1	2	2.0	73	5 5	-116	2 1	0.9	60	15	15	2. 7	27	1 3	55	8.1	6.6
70 dB	-1. 5	27	0.7	2 1	2.2	0.0	0.7	-1 3	0. 7	4.1	-1.J 2 2	1 2	0.0	63	0.5	5 1	36
75.40). A	1	2. (0. 0	2.4 7 A	1 5	-1 /	-0.7	-4.J 71	0.1 2 Λ	1 /	2.7	1.9	0.0	0.9	1 0	0.1	2.0
መር ነ መስያ	4. 12	1	21	05	1.)	1.4 1 A	0.2	7+1 Q 1	-1 A	2.4	2.7 Q 1	4.0 8 /	5.5	6.6	22	2.0	2.7 8 A
000D	14. 7	7 6	0.1	62	0.0 2 2	2 /	7 5	11 /	1.4 0.2	1.6	0.1	0.4	0.1	12 0),) 0 2	2. L Q /	12 0
0500	7	4	7. I Q 1	7.2	6.2	5.4	4.0	12 5	7:) 7 E	4.0	7.) 7.4	7.0 10.1	7.1	12.9	7.) 11 1	11 2	7 0
ooan	1.	4	0.1	1.3	0.3	5.3	0. Ö	12.2	1.3	12.0	1.4	10.1	9.2	10.4	11.1	11.3	1.0

Table A.9Individual hearing level data for 24 h noise exposure experiments.(Subject:SJ)

Freque	ncy						Expo	osure	time	(min)					
& level	0	30	60	120	180	240	300	360	420	480	600	720	840	1200	1320	1440
2 kHz																
CTRL	-5.5	-7.0	-8.6	-8.5	-9.2	-1.3	-10.4-	-10.2	-7.6	-9.6	-1.9	-6.3-	-10.2	-6.7	3.0	0.5
65dB	-6.9	-8.8	-6.6	-5.7	-4.3	-5.1	-6.6	-8.6	-3.3	-2.3	-4.3	-1.3	-3.7	-3.8	-5.3	-2.9
70 dB	-1.4	0.8	-0.7	1.3	0.2	-0.2	-1.2	0.3	-0.9	3.7	-2.8	-0.7	2.8	3.4	2.4	4.1
75dB	0.7	2.5	3.3	0.4	-0.1	0.5	2.5	3.6	1.2	2.5	4.0	5.5	2.5	2.3	-0.1	-1.2
80 dB	0.0	2.0	-1.5	4.6	3.5	3.4	2.9	1.7	4.3	3.2	4.7	7.2	3.1	3.7	-0.3	6.0
83dB	-1.4	-2.3	-1.1	0.8	-1.7	2.4	2.1	3.8	2.9	1.5	1.6	3.6	-0.9	3.1	2.4	4.7
86dB	0.0	0.2	-1.9	-0.5	1.2	1.7	1.2	1.6	5.3	5.1	6.8	7.9	4.7	4.9	8.7	5.9
3 kHz																
CTRL	2.8	0.9	2.3	-0.5	-1.1	-2.7	-1.4	-9.3	0.8	-1.3	-11. 0	-1.0	-12.4	-5.1	1.2	-2.5
65dB	4.5	2.5	-7.5	2.9	-2.5	0.0	1.5	3.2	-2.6	-3.8	-1.5	1.9	-2.0	-4.4	1.9	-1.7
70dB	1.9	4.8	2.3	8.2	5.5	2.4	2.3	2.6	3.2	4.9	4.3	3.8	7.9	6.5	3.6	6.5
75dB	4.9	1.6	2.8	5.1	6.9	3.4	7.0	7.1	5.9	7.7	8.8	10.7	9.7	8.4	7.7	7.3
80 dB	4.9	-0.3	5.7	7.8	9.2	9.4	10.1	8.5	12.6	7.0	12.5	13.5	12.8	13.5	10.0	13.0
83dB	2.9	-1.2	1.9	7.4	6.0	8.4	11.0	9.4	12.2	9.3	9.9	10.5	9.6	11.2	11.7	13.9
86dB	6.5	1.9	6.5	11. 9	12.7	13.2	11. 1	12.2	14.9	17.4	19. 2	18.2	17.8	15.1	21.5	18.3
4 kHz																
CTRL	-7.2	-6.8	-6.5	-10.7	-6.7	-8.4	-7.2	-8.7	-6.8	-8.1	-5.7	-3.7	-10.3	-6.4	-5.5	-3.3
65dB	-5, 2	-7.9	-10.2	-5.2	-5.6	-5.5	-5.6	-6.4	-4.7	-5.1	-1.8	-2.0	-5.8	-4.5	-4.2	-6.5
70dB	-3.8	1.3	-2.7	-4.3	-3.1	-1.8	-1.4	-2.4	-2.9	-0.5	-0.3	0.7	0.0	0.0	-3.3	-2.6
75dB	-2.7	-3.5	-1.7	-0.3	0.5	1.2	2.0	3.3	-0.5	2.8	3.8	6.6	4.4	5.3	0.6	1.7
80 dB	-4.6	-7.2	-4.8	2.8	1. 9	2.8	2.1	4.4	7.4	7.7	7.0	11.6	8.4	10.4	9.7	10.4
83dB	-5.9	0.6	3.1	10.7	5.8	12.9	9.5	10.6	12.3	11.4	12.4	13.3	10.6	10.4	9.3	11.7
86dB	-5.4	1.4	3.3	10.5	17.1	15.9	12.8	17.0	22.2	23.1	21. 9	22.7	21.9	17.6	23.0	20.8
6 kHz																
CTRL	3.1	3.7	3.4	3.8	2.6	6.5	2.5	4.6	0.4	0.6	6.4	3.6	3.1	4.4	2.2	2.9
65dB	7.8	7.0	5.6	5.4	3. 2	5.9	7.8	8.1	9.4	7.8	6.8	7.9	9.3	10.9	12.6	10.2
70 dB	8.6	3.9	10.7	10.2	8.0	7.6	6.6	11.8	6.2	12.4	21.4	5.8	13.7	13. 2	11.6	12.9
75dB	10.2	10.8	7.0	7.5	10.0	9.0	13.3	11.5	15.2	13.1	16. 1	16.2	15.0	21.6	26.1	13.4
80dB	10.2	12.8	10.4	15.6	15.3	19.5	17.5	16.1	18.3	20.5	18.3	20.4	21.1	27.7	20.7	24.3
83dB	5.3	15.6	18.4	21.1	20.5	18.9	21.8	24.0	20.2	23.5	22.3	24.2	24.4	23. 7	23.8	21.2
86dB	5.7	13.6	16.1	25.7	25.5	28.2	27.4	21.5	28.6	32.6	30.3	29.8	29.9	29. 9	27.5	31.0
8 kHz																
CTRL	-0.6	1.1	1.8	7.7	5.9	1.8	1.5	2.2	-0.6	1.7	12.1	3.1	-0.8	-0.6	-0.1	-1.2
65dB	4.1	5.5	5.1	3. 9	8.1	3.4	7.6	5.4	5.6	9.7	7.7	4.2	6.4	7.3	8.8	4.6
70dB	7.3	3.1	4.8	7.7	5.0	1.1	0.5	5.6	2.8	4.1	5.8	8.2	4.0	2.6	4.9	11.3
75dB	8.9	3.2	2.0	6.9	9.9	8.4	9.4	5.7	13.8	12.8	8.8	10.3	9.8	6.1	12.5	11.3
80 dB	3.7	8.3	7.6	6.9	11. 0	9.0	14.0	10.8	6.0	8.1	12.5	11.4	13.0	12.8	18.8	14.3
83dB	-0.1	5.0	6.8	11.8	10.7	11.5	12.7	10.2	9.6	11.7	16.6	19.4	16.1	12.8	20.0	18.3
86dB	-2.0	2.2	11.9	14. 7	12.5	21.3	21.8	17.4	16.6	16.2	20.5	21.7	20.2	23.8	19.4	19.9

Table A.10Individual hearing level data for 24 h noise exposure experiments.
(Subject:SD)

		-				-							an a	ant, equival a transformer an error			**************************************
Freque	ency	~	•	()			0.40	Exp	osure.	time	(min)	-	0.40			
& leve	91	U	30	60	120	180	240	300	360	420	480	600	720	840	1200	1320	1440
2 1/1																	
		7	-2 8	-2 2	-2 2	-2 1	-15	-2 1	-26	-23	-27	-1 1	-13	-3.0	-23	-5 1	-15
6540	,). 2 -0	7	-0.5	-1 2),) 0 1	1 2	15	12	0.7	2.1	0.1	1.1	1.2	0.4	25	-0.2	4.) 27
7049	> -0. 2 -0	2	2.5	0.8	2.2	1.2	1.9	1.)	1.8	2.1	0.1	22	0.0 1 1	2.0	5.7	2.0	1.7
7540	> -0. 2 -2	. Э с	2.2	0.0	1.0	2.1	2.1	1.0	1.0	2.0	2.1	2, 2 0 E	4.4	2.9	2.1	2.9	2.0
100E	> -2.) 5	1.0	0.2	1.0	2.1	2.0	0.2	1.0	1.1	2.0 4.0	4.0	4.9). U A A	2. I A 7	2.1	9.2 5.4
0000	> -2.	2 2	1.0	0.4	0.2	2.1	2.1	4.0	2.0	2.0	4.0	4. 2	4.1	4,4	4.7	2.4	5.4
0240	> - <u>/</u> .	2	1.2	0.4	0.2	2.1	2.2	4.0	4.0	1.0	2.2	1.0	4.0	1.0	4.0	2.4 7.0	0.7
2 1411-) -1.	U	1.2	1.0	4.0	4.0	2.9	4.0	4.0	2.9	5.4	4. 7	4.9	5.0	0.1	1.9	9.1
	_0	A	-7 4	0.0	-6 0		2 4	7 2	0.4	26	0.0	4.0	1 0	1 4	-2.0	.1 5	2 1
CIN.	, -0.	4	-1.4	-2.9	-0.9	-5.5	-2.4	-1.5	-2.4	-2.0	-0.0	-4.9	-1.0	-1.4	-2.0	-1. 2	-2 1
70.40	5-5. 	1	-9.7	-0.7	-6.9	-0.0	1.4	0.2	-4. /	-0.0	2.2	-0.9	1.7	-4.1	-2.1	-2.8	-2.1
70 JD	oro. 	1	-1.5	-2.5	0.0	-2. D	-0.9	-2.4	-0.1	-3.0	-2.4	-0.7	-1.0	-2.0	0.0	0.4	-1.0
1500	5 -D.	1	-5.0	-2.8	-4.0	-1.0	-2.0	-5.4	-2.6	-1. /	-0.8	-1.5	-1.0	-1.1	-0.3	-0.4	-1.9
00 UD	5-10.	Z	-3.1	-1.7	-0.3	-3.4	0.4	-1.6	0.1	-0.6	-2.2	0.0	1.1	1.4	1.0	-0.7	4.8
8300	5 - 3.	1	-2.0	-0.6	-0.2	2.5	-0.6	4.9	5.1	3.9	4.3	5.6	9.1	6.3	5.6	6.4	1.4
8608	5 -0.	9	-1.0	-2.2	Z. 1	3.1	4.5	4. 1	3.2	3.2	1.6	8.2	9.8	6.1	8.8	8.5	12.3
4 KHz		~										-			~ .		
CTRL	, 8. 	0	0.4	3.0	6.4	4.4	6.6	3.3	4.9	-1.0	-3.2	7.0	1.2	5.5	5.3	5.7	3.4
6508	s - <u>Z</u> .	7	1.7	2.4	-1.8	1.5	-0.1	2.3	0.7	5.4	-4.3	-0.4	-0.1	2.8	-1.3	6.8	4.6
/UdB	5 <u>I</u> .	5	-1.9	Z. 1	3.0	-0.3	-5.8	-2.8	-2.4	-1.2	-2.8	1.1	-3.9	-1.9	-0.1	-1.0	5.9
750B	5 -5.	8	-2.3	-4.9	-3.5	-3.0	1.3	-2.6	0.3	-1.8	0.0	4.7	1.2	1.7	7.0	5.7	1.3
8008	5 -3.	6	-3.4	2.5	-0.1	0.9	1.3	6.5	4.7	6.1	4.9	8.0	10.8	8.0	9.3	10.2	11.6
83dB	; y.	2	0.8	7.4	5.2	9.5	11.0	14.4	14.2	15.0	15.4	17.4	19.9	18.8	21.5	19.2	19.7
Sede	5 -6.	T.	4.5	5.0	12.9	13.8	17.0	14.9	17.5	16.1	17.5	22.2	23.4	20.5	20.3	22.1	24. 9
6 KHz		~															
CTRL	, 2.	2	1.2	1.2	1.4	1.5	-0.4	-3.0	-0.5	-3.8	-1.6	-0.2	0.7	0.7	-1.2	-3.7	-1.0
65 dB	3 -0.	6	-4.0	-3.9	-1.0	0.3	-3.5	4.2	1.6	-2.6	0.3	-1.5	2.6	0.7	3.8	4.1	2.5
70dB	3 2.	3	0.3	0.7	-0.6	1.8	3.3	-0.1	0.6	1.0	3.5	3.4	4.9	5.7	7.2	2.0	0.7
75dB	3.	5	2.9	7.3	3.8	4.1	3.2	5.1	2.8	4.3	4.7	7.4	7.2	5.7	8.9	10.2	11.3
80dB	3 2.	8	1.5	0.7	4.8	3.8	3.1	4.9	5.9	7.7	6.7	9.6	9.1	7.0	9.6	10.0	10.0
83dB	3 -4.	6	1.5	1.3	3.8	7.5	9.2	9.5	8.8	9.7	10.8	12.5	14.5	13.9	17.1	14.8	16.2
86dB	3 2.	8	8.3	6.8	11. 1	13.5	14.1	14. 1	14. 1	13.3	14.3	21.8	22.9	19.5	24.4	20.9	21.8
8 kHz																	
CTRL	, 3.	7	1.5	-0.2	2.7	3.2	5.2	0.2	2.8	2.5	1.0	3.3	8.0	6.9	4.1	5.4	6.1
65dB	3 10.	0	7.9	7.5	10.4	5.7	9.5	6.3	7.9	12.3	10.6	12.6	9.6	15.3	12.1	12.1	16.7
70 dB	3 10.	4	11.0	9.9	12.8	12.9	11.5	12.9	15.5	11.3	13.5	14. 1	16.0	14.1	12.3	13.4	16.6
75dB	3 14.	6	10.4	14.8	14.5	13. 0	17.1	15.9	16.4	17.3	14.5	14.5	17.9	15.9	17.9	22.3	16.0
80 dB	8.	8	7.8	2.3	9.7	12.3	14.9	15.4	17.3	14.7	16.3	12.5	14.9	13.7	14. 9	18.6	17.5
83dB	6.	9	6.8	9.1	8.9	12.3	17.7	12.5	14.8	13.6	16.7	19.9	19.5	15.0	21.5	23.1	23.0
86dB	3 1.	0	6.0	12.7	14.0	11.6	17.9	14.7	20.7	18.3	11.8	21.0	16.7	26.6	23.8	23.3	20.9

Table A.11Individual hearing level data for 24 h noise exposure experiments.
(Subject: T)

Frequenc	~ν	and Dramon and	WINT WOLLOW				Exp	osure	time	(min)		1	1794-19-19-19-19-19-19-19-19-19-19-19-19-19-		
& level	0	30	60	120	180	240	300	360	420	480	, 600	720	840	1200	1320	1440
2 kHz												<u></u>				
CTRL -	-0.3	-4.1	-4.0	-1.5	-4.7	-8.4	-2.8	-2.5	-4.9	-3.3	-4.0	-3.3	-3.1	-2.0	-4.6	-4.5
65dB -	-5.4	-1.8	0.2	-0.7	4. 2	0.9	-0.6	1.7	2.1	1.8	5.4	6.2	3.1	3.6	2.5	3.6
70dB -	-7.1	3.6	1.0	0.5	-1.8	-1.2	0.5	-0.8	-1.7	-0.2	2.2	4.8	3.0	2.4	2.8	3.1
75dB	2.9	-0.8	0.8	3.1	-0.8	1.7	2.3	2.8	0.7	-0.5	4.4	2.9	4.0	7.0	1.4	6.1
80dB -	-4.7	0.0	-3.9	5.0	0.5	0.9	-1.8	2.5	-3.7	3.9	0.5	-1.6	1.4	4.4	1.4	-5.2
83dB -	-3.1	-3.2	-3.3	-1.7	-4.8	-0.4	1.9	-2.0	2.3	-0.8	4.4	1.5	3.9	6.9	3.2	2.9
86dB	3.4	-1.1	-0.9	-0.4	6.6	2.5	6.4	1.4	-0.3	2.7	2.2	7.2	2.9	6.8	9.1	8.2
3 kHz		1.1	0. /	0.1	0.0	L .)	0.1	1. 1	0. 2				1 .)	0.0	<i>/•</i> 1	0.2
CTRL -	-1.4	2.7	-9.3	1.3	1.9	-5.0	-8.2	-4.2	-2.8	-11.1	-8.5	-7.2-	-11.1	-7.7-	-11.0-	-10.1
65dB	0.1	-2.2	1.4	2.9	8.0	2.7	-0.5	3.2	0.6	0.5	5.7	6.4	5.6	5.3	4.8	1.7
70dB -	-0.3	-4.3	-3.6	-1.1	0.7	-0.8	-1.1	-0.8	1.7	-3.4	4.5	3.8	4.3	3.2	4.7	2.6
75dB -	-3.8	-2 5	-0.7	6 5	97	8 0	2.8	9.1	13	0.9	14 2	11 4	12.8	6.9	9.6	11 1
80dB -	-2.2	2.3	2.3	3.5	6.8	8.3	1.9	8.2	5.4	9.9	5.1	12.3	9.0	6.5	4.0	65
83dB -	-8.4	-6.0	-4.1	-0.2	3.1	2.7	2.8	27	6.1	33	6 1	6 1	9.8	87	8.0	6.5
86dB	2.5	0.0	-0 2	3.6	73	6 1	85	75	73	78	11 4	11 5	15 4	13 7	15 4	11 3
4 kHz	L.)	0.1	0.1	2.0		0.1	0.)			1.0	11. 1	11.)	19. 1	1.7.1	17.1	11. /
CTRL-1	12 6-	-12 8	-13 7-	-12 A	-11 2-	-12 3-	-11 5	-13 1.	-14 7-	-13 6	-13 6-	-1 <i>A</i> A-	-13 0-	-12 8-	15 8-	13 7
65dB-1	12.5-	-10.6	-7.8	-1.5	-4.6	-1.8	-3.5	-1 2	-2.9	-3.2	23	51	23	1 8	-0.8	-1 0
70dB-1	10.5	-7 3	-5.8	-7 4	-3 7	1.0	-4 0	-7 3	-0.9	-2.3	2.5	2 1	03	0.0	-1 5	-33
75dB-1	11.4	-8.5	-7.2	-1.6	-0.6	-0.7	-0.8	2.2	1.6	0.8	1.4	2.1	6.5	5.6	4.9	54
80dB-1	14 1	-7.8	-6.4	-2 7	-3 4	1 0	-0.5	1.6	-0.4	1.6	4 1	37	4 2	6.1	30	A 7
83dB-1	15.6	0.7	1.2	7.3	11. 2	11.2	12.9	12.7	14.3	13 1	17.4	18 0	21.7	18 5	18.8	18 7
86dB -	-8.7	-1 7	7 0	16.4	20.8	18 0	17.8	20.3	18.8	10 A	21.8	23.2	21.7	26 Q	25 0	26.7
6 kHz	0.1	1. (10. 1	2010	10. 7	1110	40. J	10.0	17.1	21.0	ha / • ha	20.1	20. 7	20.0	40• I
CTRL -	-6.9	-8.0	-8 2	-69	-8.1	-8 0	-73	-64	-73	-75	-71	-8.6	-73	-52	-51	-78
65dB -	-6.2	-6.4	-4 9	-0.5	-6 1	-4 1	-6.7	-5.1	-6 1	-5.0	-0.2	17	0 1	17	13	2.2
70dB -	-3 4	-2 1	-0.4	-0.4	-1 1	-1 1	-2.6	0.5	-1 7	-1 2	0.4	27	15	15	0 4	18
75dB -	-77	-4 7	-7 4	-3 7	-1.3	-1 2	-3.0	2.2	1 0	0 4	4 9	5 2	53	7 4	<u> </u>	5.0
80dB -	-6.1	-2.2	-7 4	23	35	3 1	1 2	57	1.0 1.0	3.8	10 1	9.7	8.0	16.6	13.2	12.6
83dB -	-4 8	11 0	13 7	18 1	22 0	20.8	25 0	27 1	24 5	26.9	27 A	28 5	30.0	32 3	32 1	28.8
86dB -	-43	13 2	18 0	22 0	22. 0 22. 8	20.0	20.0 74 A	27 5	29.3	20. 2	20 A	31 2	32 1	37 0	38 0	36 1
8 kHz	-1• >	1./• 44	10.0	••••	<i></i> 0	20.0	4-1• -I	21. 7	L. / • /	20. /	47.1	/1.4	/4.1	//		2011
CTRL	12	10	5 4	A 2	43	1 2	58	57	-23	10	<u>4</u> 1	-1 2	6.0	6.2	67	30
65dB	0.8	7 A	75	77	11 1	75	9.0	87	<u> </u>	11 0	137	15 0	14 0	14 3	10.6	10.3
70dR	9.0 9.1	12 6	13 5	14 2	13 0	10 5	12 0	8.6	10 R	11 3	12 7	13 5	12.6	10 8	17 4	12.9
75dR	1.7	4 3	12.3	10 7	11 5	10.J	10 7	11 1	15 R	17 R	14 5	15.8	15 0	22.7	14.7	18.4
SU AR	1. 1 7 A	10.2	10 0	14 1	14 5	15 0	16 7	12 7	16.8	15 4	18.6	10.2	20.0	24 3	27. R	24 2
83dB	<u>4</u> .4	21 1	20.0	25 3	30 /	28 0	28 0	32 8	30.2	33.7	31 0	31 2	33 3	42 0	36.3	34 0
SF4B	6 R	21. 1 22 2	24.1	20.0 30.0	33 5	20.9	20.0	22.0 22 8	36 R	3/ 1	32.1	35 Q	25 R	12.7	/0. J	38 7
Jum	0.0	ر .ري	17.7	JU. U	<i></i>	12.4	,,,,	JJ. 0	20.0	24.1	14.1	,,,0	0.رر	-14.4	-10+0	20.7

Table A.12 Individual hearing level data for 24 h noise exposure experiments. (Subject: N)

Frequen	псу						Exp	osure	time	(min))					
& level	0	30	60	120	180	240	300	360	420	480	600	720	840	1200	1320	1440
2 kHz			********													
CTRL	6.4	6.1	6.7	7.6	6.6	2.5	5.5	7.0	7.0	8.8	7.8	10.3	11.9	4.7	8.6	7.3
65dB	1.0	9.9	7.6	12.8	7.5	9.0	13.1	7.2	13.5	16.7	10.5	12.6	12.1	13.4	6.4	10.8
70dB	4.1	11.7	8.1	6.7	11.8	10.2	9.6	11.3	8.0	13.9	9.1	4.2	6.3	10.4	7.3	8.8
75dB	6.2	14.7	12.0	9.1	5.9	8.7	9.7	8.8	7.7	16.7	9.0	12.4	8.2	18.0	14.6	11.3
80 dB	4.3	12.9	11.5	15.4	16.5	12.5	14.3	12.7	12.2	13.5	16.3	15.2	17.1	12.8	16.7	19.1
83dB	9.1	13.0	15.4	16.0	13.2	11.9	13.2	14.9	12.3	15.8	13.5	8.1	14.7	14.0	16.3	13.6
86dB	7.4	14.2	9.0	17.8	16. 9	14.2	13.9	12.2	14.0	18.0	16.6	18.1	20.7	17.9	21.1	19.1
3 kHz																
CTRL	5.7	-1.5	-2.3	-0.8	1.0	1.6	-3.9	-3.5	2.2	4.1	-1.0	0.4	0.2	4.1	-2.0	5.7
65dB	6.1	6.3	0.1	2.1	8.9	-0.7	3.9	3.6	8.0	5.8	7.0	9.5	4.7	7.7	4.8	8.4
70dB	3.0	-2.4	3.1	7.7	5.6	8.6	1.9	6.0	-2.8	2.3	5.8	3.1	4.9	5.7	5.1	8.2
75dB	3.3	-1.4	7.3	11.8	9.8	4.5	4.9	6.9	10.3	16.6	9.8	11.4	7.4	14.0	7.2	8.8
80dB	8.7	11.8	8.2	13.4	17.2	13.4	12.7	13.0	14.0	14.6	15.8	14.4	17.4	12.8	20.1	17.5
83dB	16.8	13.1	20.9	21.1	19.3	21.3	19.9	23.8	17.9	21.8	22.1	19.6	23.5	23.1	22.4	19.9
86dB	4.1	17.1	10.8	18.1	19. 1	18.3	21.0	18.0	19.2	20.2	23.7	25.0	24.0	25.1	24.8	25.9
4 kHz																
CTRL	1.5	-4.0	-3.6	-8.5	-3.5	-0.2	-3.6	2.9	0.5	0.5	5.0	0.3	1.2	0.6	-3.3	5.0
65dB	3.2	2.2	2.6	-2.2	2.2	-2.4	0.8	-0.6	-2.9	1.7	7.6	3.2	4.8	1.2	3.9	-1.5
70 dB	4.8	3.4	3.1	-3.2	-0.4	2.1	-4.0	-4.9	-8.9	-1.2	-9.4	-2.5	-7.5	-6.2	0.3	-3.5
75dB	-0.6	5.7	0.7	4.2	-0.5	7.5	-3.0	1.6	2.7	9.7	5.1	3.8	4.8	10.5	2.9	5.8
80 dB	6.4	4.2	5.0	4.4	12.1	5.6	5.9	3.7	7.0	10.4	10.2	8.2	9.5	9.2	11.6	9.9
83dB	5.0	9.3	13.0	14.3	13.0	12.8	11.7	18.8	13.3	14.7	20.9	16.3	16.8	17.1	16.3	14.9
86dB	0.6	11.0	9.5	14.2	19.4	18.3	16.0	12.9	15.6	16.5	18.9	21.8	20.7	21.8	22.2	23.0
6 kHz																
CTRL	3.8	4.4	0.0	2.0	7.0	7.3	6.0	2.4	5.4	6.0	2.3	4.0	5.2	6.2	3.5	7.2
65dB	5.2	3.9	6.1	11.6	11. 9	11.4	14.0	11. 1	12.0	11.0	15.1	12.3	10.7	15.5	9.6	15.6
70dB	8.8	7.0	9.6	6.3	6.5	10.9	11.9	11.0	10.2	11.3	11.7	14.6	14.5	13.2	5.8	10.3
75dB	9.3	10.0	16.0	10.5	21. 2	12.0	12.0	21.7	19.8	15.5	20.0	12.6	18.5	13.9	19.5	13.4
80 dB	7.6	14.1	12.6	18.0	20.3	16.7	14.0	20.7	19.1	25.8	20.5	24.5	18.8	22.7	37.3	23.9
83dB	8.2	13.1	12.9	13.6	15.7	17.8	21.2	17.9	15.8	18.6	20.0	21.1	21.5	27.2	24.5	18.7
86dB	8.5	17.0	18.3	22.2	23. 2	20.1	27.4	24.0	31.3	34.8	36.9	32.8	36.0	42.9	27.8	35.5
8 kHz																
CTRL	3.1	5.3	11.1	9.3	7.6	6.3	9.2	7.8	8.5	-0.7	6.6	9.9	6.9	5.3	3.3	4.3
65dB	8.5	5.7	11.0	7.4	1.4	4.5	7.8	-0.3	5.5	10.7	7.4	2.3	6.6	4.0	7.2	5.9
70dB	12. 3	12.4	7.5	9.3	5.6	8.3	11.5	5.7	11.1	11.8	9.7	8.7	13.2	9.3	1.9	7.6
75dB	7.3	5.1	6.0	6.5	7.4	8.5	7.9	2.5	2.2	0.7	2.4	4.9	3.9	10.0	8.7	9.0
80 dB	8.7	9.5	9.0	10.5	9.8	7.5	7.4	9.6	9.9	12.8	11.9	13.0	11.8	15.4	12.2	16.3
83dB	8.4	5.6	16.3	9.1	10.1	12.7	4.5	8.9	2.0	8.7	12.5	10.5	17.2	13.6	12.5	13.2
86dB	7.8	6.8	7.6	12.4	8.8	11.8	13. 1	11. 2	13.0	13.8	21.7	21.1	17.7	17.6	17.4	19.7

Table A.13Individual hearing level data for 24 h noise exposure experiments.
(Subject: H)

Frequen	псу					na sy san y tu th Balla	atena fitni alaoch	Expo	osure	time	(min))	******				
& level		0	30	60	120	180	240	300	360	420	480	600	720	840	1200	1320	1440
2 kHz																	
CTRL	-4.	3-1	1.1	-3.1	-2.2	-3.1	-4.1	-4.2	-2.4	-4.3	-5.6	-4.3	-5.4	-6.4	-12.0	-7.8	-5.7
65dB	-4.	6 -	7.4	-7.6	-8.1	-2.5	-7.1	-6.5	-6.4	-0.3	1.8	-1.4	-2.7	-4.8	-5.5	-6.5	-2.6
70dB	-6.	8 -	-1.3	-0.9	-8.2	-4.0	-4.9	-1.2	-1.1	-3.0	-2.2	-3.4	-2.0	-2.5	-7.0	-9.1	-3.3
75dB	-5.	1 -	6.6	-5.2	-0.7	-2.9	-4.4	0.8	-5.3	-1.3	-0.6	3.5	-0.3	-2.8	3.1	-7.0	2.1
80dB	-3.	8	1.7	-5.6	-2.1	-1.4	-1.5	-3.3	1.2	-2.5	1.8	1.5	-3.5	-3.0	-2.7	0.3	0.3
83dB	-3.	9 -	5.5	-6.4	-8.9	-6.5	-6.2	-7.0	-5.8	-5.5	-2.1	-6.2	-5.0	-4.5	-8.1	-5.8	-6.5
86dB	-5.	9 -	-5.1	-3.0	-2.4	-0.5	-4.1	-5.8	-2.9	-5.3	-0.1	1.2	0.0	-5.6	-3.1	-0.5	1.0
3 kHz																	
CTRL	2.	3	2.4	0.5	-0.9	4.5	2.7	5.8	0.1	3.7	0.3	-1.3	-0.1	3.7	1.2	-7.1	-4.4
65dB	5.	4	2.5	3.7	-1.1	-0.5	8.4	3.8	2.5	3.3	6.9	9.3	6.9	7.2	3. 2	7.6	1.2
70dB	2.	7	3.9	0.7	4.5	2.9	7.0	4.8	-2.3	1.6	4.1	4.7	3.0	0.6	6.4	0.4	6.3
75dB	5.	0	4.3	7.0	3.7	13.3	4.2	5.4	5.9	6.3	6.5	6.2	12.8	8.6	6.1	9.2	7.9
80 dB	2.	3	2.0	0.9	7.3	10.4	14.7	9.3	9.0	7.1	10.1	5.2	10.9	10.5	11. 3	12.9	7.7
83dB	2.	5	5.0	3.3	8.2	1.3	3.6	4.3	5.2	5.5	12.3	9.7	9.5	10.3	12.3	8.4	10.9
86dB	0.	2 -	2.4	3.7	4.6	9.0	7.0	8.2	11.7	12.9	10.6	13. 2	14.5	12.7	17.5	12.0	17.6
4 kHz																	
CTRL	0.	0	0.7	-1.6	2.6	-3.8	-2.0	-0.5	-0.8	2.5	1.4	-0.2	4.9	2.1	-9.0	0.9	-2.5
65dB	5.	1 -	-1.0	2.8	1.6	-4.6	8.3	0.3	2.7	1.7	5.4	3.0	1.5	8.7	5.9	1.6	-1.3
70dB	4.	5 -	1.0	-0.9	1.1	-0.8	1.9	0.5	0.5	-0.8	1.1	1.3	-0.1	2.9	-2.3	-3.2	-3.9
75dB	2.	7	0.2	2.8	1.5	11. 2	2.9	1.9	3.5	3.9	5.7	4. 2	14.0	11.8	7.6	4.8	6.4
80dB	4.	8	5.1	5.4	9.6	8.1	13.7	9.9	8.6	9.3	12.1	12.1	11.5	11.5	10.6	10.4	7.2
83dB	2.	4	0.9	2.3	1. 3	5.0	4.8	3.5	7.0	9.2	9.6	13.0	10.6	13.9	8.8	12.3	12.7
86dB	2.	0	2.2	6.8	9.7	11. 1	11.2	14. 3	17.8	14. 2	14. 1	19.6	18.8	17.7	18.9	18.9	18.2
6 kHz																	
CTRL	4.	7	2.0	5.7	6.4	6.8	9.1	11. 3	8.4	3.7	4.3	0.9	0.6	-1.3	4.3	3.4	1.3
65dB	2.	9	4.1	2.4	1.5	13.8	6.1	5.1	2.7	2.1	10.4	7.3	8.4	10.5	6.0	6.9	-1.3
70dB	2.	7	3.7	10.6	3.0	12.5	9.0	13.4	5.0	2.2	6.3	7.1	10.1	2.8	3.4	6.4	5.0
75dB	2.	3	3.2	4.0	14.5	14.0	5.3	6.9	9.1	10.0	7.9	7.6	18.2	11.3	9.3	10.4	8.8
80dB	8.	8	4.2	5.9	10.5	10.9	13.1	8.9	8.2	8.0	11.4	12.5	8.7	10.9	12.1	17.8	6.5
83dB	7.	4	7.0	8.5	8.8	15.4	11.6	11.5	8.5	10.5	9.4	14. 3	12.3	14.4	18.7	13.3	25.5
86dB	4.	9	5.4	7.4	12.0	17.4	10.3	14.6	16.9	20.9	19.2	20.2	22.3	23.3	22. 3	28.9	25.4
8 kHz																	
CTRL	2.	9	1.0	-2.0	2.9	10.0	12.3	14. 0	5.9	-2.4	-1.7	-1.7	2.5	0.9	-1.6	-0.9	-3.7
65dB	1.	5 -	-0.7	-0.7	-0.6	2.6	6.0	0.6	2.3	-0.9	0.6	3.5	3.2	4.1	2.5	2.2	-8.4
70dB	1.	0	1.0	2.8	-2.0	4.4	4.1	-0.8	0.9	-4.4	-0.4	4.9	3.8	1.1	5.9	6.1	4.9
75dB	-0.	9	4.4	2.3	8.4	18. 3	7.1	-0.9	5.4	9.1	7.2	7.0	18.2	9.2	9.7	6.5	5.7
80dB	9.	9 -	-1.2	3.6	10.0	6.3	8.3	3.1	7.2	8.3	9.3	12.6	10.9	9.8	10.4	15.4	9.8
83dB	3.	0	3.5	1.9	4.2	7.2	7.0	8.3	4.7	4.4	8.9	8.9	7.5	11.8	12.2	14.4	18.2
86dB	-1.	2 -	-0.6	1.9	5.3	8.9	5.5	8.9	14. 3	19.6	15.0	10.9	13.2	13.6	16.7	20.1	13.8

Table A.14Individual hearing level data for 24 h noise exposure experiments.
(Subject: F)

& level 0 30 60 120 180 240 300 360 420 480 600 720 840 1200 1320 1 2 kHz CTRL -6.3 0.3 -3.7 -0.5 -4.0 -3.1 1.4 0.3 -0.5 -2.9 0.0 -1.4 -1.1 3.0 -3.9 - 65dB -0.5 -3.0 -6.3 -3.2 0.4 -1.4 -2.3 -4.0 3.0 -2.3 5.8 3.8 -0.5 1.4 1.2 1.2	440 1. 3 3. 1 4. 4). 1 5. 4
2 kHz CTRL -6.3 0.3 -3.7 -0.5 -4.0 -3.1 1.4 0.3 -0.5 -2.9 0.0 -1.4 -1.1 3.0 -3.9 - 65dB -0.5 -3.0 -6.3 -3.2 0.4 -1.4 -2.3 -4.0 3.0 -2.3 5.8 3.8 -0.5 1.4 1.2 1.2	1.3 3.1 4.4).1 5.4
2 kHz CTRL -6.3 0.3 -3.7 -0.5 -4.0 -3.1 1.4 0.3 -0.5 -2.9 0.0 -1.4 -1.1 3.0 -3.9 - 65dB -0.5 -3.0 -6.3 -3.2 0.4 -1.4 -2.3 -4.0 3.0 -2.3 5.8 3.8 -0.5 1.4 1.2	1.3 3.1 4.4 0.1 5.4
CTRL -6.3 0.3 -3.7 -0.5 -4.0 -3.1 1.4 0.3 -0.5 -2.9 0.0 -1.4 -1.1 3.0 -3.9 - 65dB -0.5 -3.0 -6.3 -3.2 0.4 -1.4 -2.3 -4.0 3.0 -2.3 5.8 3.8 -0.5 1.4 1.2	1.3 3.1 4.4 0.1 5.4
65dB -0.5 -3.0 -6.3 -3.2 0.4 -1.4 -2.3 -4.0 3.0 -2.3 5.8 3.8 -0.5 1.4 1.2	3.1 4.4 0.1 5.4
	4.4 0.1 5.4
70dB -1.0 -1.3 0.4 3.2 3.2 1.8 3.4 6.0 1.5 4.5 5.7 4.3 4.9 3.6 0.4	0.1 5.4
75dB -1.1 -0.8 -0.8 8.8 4.1 3.2 4.5 5.9 3.9 6.6 10.4 9.0 8.0 10.9 7.0 10	5.4
80dB -1.6 1.7 2.1 3.0 3.3 7.7 5.2 3.0 7.3 3.0 7.4 7.9 6.3 6.8 6.0 5	
83dB -1.1 4.4 3.7 5.3 2.8 4.6 7.5 4.6 5.0 7.9 7.9 7.1 7.0 7.5 5.7 5	7.6
86dB -1.4 -0.6 -0.1 1.0 4.7 3.8 4.8 3.3 3.8 4.3 3.9 8.5 5.2 8.1 10.0 (5.7
3 kHz	
CTRL 8.0 5.1 2.9 6.2 3.0 -2.5 2.6 0.7 3.2 1.0 1.4 1.2 3.8 -1.5 0.6 -2	3.0
65dB 2.2 1.0 -0.9 4.5 4.5 2.7 5.5 9.7 4.7 7.2 8.5 11.0 6.9 8.0 9.3	7.9
70dB 4.0 5.9 7.5 11.7 10.8 12.3 13.4 15.8 12.5 13.5 15.1 15.7 15.5 17.3 15.7 16	5.5
75dB 5.5 7.0 9.1 10.0 13.5 11.6 13.5 16.8 13.0 13.0 17.2 17.0 14.1 15.8 14.8 16	5.4
80dB 6.2 5.8 11.4 15.2 13.0 14.7 16.6 17.1 18.9 16.6 18.5 18.5 17.5 19.9 21.3 20).5
83dB 4.6 6.5 8.6 13.4 16.1 19.0 19.3 19.3 20.0 18.4 24.2 21.0 22.1 21.5 22.1 23	3.1
86dB 3.8 8.6 12.4 22.9 21.5 20.7 23.5 26.7 23.7 25.2 27.6 26.3 25.5 26.5 29.2 28	3.4
4 kHz	
CTRL 5.1 4.7 4.1 5.6 1.6 1.5 1.9 2.2 2.4 1.3 4.2 3.2 4.1 4.3 6.4	1.5
65dB 0.5 -0.5 -0.9 -0.3 1.5 -2.2 4.3 2.3 7.7 6.3 10.7 9.6 9.2 2.5 6.3 5	5.2
70dB 4.8 7.0 4.1 7.9 8.6 8.6 9.3 9.3 10.8 14.1 12.0 11.6 10.7 13.7 8.3 14	4.5
75dB 3.1 6.0 6.6 9.9 8.9 11.6 10.5 13.7 13.1 13.6 13.8 12.8 16.1 15.7 10.8 15	5.0
80dB 2.9 8.3 9.3 15.5 14.0 17.8 17.0 18.8 18.7 14.7 17.7 21.5 18.7 20.5 19.9 10	9.5
83dB 3.8 14.3 18.2 24.1 21.0 25.8 26.9 28.5 28.5 28.7 30.6 27.7 32.2 28.4 29.1 28	3.6
86dB 6. 2 18. 4 20. 5 30. 0 32. 3 32. 3 33. 1 33. 6 34. 5 35. 8 34. 4 35. 7 34. 7 34. 1 37. 0 36	9.1
6 kHz	
CTRL 4.7 5.6 3.0 6.7 6.9 3.1 1.6 2.4 4.1 2.6 0.3 2.7 4.1 1.9 1.7	4.5
65dB 4.5 6.9 0.8 1.2 1.2 2.6 3.0 7.7 5.3 4.9 8.0 9.1 6.7 6.9 3.0 9). 8
70dB 0.3 4.0 4.6 7.7 7.9 6.6 7.3 10.1 5.5 13.8 12.2 9.2 9.6 12.2 8.9	9.1
75dB 4.1 4.3 5.8 7.8 8.2 8.7 6.0 12.0 9.1 9.5 6.9 10.6 15.3 11.1 10.8 1	1.6
80dB 2.3 6.7 10.0 7.1 11.8 12.9 8.1 12.2 14.1 12.3 12.8 15.0 15.0 19.5 19.3 2	1.2
83dB 7.2 8.1 10.3 20.1 12.8 16.6 17.7 17.1 17.1 20.5 20.0 21.1 21.1 17.2 19.7 22	2.5
86dB 2. 2 11.7 14.0 20.8 22.3 24.4 24.4 26.9 23.7 25.7 27.5 31.3 23.2 23.9 30.4 2	7.0
8 kHz	
CTRL 2.3 -3.5 -0.3 2.1 -0.9 -0.6 6.3 0.7 2.0 -3.8 2.0 2.1 -3.0 -0.8 -1.7	1.5
65dB -1.8 -4.0 3.0 0.7 -1.9 1.3 0.5 1.4 -1.6 0.6 1.2 4.0 -1.3 -4.0 2.0	4.0
70dB -5.1 2.1 1.5 -0.6 0.2 5.9 2.4 4.7 1.0 5.3 4.7 2.1 2.7 3.9 7.0	1.4
75dB 2.1 1.3 -4.1 -0.7 5.8 1.1 0.7 7.5 3.5 0.1 3.5 9.3 6.4 5.0 2.5	3.9
80dB 7.1 0.2 0.0 0.5 2.4 -0.4 1.2 3.1 8.4 -0.1 2.2 3.5 2.6 6.9 10.6 10). 2
83dB -4.7 -3.1 1.0 6.0 3.7 4.0 13.2 8.9 9.0 12.8 13.4 12.5 16.2 9.7 12.6 1	1.8
86dB -2.4 0.0 4.2 8.9 19.4 15.0 13.0 17.9 13.2 18.7 15.2 20.1 18.3 16.8 24.2 2	1.6

Table A.15Individual hearing level data for 24 h noise exposure experiments.
(Subject: M)

0. A.	с I		**************************************			Exposu	re ti	me				
(dB)	(dB)	2min	4min	8min	16min	30min	1 h	2 h	4 h	8 h	16 h	24 h
60	22	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1
61	23	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2
62	24	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2
63	25	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2
64	26	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2
65	27	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.2	0.2
66	28	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3
67	29	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.3	0.3
68	30	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3
69	31	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.4	0.4	0.4
70	32	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.4	0.4	0.4
71	33	0.0	0.0	0.1	0.1	0.1	0.2	0.3	0.4	0.4	0.4	0.4
72	34	0.0	0.0	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.4	0.5	0.5	0.5
73	35	0.0	0.0	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.5	0.5	0.5	0.5
74	36	0.0	0.0	0.1	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.6	0.6
75	37	0.0	0.0	0.1	0.1	0.2	0.3	0.4	0.6	0.7	0.7	0.7
76	38	0.0	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.4	0.6	0.7	0.7	0.7
77	39	0.0	0.1	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.7	0.8	0.8	0.8
78	40	0.0	0.1	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.8	0.9	0.9	0.9
79	41	0.0	0.1	0.1	0.2	0.3	0.4	0.6	0.8	1.0	1.0	1.0
80	42	0.0	0.1	0.1	0.2	0.4	0.5	0.7	0.9	1.1	1.1	1.1
81	43	0.0	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.7	1.0	1.2	1.2	1.2
82	44	0.1	0.1	0.2	0.3	0.4	0.6	0.8	1.1	1.3	1.4	1.4
83	45	0.1	0.1	0.2	0.3	0.5	0.7	0.9	1.3	1.5	1.5	1.5
84	46	0.1	0.1	0.2	0.4	0.5	0.7	1.0	1.4	1.6	1.7	1.7
85	47	0.1	0.1	0.2	0.4	0.6	0.8	1.1	1.5	1.8	1.9	1.9
86	48	0.1	0.1	0.3	0.5	0.7	0.9	1.2	1.7	2.0	2.1	2.1
87	49	0.1	0.2	0.3	0.5	0.7	1.0	1.4	1.9	2.2	2.3	2.3
88	50	0.1	0.2	0.3	0.6	0.8	1.1	1.5	2.1	2.5	2.5	2.5
89	51	0.1	0.2	0.4	0.6	0.9	1.2	1.7	2.3	2.7	2.8	2.8
90	52	0.1	0.2	0.4	0.7	1.0	1.4	1.8	2.6	3.0	3.1	3.1
91	53	0.1	0.2	0.5	0.8	1.1	1.5	2.0	2.8	3.3	3.4	3.4
92	54	0.1	0.3	0.5	0.8	1.2	1.7	2.3	3.1	3.7	3.8	3.8
93	55	0.2	0.3	0.6	0.9	1.4	1.9	2.5	3.5	4.1	4.2	4.2
94	56	0.2	0.3	0.6	1.0	1.5	2.1	2.8	3.8	4.5	4.6	4.6
95 07	57	0.Z	0.4	0.7	1.1	1.7	2.3	3.1	4.3	5.0	5.1	5.1
96	58	0.2	0.4	0.8	1.3	1.8	2.5	<i>3</i> .4	4.7	5.6	5.7	5.7
97	59	0.2	0.5	0.8	1.4	2.0	2.8	3.8	5.2	6.2	6.3	6.3
98	60	U. 3	0.5	0.9	1.6	2.3	5.1	4. Z	5.8	6.8	7.0	7.0
99	61	0.3	0.6	1.0	1.7	2.5	3.4	4.6	b. 4	7.6	1.1	1.1
100	ōΖ	0.3	U. 6	1.1	1.9	2.8	3.8	5.1	1.1	8.4	8.6	8.6

Table A.16 Calculated values of TTS_2 at 500 Hz. Exposure noises are continuous white noise.

0. A. SPL : Overall sound pressure level, S.L. : Spectrum level

0. A.	C T		Same and Freely and America		· .	Exposu	re ti	me		<u>488999</u> 99999999999999999999999999999999		90 Majilan Sanatan Sanatan	BALLAN BALAN
(dB)	5. L. (dB)	2min	4min	8min	16min	30min	1 h	2 h	4 h	8 h	16 h	24 h	
60	22	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	
61	23	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.7	0.8	
62	24	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.2	0.3	0.4	0.6	0.7	0.9	
63	25	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.2	0.3	0.5	0.6	0.8	0.9	
64	26	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.2	0.4	0.5	0.7	0.9	1.0	
65	27	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.2	0.4	0.6	0.7	1.0	1.1	
66	28	0.0	0.0	0.0	0.1	0.2	0.3	0.4	0.6	0.8	1.1	1.2	
67	29	0.0	0.0	0.0	0.1	0.2	0.3	0.5	0.7	0.9	1.2	1.3	
68	30	0.0	0.0	0.1	0.1	0.2	0.3	0.5	0.7	1.0	1.3	1.5	
69	31	0.0	0.0	0.1	0.1	0.2	0.4	0.6	0.8	1.1	1.4	1.6	
70	32	0.0	0.0	0.1	0.1	0.2	0.4	0.6	0.9	1.2	1.5	1.8	
71	33	0.0	0.0	0.1	0.1	0.2	0.4	0.7	1.0	1.3	1.7	1.9	
72	34	0.0	0.0	0.1	0.1	0.3	0.5	0.7	1.1	1.4	1.8	2.1	
73	35	0.0	0.0	0.1	0.2	0.3	0.5	0.8	1.2	1.5	2.0	2.3	
74	36	0.0	0.0	0.1	0.2	0.3	0.6	0.9	1.3	1.7	2.2	2.5	
75	37	0.0	0.1	0.1	0.2	0.3	0.6	1.0	1.4	1.8	2.4	2.8	
76	38	0.0	0.1	0.1	0.2	0.4	0.7	1.1	1.5	2.0	2.6	3.0	
77	39	0.0	0.1	0.1	0.2	0.4	0.7	1.2	1.7	2.2	2.8	3.3	
78	40	0.0	0.1	0.1	0.3	0.4	0.8	1.3	1.8	2.4	3.1	3.6	
79	41	0.0	0.1	0.1	0.3	0.5	0.9	1.4	2.0	2.6	3.4	3.9	
80	42	0.0	0.1	0.2	0.3	0.5	0.9	1.5	2.2	2.8	3.7	4.3	
81	43	0.0	0.1	0.2	0.3	0.6	1.0	1.7	2.4	3.1	4.1	4.7	
82	44	0.0	0.1	0.2	0.4	0.6	1.1	1.8	2.6	3.4	4.5	5.2	
83	45	0.1	0.1	0.2	0.4	0.7	1.2	2.0	2.9	3.7	4.9	5.7	
84	46	0.1	0.1	0.2	0.4	0.8	1.4	2.2	3.1	4.1	5.3	6.2	
85	47	0.1	0.1	0.2	0.5	0.8	1.5	2.4	3.4	4.4	5.8	6.8	
86	48	0.1	0.1	0.3	0.5	0.9	1.6	2.6	3.7	4.9	6.4	7.4	
87	49	0.1	0.1	0.3	0.6	1.0	1.8	2.9	4.1	5.3	7.0	8.1	
88	50	0.1	0.2	0.3	0.6	1.1	1.9	3.1	4.5	5.8	7.6	8.9	
89	51	0.1	0.2	0.3	0.7	1.2	2.1	3.4	4.9	6.4	8.4	9.7	
90	52	0.1	0.2	0.4	0.7	1.3	2.3	3.8	5.4	7.0	9.1	10.6	
91	53	0.1	0.2	0.4	0.8	1.4	2.5	4.1	5.9	7.6	10.0	11.6	
92	54	0.1	0.2	0.5	0.9	1.6	2.8	4.5	6.4	8.3	10.9	12.7	
93	55	0.1	0.3	0.5	1.0	1.7	3.0	4.9	7.0	9.1	12.0	13.9	
94	56	0.1	0.3	0.5	1.1	1.9	3.3	5.4	7.7	10.0	13.1	15.2	
95	57	0.2	0.3	0.6	1.2	2.1	3.6	5.9	8.4	10.9	14.3	16.6	
96	58	0.2	0.3	0.7	1.3	2.2	4.0	6.5	9.2	12.0	15.7	18.2	
97	59	0.2	0.4	0.7	1.4	2.5	4.4	7.1	10.1	13.1	17.2	19.9	
98	60	0.2	0.4	0.8	1.5	2.7	4.8	7.7	11.0	14.3	18.8	21.8	
99	61	0.2	0.4	0.9	1.7	2.9	5.2	8.5	12.1	15.7	20.6	23.9	
100	62	0.2	0.5	0.9	1.8	3.2	5.7	9.3	13.2	17.1	22.5	26.1	

Table A.17 Calculated values of TTS_2 at 1 kHz. Exposure noises are continuous white noise.

0. A. SPL : Overall sound pressure level, S.L. : Spectrum level

	11100000000000000000000000000000000000											
0. A.	C I					Expos	ure ti	me				
(dB)	(dB)	2min	4min	8min	16 m in	30min	1 h	2 h	4 h	8 h	16 h	24 h
60	22	0.0	0.1	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.6
61	23	0.0	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.3	0.4	0.6	0.6	0.6
62	24	0.0	0.1	0.1	0.2	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	0.7
63	25	0.0	0.1	0.1	0.2	0.3	0.3	0.4	0.5	0.7	0.8	0.8
64	26	0.0	0.1	0.1	0.2	0.3	0.4	0.4	0.6	0.8	0.8	0.8
65	27	0.0	0.1	0.2	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.8	0.9	0.9
66	28	0.1	0.1	0.2	0.3	0.4	0.4	0.5	0.7	0.9	1.0	1.0
67	29	0.1	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.8	1.0	1.1	1.1
68	30	0.1	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.7	0.9	1.1	1.3	1.3
69	31	0.1	0.1	0.2	0.4	0.5	0.6	0.7	1.0	1.3	1.4	1.4
70	32	0.1	0.1	0.3	0.4	0.5	0.7	0.8	1.1	1.4	1.5	1.6
71	33	0.1	0.2	0.3	0.5	0.6	0.7	0.9	1.2	1.5	1.7	1.7
72	34	0.1	0.2	0.3	0.5	0.7	0.8	1.0	1.3	1.7	1.9	1.9
73	35	0.1	0.2	0.3	0.6	0.7	0.9	1.1	1.5	1.9	2.1	2.1
74	36	0.1	0.2	0.4	0.6	0.8	1.0	1.2	1.6	2.1	2.3	2.3
75	37	0.1	0.2	0.4	0.7	0.9	1.1	1.4	1.8	2.3	2.6	2.6
76	38	0.1	0.3	0.5	0.8	1.0	1.2	1.5	2.0	2.6	2.9	2.9
77	39	0.2	0.3	0.5	0.8	1.1	1.4	1.7	2.2	2.9	3.2	3.2
18	40	0.Z	0.3	0.6	0.9	1.Z	1.5	1.9	2.4	3.2	3.5	3.5
19	41	0.2	0.4	0.6	1.0	1.4	1. /	2.0	2.7	3.5	3.9	3.9
00	42	0.2	0.4	0.7	1.1	1.5	1.9	2.5	2. U 2. 2	2.9	4.9	4. 2
01	42	0.2	0.4	0.0	1.2	1.7	2.1	2.5).)) (4.2	4.0	4.0
02	44	0.2	0.5	0.9	1.4	1.9	2. 2	2.0	2.0	4.1	2.2 E 0	5.5 E 0
0) Q/	45	0.5	0.5	1.0	1.9	2.1	2.5	2.1	4.0	5.5 E 0	9.0 6 5	5.9
04 85	40	0.5	0.0	1.1 1 2	1.7	2.)	2.0	2.4	4.9	5.0 6.4	7 1	0.9 7.2
86	47	0.4	0.7	1.2	2 1	2.5	2.1	1.0	55	0.4	7.1	8.0
87	40	0.4	0.7	1.)	2.1	2.0	2.4	4.2	6.1	7.0	88	88
88	50	0.4	0.0	1.4	2.5	3 4	12	5 1	67	8.8	0.0	0.0
89	51	0.5	1.0	1.0	2.0	3.8	4.2	57	74	0.0	10 7	10.8
90	52	0.5	1.0	2.0	3 1	4 2	5 2	63	8 2	10 7	11 9	10.0
91	53	0.0	1.1 1 2	2.0	3 5	4.2	57	7 0	0. <u>2</u> 9 1	11 9	13 2	13 3
92	54	0.7	1.4	2.4	3.8	5.2	6.4	7.7	10.1	13 2	14 6	14 7
03	55	0.8	1 5	2.7	43	57	7 0	85	11 2	14 6	16.2	16.3
94	56	0.9	1.7	3.0	4.7	6.4	7.8	9.5	12.4	16.1	17.9	18.0
95	57	1.0	1.8	3.3	5.2	7.0	8.6	10.5	13.7	17.9	19.8	20.0
96	58	1.1	2.0	3.6	5.8	7.8	9.6	11.6	15.2	19.8	21.9	22.1
97	59	1.2	2.3	4.0	6.4	8.6	10.6	12.9	16.8	21.9	24.3	24.5
98	60	1.3	2.5	4.4	7.1	9.6	11.7	14.2	18.7	24.3	26.9	27.1
99	61	1.5	2.8	4.9	7.8	10.6	13.0	15.8	20.7	26.9	29.8	30.0
100	62	1.6	3.1	5.4	8.7	11.7	14.4	17.5	22.9	29.8	33.0	33.2

Table A.18 Calculated values of TTS_2 at 2 kHz. Exposure noises are continuous white noise.

O.A. SPL : Overall sound pressure level, S.L. : Spectrum level

0. A. SPL	S. L.					Expos	ure ti	me				
(dB)	(dB)	2min	4min	8 m in	16min	30min	1 h	2 h	4 h	8 h	16 h	24 h
60	22	0.0	0.0	0.1	0.2	0.3	0.5	0.7	0.8	1.0	1.1	1.1
61	23	0.0	0.1	0.1	0.2	0.3	0.5	0.7	0.9	1.1	1.2	1.2
62	24	0.0	0.1	0.1	0.2	0.3	0.6	0.8	1.0	1.3	1.4	1.4
63	25	0.0	0.1	0.1	0.2	0.4	0.6	0.9	1.1	1.4	1.5	1.5
64	26	0.0	0.1	0.1	0.3	0.4	0.7	1.0	1.3	1.5	1.7	1.7
65	27	0.0	0.1	0.2	0.3	0.5	0.8	1.1	1.4	1.7	1.9	1.9
66	28	0.0	0.1	0.2	0.3	0.5	0.8	1.2	1.6	1.9	2.1	2.1
67	29	0.0	0.1	0.2	0.3	0.6	0.9	1.3	1.7	2.1	2.3	2.3
68	30	0.1	0.1	0.2	0.4	0.6	1.0	1.5	1.9	2.3	2.5	2.5
69	31	0.1	0.1	0.2	0.4	0.7	1.2	1.6	2.1	2.6	2.8	2,8
70	32	0.1	0.1	0.3	0.5	0.8	1.3	1.8	2.4	2.9	3.1	3.1
71	33	0.1	0.1	0.3	0.5	0.9	1.4	2.0	2.6	3.2	3.4	3.5
72	34	0.1	0.2	0.3	0.6	1.0	1.6	2.2	2.9	3.5	3.8	3.8
73	35	0.1	0.2	0.3	0.6	1.1	1.7	2.5	3.2	3.9	4.2	4.2
74	36	0.1	0.2	0.4	0.7	1.2	1.9	2.7.	3.6	4.3	4.7	4.7
75	37	0.1	0.2	0.4	0.8	1.3	2.1	3.0	3.9	4.8	5.2	5.2
76	38	0.1	0.2	0.5	0.9	1.5	2.4	<i>j</i> .4	4.4	5.3	5.7	5.8
11	39	0.1	0.3	0.5	1.0	1.6	2.6	3.7	4.9	5.9	6.4	6.4
18	40	0.Z	0.3	0.6	1.1	1.8	2.9	4. 2	5.4	0.5	1.1	7.1
19	41	0.2	0.3	0.6	1.2	2.0	3.2	4.6	6.0	1.3	7.8	7.9
80	47	U. Z	0.4	0.7	1.3	2.2	3.6	5.1	0.0	8.0	8.7	8.7
ŏ1 00	43	0.2	0.4	0.8	1.5	2.5	4.0	5.1	1. 2	8.9	9.0	9.7
87 05	44	0.2	0.5	0.9	1.0	2.1	4.4	6.3	8.1	9.9	10.7	10.7
02	40 40	0.2	0.5	1.0	1.0	2.0	4.9	0.9 777	9.0	11.0	11.0	11.9
04	40	0.2	0.0	1.1	2.0	2.4	5.4	1.1	10.0	12.2	12.1	12. Z
02 07	47	0.2	0.0	1.2	2.2	2. / 4 1	0.0	0.0	11.1	12.5	14.0	14.0
00	40	0.9	0.7	1.9	2.5	4.1	0.0 7 4	9.5	12. 2	14.9	10.1	10.2
01	49	0.4	0.0	1.9	2.1	4.0	1.4	10.0	12.0	10.0	1/.0	11.9
20 20	51	0.4	0.0	1.0	2.0	5.1	0.2	12.0	15.1	20.2	19.0	19.9
02	57	0.5	1.0	2.0	2.7	5.0	7.1 10:0	14.7	10.7	20.9	21.9	22.1 24 A
20 01	52	0.5	1.0	2.0	J. 1 A 1	6.0	10.0	14.)	20.5	22.9	24.)	24.4
91 02	51	0.0	1.1	2.2 2.A	4.1	7.7	11.1	17.6	20. 7	27.0	20.9	27.1
03	55	0.0	1.7	2.4	-4.0 5 1	85	12.7	10.5	25.7	20.7	22.1	22.2
97	56	0.7	1.4	2.7	5.6	0.7	15.7	21.6	27 0	34 0	36 7	36.0
05	57	0.0	1 7	33	6.2	7.4 10 A	16 R	23.0	31 0	37 7	A0 7	70.7 /0 0
96	58	1 0	1 0	37	60	11 6	18 6	26.5	3/1 3	A1 8	40.7 15 1	40.7 15 1
97	50	1 1	2.7	Δ 1	77	12 R	20.6	20.J 20.J	38.1	46 A	50 0	49.4 50 3
98	60	1.2	2.1	4.5	8.5	14 2	20.0	32.6	42.2	51 A	55 A	55 7
00	61	1 3	2.6	5 0	9. <u>/</u>	15 7	25 1	36 1	46 8	57 0	>60	>60
100	62	1.5	2.9	5.6	10.4	17.5	28.1	40.0	51.8	>60	>60	>60
	04		au - 7	2.0	10.1			10.0	11.0			

Table A.19 Calculated values of TTS_2 at 3 kHz. Exposure noises are continuous white noise.

0. A. SPL : Overall sound pressure level, S.L. : Spectrum level

0. A.	C I				*****	Expos	ure t	ime				
(dB)	(dB)	2min	4min	8min	16min	30min	1 h	2 h	4 h	8 h	16 h	24 h
60	22	0.0	0.1	0.1	0.2	0.4	0.6	0.7	0.8	1.0	1.2	1.2
61	23	0.0	0.1	0.2	0.3	0.4	0.6	0.8	0.9	1.1	1.3	1.4
62	24	0.0	0.1	0.2	0.3	0.5	0.7	0.9	1.0	1.3	1.5	1.6
63	25	0.1	0.1	0.2	0.3	0.5	0.8	1.0	1.2	1.4	1.7	1.8
64	26	0.1	0.1	0.2	0.4	0.6	0.9	1.1	1.3	1.6	1.9	2.0
65	27	0.1	0.1	0.2	0.4	0.7	1.0	1.2	1.5	1.8	2.1	2.2
66	28	0.1	0.1	0.3	0.5	0.8	1.1	1.4	1.6	2.0	2.4	2.5
67	29	0.1	0.2	0.3	0.5	0.9	1.2	1.6	1.8	2.2	2.6	2.8
68	30	0.1	0.2	0.3	0.6	1.0	1.4	1.7	2.1	2.5	3.0	3.1
69	31	0.1	0.2	0.4	0.7	1.1	1.6	2.0	2.3	2.8	3.3	3.5
70	32	0.1	0.2	0.4	0.8	1.2	1.7	2.2	2.6	3.1	3.7	3.9
71	33	0.1	0.3	0.5	0.9	1.4	2.0	2.5	2.9	3.5	4.2	4.4
72	34	0.1	0.3	0.5	1.0	1.5	2.2	2.7	3.2	. 3.9	4.7	4.9
73	35	0.2	0.3	0.6	1.1	1.7	2.5	3.1	3.6	4.4	5.2	5.5
74	36	0.2	0.4	0.7	1.2	1.9	2.8	3.5	4.1	4.9	5.9	6.1
75	31	0.2	0.4	0.8	1.4	2.1	3.1	3.9	4.6	5.5	6.6	6.9
76	38 20	0.2	0.4	0.8	1.5	2.4	3.5	4.3	5.1	6.2	7.4	7.7
70	39 40	0.3	0.5	0.9	1.7	2.7	3.9	4.9	5.7	7.0	8.3	8.0 0.7
10	40	0.5	0.0	1.1	1.9	2.0	4.4	5.4	0.4	1.0	9.3	9.7
19	41	0.2	0.0	1.2	2.1	2.4 2.0	4.9	0. I 2 0	1.2	0.7	10.4	10.9
00	42	0.4	0.7	1.2	2.4	2.0	5.5 6 1	0.0	0.1	9.0	11.0	12.2
01 01	49	0.4	0.0	1.5	2.7	4. L 1 7	6.0	1.1	9.0	11.0	12.0	15.0
02 82	44	0.5	0.9	1.7	2.0	4.7 5.2	0.9 77	0.0	11 2	12.7	14.0 16 A	17.1
8/	4) 16	0.5	1.0	2.1	3.8	5.0	8.6	10.8	11. 7	15.5	18 3	10 2
85	40 A7	0.0	1.1 1 2	2.1	12	67	0.0	12.0	14 2	17.3	20.6	21 5
86	48	0.0	1 4	2.5	47	75	10.8	13 6	16.0	19 4	20.0	24.1
87	40	0.8	1.6	2.9	5.3	8.4	12.1	15.2	17.9	21.8	25.8	27.0
88	50	0.9	1.7	3.3	5.9	9.4	13.6	17.0	20.1	24.4	28.9	30.3
89	51	1.0	2.0	3.7	6.7	10.5	15.3	19.1	22.5	27.4	32.4	33.9
90	52	1.1	2.2	4.2	7.5	11.8	17.1	21.4	25.2	30.7	36.3	38.0
91	53	1.3	2.5	4.7	8.4	13.2	19.2	24.0	28.2	34.4	40.7	42.6
92	54	1.4	2.8	5.2	9.4	14.8	21.5	26.9	31.6	38.5	45.6	47.8
93	55	1.6	3.1	5.8	10.5	16.6	24.1	30.1	35.5	43.2	51.2	53.5
94	56	1.8	3.5	6.5	11.8	18.6	27.0	33.7	39.7	48.4	57.3	>60
95	57	2.0	3.9	7.3	13.2	20.8	30.2	37.8	44.5	54.2	>60	>60
96	58	2.2	4.3	8.2	14.8	23.3	33.9	42.4	49.9	>60	>60	>60
97	59	2.5	4.9	9.2	16.6	26.2	38.0	47.5	55.9	>60	>60	>60
98	60	2.8	5.5	10.3	18.6	29.3	42.6	53.2	>60	>60	>60	>60
99	61	3.1	6.1	11.6	20.8	32.9	47.7	59.7	>60	>60	>60	>60
100	62	3.5	6.9	13.0	23.4	36.8	53.5	>60	>60	>60	>60	>60

Table A.20 Calculated values of TTS_2 at 4 kHz. Exposure noises are continuous white noise.

O.A. SPL : Overall sound pressure level, S.L. : Spectrum level
0. A.	C I		Exposure time											
(dB)	(dB)	2min	4min	8 m in	16 m in	30 m in	1 h	2 h	4 h	8 h	16 h	24 h		
60	22	0.1	0.2	0.4	0.6	0.9	1.0	1.1	1. 3	1.6	1.9	2.0		
61	23	0.1	0.3	0.4	0.7	1.0	1.1	1.2	1.4	1.7	2.1	2.3		
62	24	0.1	0.3	0.5	0.8	1.1	1.2	1.4	1.6	1.9	2.3	2.5		
63	25	0.2	0.3	0.5	0.9	1.2	1.4	1.5	1.7	2.1	2.6	2.7		
64	26	0.2	0.3	0.6	1.0	1.3	1.5	1.7	1.9	2.3	2.8	3.0		
65	27	0.2	0.4	0.7	1.1	1.4	1.7	1.8	2.1	2.5	3.1	3.3		
66	28	0.2	0.4	0.7	1.2	1.6	1.8	2.0	2.3	2.8	3.4	3.7		
67	29	0.2	0.5	0.8	1.3	1.7	2.0	2.2	2.5	3.1	3.8	4.1		
68	30	0.3	0.5	0.9	1.4	1.9	2.2	2.4	2.8	3.4	4.2	4.5		
69	31	0.3	0.6	1.0	1.6	2.1	2.5	2.7	3.1	3.8	4.6	4.9		
70	32	0.3	0.6	1.1	1.7	2.3	2.7	3.0	3.4	4.1	5.1	5.5		
71	33	0.4	0.7	1.2	1.9	2.5	3.0	3.3	3.7	4.6	5.6	6.0		
72	34 25	0.4	0.7	1.3	2.1	2.8	3.3	3.6	4.1	5.0	6.2	6.6		
13	35 20	0.4	0.8	1.4	2.3	3.1	3.6	4.0	4.6	5.6	6.8	7.3		
/4 75	20 27	0.5	0.9	1.6	2.5	3.4	4.0	4.4	5.0	6.1	7.5	8.1		
10	21	0.5	1.0	1.8	2.8	3.8	4.4	4.9	5.5	5.8	8.3	8.9		
10	28 20	0.0	1.1	1.9	3.1	4.1	4.9	5.4	b. 1	7.5	9.1	9.8		
70	29 40	0.0	1.2	2.1	2.4 2.0	4.0	5.4	5.9	0./	8. Z	10.1	10.8		
70	40	0.7	1. 2	2.4	2.0	5.0	5.9	0.0	1.4	9.1	11.1	11.9		
19	41	0.0	1.5	2.0	4. Z	5.0 4 1	0.0 7.2	1.2	8. Z	10.0	12.9	10.Z		
00 Q1	42	0.9	1.0	2.9	4.0	0.1 2 0	1.2	1.9	9.1	11.0	12.2	14.0		
87	4)	1.0	2.0	2.5	5.1	0.0	0.0	0.1	10.0	12.2	14.9	10.0		
83	44	1.0	2.0	2.9	5.0	1.5	0.0	9.0	11.0	17.4	10.4	10 5		
81	46	1.2	2.2	1.0	6.8	0.2	9.7	10.0	12.2	14.0	20.0	19.0		
85	47	1.7	2.4	4.2	75	9.1 10 0	10.7	12.7	17.4	18 0	20.0 22 1	21.5 23.7		
86	48	1.1	2.0	5 2	83	10.0	13.0	14 3	16.3	10.0	22.1	26.1		
87	49	1.7	3.2	57	9 1	12.2	12.0 14 4	15.7	18.0	21 0	24.9	20.1		
88	50	1.9	3.5	6.3	10.0	13.4	15.8	17.4	19.8	21. 9	20.0	31.8		
89	51	2.1	3.9	6.9	11.1	14.8	17.5	19.2	21.9	26.7	32 7	35 1		
90	52	2.3	4.3	7.6	12.2	16.4	19.3	21.1	24.1	29.4	36.0	38.7		
91	53	2.5	4.8	8.4	13.5	18.0	21. 2	23.3	26.6	32.4	39.7	42.7		
92	54	2.8	5.2	9.3	14.9	19.9	23.4	25.7	29.4	35.8	43.8	47.1		
93	55	3.1	5.8	10.2	16.4	21.9	25.8	28.3	32.4	39.4	48.3	51.9		
94	56	3.4	6.4	11.3	18, 1	24.2	28.5	31.3	35.7	43.5	53.3	57.3		
95	57	3.7	7.0	12.5	19.9	26.7	31.4	34.5	39.4	48.0	58.8	>60		
96	58	4.1	7.8	13.7	22.0	29.4	34.7	38.0	43.4	52.9	>60	>60		
97	59	4.6	8.6	15.2	24.2	32.5	38.2	42.0	47.9	58.4	>60	>60		
98	60	5.0	9.4	16.7	26.7	35.8	42.2	46.3	52.8	>60	>60	>60		
99	61	5.5	10.4	18.4	29.5	39.5	46.5	51.0	58.3	>60	>60	>60		
100	62	6.1	11.5	20.3	32.5	43.6	51.3	56.3	>60	>60	>60	>60		

Table A.21 Calculated values of TTS_2 at 6 kHz. Exposure noises are continuous white noise.

0. A. SPL : Overall sound pressure level, $~\rm S.\,L.$: Spectrum level

0. A.	с т	Exposure time												
(dB)	5.L. (dB)	2min	4min	8min	16min	30min	1 h	2 h	4 h	8 h	16 h	24 h		
60	22	0.1	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.6	0.8	1.0	1.2		
61	23	0.1	0.1	0.2	0.3	0.5	0.6	0.6	0.7	0.9	1.2	1.3		
62	24	0.1	0.1	0.2	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	1.0	1.3	1.4		
63	25	0.1	0.1	0.3	0.4	0.6	0.7	0.8	0.9	1.1	1.5	1.6		
64	26	0.1	0.2	0.3	0.5	0.6	0.8	0.9	1.0	1.3	1.6	1.8		
65	27	0.1	0.2	0.3	0.5	0.7	0.9	1.0	1.1	1.4	1.8	2.0		
66	28	0.1	0.2	0.4	0.6	0.8	1.0	1.1	1.3	1.6	2.0	2.3		
67	29	0.1	0.2	0.4	0.7	0.9	1.1	1.2	1.4	1.8	2.3	2.5		
68	30	0.1	0.2	0.4	0.7	1.0	1.2	1.4	1.6	2.0	2.6	2.8		
69	31	0.1	0.3	0.5	0.8	1.1	1.4	1.5	1.8	2.2	2.9	3.2		
70	32	0.2	0.3	0.6	0.9	1.3	1.5	1.7	2.0	2.5	3.2	3.6		
71	33	0.2	0.3	0.6	1.0	1.4	1.7	1.9	2.2	2.8	3.6	4.0		
12	34	0.2	0.4	0.7	1.1	1.6	1.9	2.2	2.5	3.1	4.0	4.4		
73	35	0.2	0.4	0.8	1.3	1.8	2.2	2.4	2.8	3.5	4.5	5.0		
75	20 27	0.5	0.5	0.9	1.4	2.0	Z. 4	2.1	2.1	3.9	5.0	5.6		
15	21	0.2	0.5	1.0	1.0	2. Z	2.1	5.U	2.5	4. 3	5.6	b.Z		
10 77	20	0.5	0.0	1.1	1.0	2.5	2.U 2.4	2.4 2.0	2.9	4.8	0.3	1.0		
78	29 40	0.4	0.7	1.2	2.0	2.0	2.4	2.0	4. 2	5.4 6 1	7.0	1.0		
70	40	0.4	0.0	1.4	2.2	2.1	2.0 1.2	4.2	4.9 5 A	6.8	1.0	0.7		
80	41	0.4	0.0	1. 7	2.5	3.0	4.2	4.7 5.2	6 1	7.6	0.0	2.7 10 0		
81	42	0.5	1 1	1 0	3 1	13	53	50	6.8	7.0 8.5	11 0	10.9		
82	10	0.0	1 2	$\frac{1.5}{2}$	3 5	4.) 1 Q	5.0	6.6	7.6	0.5	12.0	13.6		
83	45	0.7	1.3	2.4	3.9	5.4	6. 6	7.4	8.5	10.6	13.7	15.2		
84	46	0.8	1.5	2.7	4.4	6.1	7.4	8.2	9.5	11.9	15.3	17.0		
85	47	0.9	1.7	3.0	4.9	6.8	8.3	9.2	10.6	13.3	17.1	19.1		
86	48	1.0	1.9	3.3	5.5	7.6	9.3	10.3	11.9	14.8	19.2	21.3		
87	49	1.1	2.1	3.7	6.1	8.5	10.4	11.5	13.3	16.6	21.4	23.8		
88	50	1.2	2.3	4.2	6.9	9.5	11.6	12.9	14.9	18.6	24.0	26.7		
89	51	1.4	2.6	4.7	7.7	10.6	13.0	14.4	16.6	20.8	26.8	29.8		
90	52	1.5	2.9	5.2	8.6	11.9	14.5	16.2	18.6	23.2	30.0	33.4		
91	53	1.7	3.3	5.9	9.6	13.3	16.2	18.1	20.8	26.0	33.6	37.3		
92	54	1.9	3.6	6.6	10.8	14.9	18.2	20.2	23.3	29.0	37.5	41.7		
93	55	2.1	4.1	7.3	12.0	16.7	20.3	22.6	26.0	32.5	42.0	46.7		
94	56	2.4	4.6	8.2	13.5	18.6	22.7	25.3	29.1	36.3	47.0	52.2		
95	57	2.7	5.1	9.2	15.1	20.9	25.4	28. 3	32.6	40.6	52.5	58.4		
96	58	3.0	5.7	10.3	16.8	23.3	28.4	31.6	36.4	45.4	58.8	>60		
97	59	3.4	6.4	11.5	18.8	26.1	31.8	35.4	40.7	50.8	>60	>60		
- 98	60	3.8	7.1	12.8	21.1	29.2	35.6	39.6	45.6	56.9	>60	>60		
99	61	4.2	8.0	14.3	23.6	32.6	39.8	44.3	51.0	>60	>60	>60		
100	<u></u> σΖ	4. /	8.9	10.0	2b. 4	36.5	44. 5	49.5	57.0	260	>60	>60		

Table A.22 Calculated values of TES_2 at 8 kHz. Exposure noises are continuous white noise.

O.A. SPL : Overall sound pressure level, S.L. : Spectrum level

Frequency	Exposure time (min) 0 30 60 120 180 240 300 360 420 48											
& level	U	50	00	120	100	240						
2 kHz												
82 dBA	-		-	5.8	4.8	6.1	-1.9	4.7	2.8	2.4		
85 dBA	1.4	6.7	-1.4	-8.4	-1.7	6.1	6.9	7.5	-5.3	8.7		
88 dBA	4.2	-6.1	0.7	2.1	1.3	1.6	4.3	4.6	2.5	4.1		
91 dBA	2.9	0.9	4.7	4.2	, 6.5	6.6	3.9	1.5	6.6	6.1		
4 kHz												
82 dBA	-0.2	1.4	1.2	-1.5	1.2	1.3	0.0	-0.6	1.9	-1.8		
85 dBA	-4.3	-2.6	-2.6	-0.7	-5.6	-2.0	-0.6	-2.2	-1.7	-3.4		
88 dBA	6.2	0.1	1.1	-2.0	-3.5	1.6	-0.1	0.5	-1.8	-3.1		
91 dBA	0.0	1.3	0.6	-1.7	0.0	1.5	-1.3	-3.5	-1.6	-3.6		
6 kHz												
82 dBA	1.6	2.2	5.9	6.6	10.0	5.8	8.6	4.8	5.3	5.6		
85 dBA	0.3	0.7	2.3	4.2	6.6	4.3	3.3	1.5	3.9	2.2		
88 dBA	8.5	0.5	4.1	2.8	7.3	3.9	4.2	7.2	3.4	4.5		
91 dBA	5.3	1.4	7.5	0.6	5.1	4.8	7.9	2.0	6.0	5.1		

Table A.23Individual hearing level data for 8 h road traffic noiseexposure experiments.(Subject:A)

Table A.24Individual hearing level data for 8 h road traffic noiseexposure experiments.(Subject:B)

Frequency	Frequency Exposure time (min)												
& level	0	30	60	120	180	240	300	360	420	480			
2 kHz													
82 dBA	-	_	_	-8.8	-3.5	-5.2	-6.9	-7.8	-7.2	-12.1			
85 dBA	-6.9	-7.3	-6.6	-5.7	-9.1	-9.5	-7.2	-5.3	-7.0	-8.1			
88 dBA	-6.4	-3.8	-5.3	-2.8	-5.4	-3.0	-0.7	5.0	2.6	2.1			
91 dBA	-8.7	-6.9	-1.2	-1.5	-0.6	-1.4	1.5	3.6	1.1	4.9			
4 kHz													
82 dBA	-5.1	-7.3	-5.9	-10.0	-6.9	-9.6	-7.9	-4.8	-3.1	-6.4			
85 dBA	-4.7	-6.3	-7.1	-5.1	-7.4	-7.1	-8.4	-8.6	-6.6	-8.0			
88 dBA	-8.0	-6.9	-2.5	-7.3	-5.3	-4.5	-5.7	-4.8	-1.7	-2.5			
91 dBA	-4.9	-4.7	-4.5	-4.6	-1.7	-3.8	-1.5	-0.6	-2.3	1.7			
6 kHz					•	- -	()	4.2	2 (L 1			
82 dBA	1.2	-3.3	-0.8	2.9	-3.0	3.5	6.3	4. 2	2.0	0.1			
85 dBA	4.0	-3.3	-4.7	-4.8	-1.4	-1.8	1.5	-2.8	-2.8	0.2			
88 dBA	3.9	-3.4	-5.0	5.9	1.3	4.5	3.4	3.1	-0.5	-4.0			
91 dBA	-0.3	2.5	5.4	3.4	4.7	5.0	5.4	4.4	3.5	1.1			

requency		Exposure time (min)												
& level	0	30	60	120	180	240	300	360	420	480				
2 kHz														
82 dBA	-	-	-	17.9	17.8	14.2	16.6	17.5	16.0	17.0				
85 dBA	6.5	9.6	12.6	10.0	10.5	17.6	18.3	16.9	23.2	19.5				
88 dBA	7.2	5.7	19.5	19.4	19.8	19.4	23.8	27.4	29.6	23.1				
91 dBA	-1.0	-0.8	4.5	10.6	9.0	8.3	14.3	15.4	14.9	19.0				
4 kHz														
82 dBA	6.3	6.2	4.5	10.6	10.4	12.0	5.7	3.6	6.9	5.8				
85 dBA	1.9	2.9	1.0	0.0	3.8	0.0	1.5	1.4	-0.4	3.8				
88 dBA	4.4	-0.2	5.0	5.6	2.8	3.4	2.4	7.2	3.9	3.8				
91 dBA	1.0	2.5	2.5	6.7	5.6	1.2	3.8	1.2	3.2	5.7				
6 kHz														
82 dBA	7.7	7.4	5.2	8.7	8.5	12.4	8.9	8.1	7.2	6.6				
85 dBA	9.9	4.2	5.3	7.3	8.9	5.1	4.5	6.6	6.9	7.0				
88 dBA	6.8	2.9	4.0	3.3	5.6	3.2	4.6	5.7	7.0	2.9				
91 dBA	3.1	0.9	1.8	4.9	4.9	0.4	1.1	5.7	3.9	1.1				

Table A.25Individual hearing level data for 8 h road traffic noise
exposure experiments. (Subject:C)

Table A. 26Individual hearing level data for 8 h road traffic noise
exposure experiments. (Subject:D)

Frequency		Exposure time (min)												
& level	0	30	60	120	180	240	300	360	420	480				
2 kHz				5										
82 dBA	~	-	-	-1.7	-2.6	-0.6	-5.0	-0.5	-0.9	-1.3				
85 dBA	-2.5	-0.4	1.6	0.0	1.3	1.0	3.1	7.2	1.7	5.7				
88 dBA	-0.5	6.7	5.2	6.1	9.3	9.4	6.7	6.8	8.4	8.4				
91 dBA	-0.4	1.5	-0.1	5.4	3.9	9.7	7.0	8.6	8.0	9.6				
4 kHz														
82 dBA	-0.7	-0.1	-1.0	-1.4	-0.3	-2.6	1.2	-4.3	2.2	-0.9				
85 dBA	-2.4	-7.7	-5.5	-4.5	-3.9	-0.5	-1.0	3.6	-4.1	1.2				
88 dBA	-4.7	-2.2	-0.8	1.4	-0.5	0.2	-1.4	3.9	2.6	2.5				
91 dBA	0.2	-1.6	-0.3	3.4	0.9	-2.3	1.6	5.6	1.5	2.9				
6 kHz														
82 dBA	-3.6	-1.6	-2.4	-0.1	-0.4	-5.6	-6.3	-1.4	-6.3	1.2				
85 dBA	-1.5	-7.8	-1.8	-0.8	-2.9	-0.2	-2.3	-5.1	-0.6	-1.6				
88 dBA	0.7	-3.8	2.3	0.9	2.7	0.8	0.2	-5.5	-0.5	-2.8				
91 dBA	-0.6	0.0	-1.2	-5.2	1.0	0.4	1.5	2.3	0.2	-2.5				

Frequency Exposure time (min)											
& level	0	30	60	120	180	240	300	360	420	480	
2 kHz											
82 dBA			-	-0.1	-1.9	-2.3	1.5	-3.4	-5.5	-1.1	
85 dBA	-0.8	1.2	-0.2	2.2	1.7	4.2	3.6	5.1	2.7	-2.3	
88 dBA	0.4	-1.8	1.1	-0.1	3.0	1.3	2.8	3.5	5.3	8.1	
91 dBA	-0.7	5.3	-1.1	5.9	7.5	4.9	5.7	5.5	7.1	7.1	
4 kHz											
82 dBA	7.8	4.1	3.6	8.3	9.9	8.2	9.3	7.6	6.7	6.2	
85 dBA	2.8	1.8	5.5	6.1	3.7	4.4	3.8	6.5	3.7	5.5	
88 dBA	5.0	2.5	4.5	4.7	5.4	5.2	6.5	5.4	6.6	6.5	
91 dBA	1.9	6.9	6.0	5.9	7.0	6.5	9.3	7.8	8.1	8.8	
6 kHz											
82 dBA	4.1	10.7	0.7	3.2	4.1	9.3	6.9	4.4	2.3	3.3	
85 dBA	1.0	1.3	-0.3	-0.3	1.3	2.0	-0.3	2.1	-0.7	-1.3	
88 dBA	1.3	1.8	9.1	2.0	1.7	-1.5	0.6	2.0	3.5	0.2	
91 dBA	2.9	0.6	1.6	0.3	-2.4	2.2	-0.7	2.9	-0.7	2.1	

Table A.27Individual hearing level data for 8 h road traffic noise
exposure experiments. (Subject:E)