## 检定声级计有关性能用猝发声的研究

#### 张明铎 蒋渭鑫

(陕西师范大学应用声学研究所 西安 710062) 2002 年 1 月 16 日收到

摘要 在相关标准中,规定检定声级计有关性能用的猝发声必须"零起零落"。本文通过实验验证指出,猝发声"零起零落"与否,对声级计的检定结果有明显影响,但其差别远小于相应容差的 1/10,这一差别对计量检定要求来说是很小的,可忽略不计。因而,在声级计检定中没有必要强调猝发声必须"零起零落"。

关键词 声级计、猝发声、计量检定

# Study on the tone burst used to check the performances of sound level meters

ZHANG Mingduo JIANG Weixin

(Applied Acoustics Institute, Shaanxi Normal University, Xi'an 710062)

Abstract It is demanded in the correlative standards that the tone burst, used for inspecting sound level meters, must be "0-on and 0-off". This paper makes some experimental study on the influence of this requirement. The results show that whether the tone burst is "0-on and 0-off" or not, it will affect the results of check up. However, the difference between the two results is much smaller than 1/10 of the correlative tolerances such that it can be ignored for the inspection purpose. Thus, it seems not necessary to stress that the tone burst must be "0-on and 0-off" in inspecting sound level meters.

Key words Sound level meter, Tone burst, Verification

#### 1 引言

文献 [1, 2] 都明确规定,用于检定声级计有关性能的猝发声信号"应由整数个正弦波列组成,开始和结束都应通过零点"(以下简称零起零落)。文献 [3] 虽未明确做此规定,但它是参照文献 [1] 制订的,同时它对此也未做出其它明确规定,因而可以认为它对猝发声的要求

与文献 [1,2] 是相同的。从技术上讲完全能够实现猝发声"零起零落",但若不要求"零起零落",则猝发声发生器的结构可大为简化,这有利于降低检定设备的造价,而且,国内就有非"零起零落"的猝发声发生器在使用着。再者,从所包含的能量来说,只要猝发声信号由整数个正弦波列组成,则无论其是否"零起零落",它们的能量是相同的(即其有效值相等)。为此,

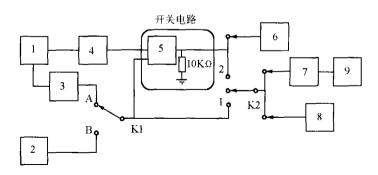
应用声学 · 45 ·

作者对这一规定进行了分析.

#### 2 测量原理

测量原理方框图如图 1 所示,图中 COS-5041CH 型示波器是观察信号波形用的,需要观

察时接上; B&K 2209 型精密脉冲声级计 (以下简称为 B&K 2209) 作为标准有效值表,测量声级计的有效值检波特性时须接上; 其他为测量声级计的时间计权特性所用仪器。测量原理如下:



1 — B&K 1027 型正弦信号发全生器 2 — B&K 1023 型正弦信号发生器 3 — 阻性元件组成的分压器

4 — DC-1型瞬态信号源 5 — CC4066型四双向升关 6 — COS5041CH型示波器

7 — DBS-1型电感式标准衰减器 8 — B&K 2209型精密脉冲声级计 9 — 被测声级计(SLM)

图 1 测量原理方框图

将 B&K 1027 型正弦信号发生器 (以下简称为 B&K 1027) 输出的正弦信号送到 DC-1 型瞬态信号源 (以下简称为 DC-1), 使其输出信号为上、下沿均与正弦信号的 "零"相位对齐的矩形脉冲, 再将该脉冲信号送到开关电路的控制端, 这样, 开关电路的开、关时刻正好是 B&K 1027 输出的正弦信号的零相位。将 K1 接到 A, B&K 1027 的输出信号经阻性元件组成的分压器 (其作用是控制信号大小, 以下简称为分压器) 送到开关电路的输入端。由于两路正弦信号完全相同,因而,在开关电路的输出端可得到 "零起零落"的猝发声。

在保持 B&K 1027 输出信号不变的前提下,将 K1 接到 B。这时,加到开关电路输入端的是 B&K 1023 型正弦信号发生器 (以下简称为 B&K 1023)输出的频率与 B&K 1027输出信号频率基本相同的正弦信号。由于两个发生器完全独立,很难做到两个正弦信号的相位完全相同,当然也就不能保证开关电路的开关时刻正好是 B&K 1023 输出的正弦信号的"零"

相位,因而在开关电路输出端得到的是非"零起零落"的猝发声(用示波器观察,发现其开始和结束相位在不断变化)。

由于两种猝发声是通过同一个开关电路产生的,所以,其通/断比(经实测大于60dB)、持续时间及重复周期等都是相同的(因为在测量过程中保证 B&K 1027 输出信号的频率变化不大于±1Hz)。由于测量时将两个正弦信号频率的差别控制在小于1Hz以内,由此引起的声级计性能测试测量结果偏差可以忽略不计。

#### 3 测量方法与测量结果

测量方法与文献 [4] 的规定基本相同, 所不同的是我们在被测声级计(以下简称为 SLM) 之前接了一台 DBS-1 型电感式标准衰减器(以下简称为 DBS-1), 目的是为了提高测量准确度。具体测量步骤如下。

#### 3.1 时间计权特性的测量

根据测量需要、将 SLM 的时间计权特性

22 卷 4 期 (2003)

· 46 ·

置于"快"挡(或"慢"挡、或"脉冲"挡)。

- (1) 将 K1 接到 A.
- (2) 使 B&K 1027 输出 1kHz、3-4V 的正 弦信号, 调节 DC-1 的置数开关和输出大小, 以 便能在开关电路输出端获得需要的猝发声。
- (3) K2 接到 1, 使 DBS-1 的读数为某一值 X, 调节分压器使 SLM 表头指针指在满刻度以下 4dB 处 (必要时可调节 SLM 的灵敏度调节器来实现).
- (4) K2 接到 2, 调节 DBS-1 至 SLM 的最大读数与步骤 (3) 相同, 并记下 DBS-1 的读数  $X_A$ , 则以连续正弦信号为参考时 SLM 对猝发声的最大响应为:

$$M_A = 20 \lg(X/X_A)$$

- (5) K1 接到 B.
- (6) 调节 B&K 1023 输出信号的频率至与 B&K 1027 的输出信号频率相同, 重复步骤 (3) 和步骤 (4)(不同的是这里将两个步骤中的"调节分压器"改为"调节 B&K 1023 的输出信号大小", DBS-1 的读数记为  $X_B$ ), 则得:

$$M_B = 20 \lg(X/X_B)$$

(7) 用两种猝发声实验的测量结果之差为:

$$\Delta = |M_A - M_B|$$

(8) 测量结果见表 1。

表 1 时间计权特性测量结果

SLM 特性			脉冲							
与	快	慢	单个猝发声			连续猝发声				
检测信号	$t{=}200\mathrm{ms}$	t=500 ms	t=20ms	t=5ms	t=2ms	T=10ms	T=50 ms	T=500ms		
容差 (dB)	±0.5	$\pm 0.5$	±1.5	$\pm 2$	$\pm 2$	±1	±2	±2		
$M_A$ (dB)	-0.7962	-1.889	-3.493	-8.392	-12.21	-2.890	-5.834	-8.274		
$\sigma_A$ (dB)	0.0053	0.005	0.03	0.002	0.002	0.004	0.002	0.004		
$M_B$ (dB)	-0.7621	-1.853	-3.501	-8.391	-12.24	-2.889	-5.853	-8.271		
$\sigma_B (\mathrm{dB})$	0.0054	0.006	0.003	0.002	0.002	0.003	0.006	0.004		
$\Delta \; (\mathrm{dB})$	0.0341	0.036	0.008	0.001	0.03	0.001	0.019	0.003		

- 注: (1) 连续猝发声的持续时间为 t=5ms。
  - (2) 表中所列容差是 0 型声级计的。
  - (3)  $M_A$  与  $M_B$  均为 10 次测量结果的算术平均值。
  - (4) 为便于读数, 快/慢特性试验是用具有保持功能的 ND10 型声级计做的, 脉冲特性试验是用 2209 型精密脉冲声级计的"脉冲保持"挡做的.

#### 3.2 有效值检波特性的测量

- (1) 将 B&K 1027 输出信号的频率改为 2kHz, 其他调节与 3.1 的步骤 (1) 和步骤 (2) 相同
- (2) K2 接到 1, 使 DBS-1 的读数为某一值 Y, 调节分压器使 SLM 表头指针指在满刻度以下 2dB 处, 同时 B&K 2209 的表头指针指在主要指示范围内 2/3 刻度以上某一刻度处 (必要时可分别调节各自的灵敏度调节器来实现)。
- (3) K2 接到 2, 调节分压器使 B&K 2209 的 读数与步骤 (2) 相同, 然后调节 DBS-1 至 SLM 的读数与步骤 (2) 相同, 并记下 DBS-1 的读数 应用声学

 $Y_A$ ,则 SLM 的有效值检波特性误差为:

$$\delta_A = 20 \lg(Y/Y_A)$$

- (4) K1 接到 B。
- (5) 调节 B&K 1023 输出信号的频率至与 B&K 1027 的输出信号频率相同, 重复步骤 (2) 和步骤 (3)(不同的是这里将两个步骤中的"调节分压器"改为"调节 B&K 1023 的输出信号大小", DBS-1 的读数记为  $Y_B$ ), 则得:

$$\delta_B = 20 \lg(Y/Y_B)$$

· 47 ·

表 2 有效值检波特性测量结果

峰值因数容量	容差 (dB)	$\delta_A \; (\mathrm{dB})$	$\sigma_A$ (dB)	$\delta_B \text{ (dB)}$	$\sigma_B \text{ (dB)}$	$\Delta \; (\mathrm{dB})$
3	$\pm 0.5$	-0.2119	0.0070	-0.2272	0.0060	0.00153
5	$\pm 0.5$	-0.2643	0.0093	+0.2339	0.0070	0.0304
10	±1	-0.6039	0.0038	-0.5893	0.0092	0.0146

注: (1) 见表 1 的注 (2)

- (2)  $\delta_A$  与  $\delta_B$  均为 10 次测量结果的算术平均值.
- (3) 为了全面反映各种峰值因数的情况、试验是用 ND6 型精密脉冲声级计做的。
- 뀠.

$$\Delta = |\delta_A - \delta_B|$$

(7) 测量结果见表 2。

#### 4 测量结果分析

从表 1 和表 2 可以看出, 所有测试项目的  $\Delta$  都不等于零, 而且当用 "t 检验" 来验证两种 猝发声测量结果(以"快"、"慢"特性为例)的 一致性时,发现它们有显著差别。但从表1和 表 2 可以看出, 这种"显著差别"相对而言都 很小, 所有测试项目的  $\Delta$  都远小于相应容差的 1/10, 由此而引起的测量误差可以忽略不计。 再者, 表 1 和表 2 中所列容差是 0 型声级计的 (实际测量时用的是 1 型和 2 型), 其他类型 (1

(6) 用两种猝发声实验的测量结果之差型、2型和3型)声级计的容差更大、因而猝 发声"零起零落"与否对测量结果的影响相对 来说也就更小。

> 这就是说, 在检定声级计的有关性能时, 所用猝发声信号"零起零落"与否、测量结果 的差别远小干相应性能指标容差的 1/10、对干 计量检定要求来说这一差别是很小的, 其影响 可以忽略不计。所以、作者认为、就检定声级 计的有关性能而言,没有必要规定猝发声必须 "零起零落"。

#### 老 文 揻

- 1 IEC 60651. Sound Level Meters. 1979.
- 2 IEC 60804. Integrating-Averaging Sound Level Meters. 2000
- 3 GB/T 3785. 声级计的电、声性能及测试方法. 1983.
- 4 JJG 188-90. 声级计计量检定规程.

### 敬告读者

本刊编辑部现有少量《应用声学》 1999 年、2000 年、2001 年、2002 年合订本及往年部分 单行本.

合订本 50 元 / 本,单行本 8 元 / 本, (以上均含邮资)

有需要者请与本刊联系、售完为止。

联系电话: 010-62567348

通讯地址:北京市海淀区北四环西路 21 号《应用声学》编辑部《邮编: 100080

本刊启