## 研究速報

## 1 kV 以下のマイクロギャップ放電に伴う放射電磁波 強度の一測定

川又	憲 <sup>†a)</sup> (正員)	嶺岸	茂樹††(正員)
芳賀	昭††	藤原	修 <sup>†††</sup> (正員)

Measurement of Radiated Electromagnetic Field Strength due to Micro Gap Discharge in Voltage below  $1\,\rm kV$ 

Ken KAWAMATA<sup> $\dagger a$ </sup>, Shigeki MINEGISHI<sup> $\dagger \dagger$ </sup>, Members,

Akira HAGA<sup>††</sup>, Nonmember,

and Osamu FUJIWARA $^{\dagger\dagger\dagger},~Member$ 

<sup>†</sup> 八戶工業大学大学院工学研究科,八戶市 Hachinohe Institute of Technology, Hachinohe-shi, 031-8501 Japan

<sup>††</sup> 東北学院大学大学院工学研究科,多賀城市

Tohoku Gakuin University, Tagajo-shi, 985–8537 Japan <sup>†††</sup> 名古屋工業大学大学院工学研究科,名古屋市

Nagoya Institute of Technology, Nagoya-shi, 466–5888 Japan a) E-mail: kawamata@hi-tech.ac.jp

あらまし 約1kV以下の低い電圧領域で発生する 放電は電極間隔が短いため,絶縁破壊時の電極間電界 は非常に大きな値を示す.今回,これらの絶縁破壊電 界と外部に放射する電磁波強度の関係について実験的 に検討を行った.その結果,放射電磁波強度の平均値 は絶縁破壊電圧には比例せず,低い放電電圧で上昇す る傾向を示した.

キーワード ESD,マイクロギャップ放電,低電圧 放電,絶縁破壊電界,放射電磁波強度

1. まえがき

ESD(静電気放電)あるいは電気接点間の放電に 伴って,広い周波数帯域にわたる急しゅんな過渡変動 が生じる.特に,電気システム内において発生した放 電によるインパルス性の過渡電圧波は系内を伝搬し, 電気・電子素子の直接的な破損や回路の誤動作を誘発 し,システムの致命傷ともなり得る.また近年の電気 電子システム内部では情報伝達信号のディジタル化が 進み,システムの高集積化及び高速処理化が図られ, 情報伝達信号の低レベル化により外来電磁雑音,特に ギャップ放電などのインパルス性の電磁雑音波による 影響を受けやすい傾向にあり,EMC環境電磁工学上 の重要な問題となっている[1]~[3].

そこで筆者らは,特に広帯域の電磁妨害波発生が 懸念される 1000 V 以下の電圧領域におけるマイクロ ギャップ放電に着目し,放電に伴う過渡電圧立上り時 間特性並びに周波数スペクトル分布特性について検討 を進めてきた[4]~[6].その結果,放電開始時の電圧 立上り時間は 12 GHz 帯域測定において約 30 ps 程度 と非常に急しゅんであることを確認した[7].更に,放 電時の電極間電界強度について検討を行い,放電時の 電極間電界は放電電圧の低下に反比例し上昇する傾向 を確認した.特に400V以下において電極間電界は急 激に上昇し,326Vにおける放電で約80MV/mと非 常に高い絶縁破壊電界を示すことを示した[8].

今回,これらの比較的に低い電圧領域の放電で発生 する非常に高い絶縁破壊電界と,電極外部に放射する 電磁波強度の関係について実験的に検討を行った.そ の結果,放射電磁波強度は絶縁破壊電圧には比例せず, 低い放電電圧で放射電界強度が高くなる傾向を確認し た.これらの結果について報告する.

2. 放射電磁波強度の測定システム

放射電磁界強度の測定システムを図1に示す.シス テムは放電電極を含む放電発生側と,放射電磁波測 定用の受信側に分割できる.発生側は,電圧可変の高 電圧電源,放電電極,給電用のフィーダ線(アルミは く)にて構成している.放電電極部は直径5mm,長 さ 110 mm の真鍮棒の一端を曲率半径 2.5 mm で球面 仕上げとし,これを2本用いて半波長ダイポール状 に配置した.ダイポールの給電部を球面仕上げの放電 電極部となるよう配置し放電ギャップとし、アルミは くのフィーダを介して高電圧電源から給電した.この 放電電極導体による共振周波数は約 680 MHz である. 一方,受信側は,受信用ダイポールアンテナ(Anritsu, MP651A),更にはディジタルオシロスコープ(Tek. TDS694C, 3 GHz, 10 GS/s) にて構成している. 受信 用ダイポールアンテナは,放電電極部の共振周波数と 同様の 680 MHz とし, 電極部から 1mの距離に配置







図 2 各ギャップ長における放電電圧と放射電磁界強度の 測定結果

Fig. 2 Experimental results of the discharge voltage and the received EM field strength due to changing the gaps.

した.

実験は放電ギャップ間隔を 0.012,0.038,0.04,0.05, 0.06,更には 0.07 mm と変化させ,各ギャップ長にお ける放電電圧と放射電磁界強度を測定した.放射電磁 波強度はオシロスコープによる時間領域のピーク電 圧値で求めており,電磁波強度の変化を相対的に評価 した.

実験結果を図2に示す.各ギャップ長における放電 電圧及び放射電界強度は200回における測定の平均 値で表している.また,放射電磁波強度はアンテナ出 力をオシロスコープにて直接測定したピーク電圧値で ある.結果を見ると,放射電磁界強度はギャップ長が 短くなるに従いいったん低下し,約880Vにおいて最 低値となる約1.2V<sub>P</sub>-pを示した.その後更に短ギャッ プでは,放電電圧が低下するものの,放射電磁界強度 は上昇する傾向を示し,約400Vの放電電圧時に約 2.2V<sub>P</sub>-p となった.

図3は,放電電圧とギャップ長から求めた電極間の 絶縁破壊電界強度とダイボールアンテナで受信した放 射電磁波強度の関係を表したものである.横軸が電極 間の絶縁破壊電界値で縦軸が放射電磁波強度であり, 各ギャップ長  $0.012 \sim 0.06 \text{ mm}$  における関係をプロッ トしている.結果を見ると,ギャップ長約 0.04 mm 以 上,絶縁破壊電界約 20 MV/m 以下(このとき放電電 圧は約 600 V 以上)における放射電磁波強度は,約  $0.3 \sim 3 \text{ V}_{p-p}$ の幅でばらつきが大きいことが分かる.こ れに対して,ギャップ長 0.012 mm,絶縁破壊電界約 30 MV/m 以上(このとき放電電圧は約 400 V 以下)





における放射電磁波強度は約 $1 \sim 3 V_{p-p}$ と比較的ばら つきが少なく,放射電磁波強度の平均値が上昇してい ることが分かる.また,放射電磁波強度のピーク値は 絶縁破壊電界値によらず約 $3 V_{p-p}$ を示した.これら のことから,今回の実験条件では,絶縁破壊電界と放 射電磁波強度の平均値は比例関係にあることが確認で きた.しかし,その一方で,放射電磁波強度の最大値 はある一定値にて飽和する可能性も確認された.

3. む す び

比較的低い電圧領域で発生する非常に高い絶縁破壊 電界値による放電と,放射する電磁波強度の関係につ いて実験的に検討を行った.

今回の実験条件では,放射電磁界強度はギャップ長 が短くなり放電電圧が低下するのに従っていったん低 下し,約880Vにおいて最低値となる約1.2V<sub>P-P</sub>を 示した.その後更に短ギャップでは,放電電圧が低下 するものの,放射電磁波強度は上昇する傾向を示し, 約400Vの絶縁破壊電圧では,放射電磁波強度は約 2.2V<sub>P-P</sub>と上昇を示した.更に,電極間の絶縁破壊電 界と放射電磁波強度の平均値は比例関係にあることが 確認できた.しかし,その一方で,放射電磁波強度の 最大値は飽和する可能性も確認された.これらについ ては,今後,より詳細に検討を行う予定である.

文

献

- 高木 相, "EMC/EMI 関連測定とその測定技術に関する 我が国の研究開発,"信学論(B-II), vol.J79-B-II, no.11, pp.718-726, Nov. 1996 など.
- [2] 藤原 修, "ESD 現象をとらえるソースモデルと界特性,"
  信学誌, vol.78, no.9, pp.851-852, Sept. 1995.
- [3] 本田昌實,"金属物体で発生する静電気放電 (ESD) 現象

の脅威,"信学誌, vol.78, no.9, pp.849-850, Sept. 1995.

- [4] K. Kawamata, S. Minegishi, A. Haga, and R. Sato, "A measurement of very fast transition durations due to gap discharge in air using distributed constant line system," IEEE Trans. Electromagn. Compat., vol.41, no.2, pp.137-141, 1999.
- [5] 川又 憲,嶺岸茂樹,芳賀 昭,"1,500V以下のESDに 伴う過渡電圧の立上り時間及び周波数スペクトルに関す る実験的検討",信学論(B),vol.J86-B, no.7, pp.1191– 1198, July 2003.
- [6] K. Kawamata, S. Minegishi, and A. Haga, "Wideband measurement of transition duration and frequency spectra due to small gap discharge as low

voltage ESD," J. Electrostatics, vol.62, pp.185–193, 2004.

- [7] K. Kawamata, S. Minegishi, A. Haga, and O. Fujiwara, "12GHz realtime measurement of voltage and current transition duration due to micro gap discharge as low voltage ESD," Proc. Int'l Wroclaw Symposium on Electromagnetic Compatibility, pp.274–277, Poland, 2006.
- [8] 川又 憲,嶺岸茂樹,芳賀 昭,藤原 修,"マイクロギャッ プ放電に伴う過渡電圧・電流立上り波形の12GHz帯域測定 と電極間電界強度特性",信学論(B), vol.J90-B, no.11, pp.1143-1148, Nov. 2007.

(平成 20 年 8 月 4 日受付, 9 月 9 日再受付)