文章编号: 1001-4322(2003)05-0464-03

一个新的 IEC61000 - 4 - 2 标准 ESD 电流解析表达式 *

盛松林,毕增军,田明宏,刘尚合

(军械工程学院静电与电磁防护研究所,河北石家庄 050003)

摘 要: 分析了两个 ESD 标准电流波形表达式,并提出一个新的基于脉冲函数来描述 ESD 标准电流的 解析表达式,该表达式符合最新的标准 IEC61000 - 4 - 2,在零时刻的电流及其微分部为 0,且波形与实际测量 波形基本吻合。

关键词:标准;ESD;电流波形;脉冲函数;解析表达式

中图分类号: O44.4 文献标识码: A

国际电工委员会(IEC)在 2002 年 3 月颁布了关于静电放电(ESD)测试的最新标准 IEC61000-4-2^[1],该标 准是第二版,其对应的第一版是 IEC 于 1995 年颁布的 IEC1000-4-2,并在 1998 年和 2000 年经过两次修正。同 第一版一样,这个最新的标准将人体-金属模型的电流波形作为典型的 ESD 电流波形。但是它仍然存在一个 问题,就是仅仅规定了 ESD 电流的典型波形大致形状和一些特征数据,譬如上升时间、峰值、30ns 和 60ns 处的 幅值,而没有给出类似雷电电流十阶 Heidler 函数式的电流波形解析表达式,这给用户在引用标准电流时带来 不便和不确定性,也给计算和分析 ESD 相关电磁场的工作带来困难。许多学者曾经对这个问题进行过试探性 研究,也有一些 ESD 电流表达式被提了出来,但它们都存在一些缺陷,所以一直未被 IEC 采纳。本文将对两种 ESD 电流表达式进行分析,并基于脉冲函数,提出一个新的 ESD 标准电流解析表达式。

1 两种人体-金属模型放电电流的解析式

1991 年, Keenan 和 Rosi 曾经提出一个四指数电流波形^[2],用来近似描述人体-金属模型的放电电流,这是 最著名的一个人体-金属模型电流解析式,即

$$I(t) = I_0(e^{-t/t_1} - e^{-t/t_2}) + I_1(e^{-t/t_3} - e^{-t/t_4})$$
(1)

1996 年,Kodali 在《工程电磁兼容——原理,测量和技术》一书中也引用了这个表达式^[3]。在式(1)中,电流的 单位为 A,时间单位为 ns。对于 15 kV 的放电电压,其波形如图 1 所示,图中实线即放电电流波形,两条虚线 分别是电流表达式中的第一项和第二项。第一项表示前臂和手持小金属物的快放电过程,时间参数 t₁,t₂ 和幅 度系数 I₀ 分别取值 2.2 ns,2ns 和 1 943 A,上升时间 1.2 ns,峰值电流 68 A;第二项表示人体的慢放电过程, 时间参数 t₃,t₄ 和幅度系数 I₁ 分别取值 22ns,20ns 和 857 A,上升时间 12ns,峰值电流 30A。两项相加后总的 峰值电流约为 75.8A,上升时间约 1.3ns。



1998年, Berghe 和 Zutter 在研究 ESD 信号通过同轴电缆耦合进入系统时, 提出了另外一个基于高斯函数

收稿日期:2002-08-27; 修订日期:2003-01-15
 基金项目:国家自然科学基金资助课题(批准号:50077024);国家 863 计划项目资助课题
 作者简介:盛松林(1975-),男,博士研究生,主要从事脉冲电磁场计算及测试方向的研究;E-mail: pineshpxl@sohu.com.

第5期

的解析表达式^[4]

$$i(t) = I_0 e^{-\left[(t/t_1)/1 \right]^2} + I_1 t e^{-\left[(t-t_2)/2 \right]^2}$$
(2)

对于 4kV 放电, I_0 和 I_1 分别取 13A 和 0.4A/ns; t_1 和 t_2 分别取 5ns 和 10ns; 1 和 2 分别取 1.414 ns 和 35. 35 ns。波形如图 2 所示。式(1),(2)均能够描述出人体-金属模型的基本特征,即整个放电过程包括快放电和 慢放电两部分,改变各参数的值,能够对波形进行调整。但是,它们都存在两个缺点,一是零时刻的电流时间导 数不为零。在零时刻时,四指数函数式的时间导数为 87.21A/ns,高斯函数式的时间导数为 0.37A/ns,这与物 理事实不符(电流波形在 t=0 时导数为零),而当考虑 ESD 相关的场效应时,电流时间导数的影响又非常大; 二是波形与标准中电流波形特征数据之间存在较大差异。

2 基于脉冲函数的 ESD 标准电流波形表达式

2.1 脉冲函数

脉冲函数的表达式为 $i(t) = i_0 + I_0[1 - e^{-(t-t_0)^2}]^p e^{-(t-t_0)^2} 2_{\circ}$ 一般纵坐标偏置 i_0 和横坐标偏置 t_0 取 0,表达式可以简化为 $i(t) = I_0(1 - e^{-t^2} 1)^{p} e^{-t^2} 2_{\circ}$ 脉冲函数具有很多好的特性,譬如波形的峰值、前后沿的 时间及其导数几乎都可以通过相关参数独立调整。通过下文分析还可以知道,它具有零时刻时间导数为 0、积 分和微分计算方便等特性,非常适合于描述脉冲电流波形,张飞舟就曾经用脉冲函数来拟合雷电底部电流波 形^[5]。

简单推导可以得到脉冲函数的微分表达式 d*i*(*t*)/d*t* = $I_{0-1-2}(1 - e^{-t'-1})^{p-1}e^{-t'-2}[(p_2 + -_1)e^{-t'-1} - -_1]$ 。 容易证明在 *t* = 0 时脉冲函数的时间导数为 0,而 ESD 电流在零时刻的时间导数也为 0,所以用它或它的线性 组合来表示 ESD 电流时就比双指数函数优越。

对脉冲函数求时间积分也很方便。将第一指数项展开得到 $(1 - e^{-t/1})^p = \int_{k=0}^p \frac{(-1)^k p!}{k! (p-k)!} e^{-kt/1}$, 从而得 到脉冲函数的积分表达式 $f(t) = i(t) dt = I_0 \int_{k=0}^p \frac{(-1)^k p!}{k! (p-k)!} \frac{1-2}{1+k} e^{-kt/1-t/2}$ 。

在偶极子场模型中 ,既有电流项 ,也有电流的积分项和微分项 ,而脉冲函数的这三项的计算都很方便。

2.2 用脉冲函数描述 ESD 电流波形

IEC61000-4-2 中 ESD 电流采用人体-金属模型的电流波形,规定其特征参数为:第一脉冲前沿上升时间为 0.7~1ns,峰值为 3.75A/kV,30ns 处为 2A/kV,60ns 处为 1A/kV。例如对于 8 kV 放电,脉冲峰值为 30 A, 30ns 和 60ns 时的幅度分别为 16 A 和 8 A。标准未给出其它时刻的电流幅度参考值,也没有其它相关的解析 表达式。参照 R·K·Keenan 的方法^[2],把 ESD 电流波形分成快放电和慢放电两个过程,分别用式(3)所示的两 个脉冲函数描述,其中 I_0 , I_1 分别是与快、慢放电幅度相关的参数; 1, 2, 3, 4 分别是与快、慢放电上升时间 和持续时间相关的参数; p, q 是无量纲参数。

$$i(t) = I_0 (1 - e^{-t/-1})^p e^{-t/-2} + I_1 (1 - e^{-t/-3})^q e^{-t/-4}$$
(3)

依据标准 IEC61000-4-2,仔细调整各参数值,可以得到各种放电电压下的电流波形解析式,譬如式(4)所示的 8 kV 放电电流波形的解析表达式。其它放电电压下的电流波形只是幅度上不同,所以其它放电电压下的 解析表达式只需依标准同比例调节 I₀,I₁即可得到。

 $i(t) = 213(1 - e^{-t/0.62})^8 e^{-t/1.1} + 121(1 - e^{-t/55}) e^{-t/26}$ (4)

波形如图 3 实线所示,图 3 中短划线和虚线分别为快放电和慢放电两个过程的波形。

图 4 是四指数函数式、高斯函数式和脉冲函数式所得到的归一化波形比较。为了便于比较,波形峰值都归 一到放电电压 8 kV 的情况,即峰值约 30A。四指数函数的两个系数分别由 1 943 和 857 变为 774.8 和 341.8, 高斯函数式的两项的系数也由 13 和 4.0 ×10⁸ 变为 26.06 和 8.02 ×10⁸。由图 4 可见,只有脉冲函数式波形完 全满足 IEC 标准,即上升时间为 0.7~1ns,脉冲峰值为 30A,30ns 和 60ns 处的幅度分别为 16A 和 8A。

在 ESD 电流表达式(1),(2),(3)中,只有脉冲函数式在零时刻的时间导数为0,而且它的波形前沿与实际 波形吻合最好。图 5 是图 4 的波形局部展宽,图中叉形点是按照 IEC61000-4-2 标准规定的方法用电流靶测量 的 ESD 模拟器在 - 8kV 空气放电时的电流波形(所用的模拟器为日本 Noiseken 公司生产的 ESS-200AX,电流 测量选用的是采样速率为 5 Gs/s,带宽为1 GHz 的 TD S680B 数字存储示波器,环境温度为 16 ,湿度为 38 %),





实线是脉冲函数式波形,点线是高斯函数式波形,短 划线是四指数函数式波形。

3 结 论

本文分析了两种已有的 ESD 标准电流波形表 达式,它们的缺点是在零时刻的电流时间导数不为 0,且电流波形与标准中电流波形的特征数据之间 存在较大差异。本文提出的基于脉冲函数的表达 式,它的一些波形参数符合最新的标准 IEC61000-4-2,而且在零时刻的电流及其微分都为 0。与实际 测量波形进行比较,发现它的波形前沿与实测波形 吻合很好,波形后沿吻合不太好,这是因为电流靶本 身的高频性能不佳引起的,在实际测量 ESD 电流过



Fig. 5 Rise-time comparison of the four ESD current waveforms 图 5 四种 ESD 电流波形前沿比较

程中 ,测量电缆的分布参数及连接匹配的非理想性等 ,也会引起实测电流波形后端振荡。在改进电流靶性能、 提高测量精度的情况下 ,二者的波形后沿也会趋于吻合。

参考文献:

- IEC 61000-4-2. Electromagnetic compatibility (EMC)-Part 4-2: Testing and measurement techniques electrostatic discharge immunity test [S]. 2002.
- [2] Keenan R K, Keenan R K, Rosi L A, et al. Some fundamental aspects of ESD testing(part1) [A]. Proc IEEE International Symposium on Electromagnetic Compatibility[C]. 1991. 236-241.
- [3] Kodali V P. Engineering electromagnetic compatibility -- principles, measurements, and technologies[M]. NJ, Piscataway: IEEE Press, 1996.
- [4] Berghe S V D, Beyghe S V D, Zutter D, et al. Study of ESD signal entry through coaxial cable shields[J]. Journal of Electrostatic. 1998, 44: 135-148.
- [5] 张飞舟. 雷电回击脉冲电磁场的理论研究与数值计算[R]. 石家庄:军械工程学院,2001. (Zhang F Z. Theoretical study and numerical computation of the electromagnetic fields of lightning stroke pulse. Shijiazhuang: Ordnance Engineering College, 2001)

A new analytical expression of current waveform in standard IEC61000-4-2

SHENG Song-lin ,BI Zeng-jun , TIAN Ming - hong ,L IU Shang-he

(Electrostatic and Electromagnetic Protection Research Institute,

Ordnance Engineering College, Shijiazhuang 050003, China)

Abstract : According to the current waveform in standard IEC610004-2, two analytical expressions of the standard current are analyzed and then a new one based on pulse function is proposed. The new expression is consistent with the new standard IEC610004-2, in which bath the current and its derivative are zero at the zero moment, and the waveform basically is agreed with the measured one.