## 급준파임펄스전압시험회로에 대한 고찰

**김근용**, 성기욱 한국전기연구원

## Study on the circuit of steep front impulse voltage test

Geun-Yong Kim, Ki-Wook Sung Korea Electrotechnology Research Institute

Abstract - 송전선로 및 배전선로에 사용되는 애자의 날개부분(shed)의 두께는 연면거리에 비해서 매우 얇다. 가령 매우 높은 전압이 애자에인가되는 경우, 그 날개부분을 통해서 관통파괴가 일어날 수도 있다. 따라서 시험규격에는 그 부분의 절연강도를 확인하기 위해 유중(油中)에서상용주파 파괴전압시험을 하도록 규정하고 있다. 그러나 실제 전력계통에서 가장 많이 발생되는 과전압은 뇌임펄스전압이므로 이 임펄스전압으로 애자부분의 절연강도를 확인할 필요성이 있다.

그런데  $(1.2\times50)$   $\mu$ S의 표준뇌임필스전압으로 시험하는 경우, 연면을 통한 섬략이 빨리 일어나게 되므로 날개부분의 절연강도를 확인하는 것이어럽게 된다. 따라서 섬략전압을 가능한 한 높여서 날개부분의 관통파괴나 손상을 확인하기 위해 파두 준도가 큰 급준파를 시험전압으로 사용하는 것이다. 본 논문에서는 최대충전전압과 저장에너지가 비교적 낮은임펄스전압시험장치를 가지고 급준파임펄스전압시험을 위한 회로 구성에 대해 고찰하였다.

#### 1. 서 론

전력계통 설계에서 중요한 요소 중 하나는 가공선로, 지중케이블 및 전력용 변전소에 대한 절연 요구사항의 고려이다. 이것은 일단 계통의운전전압이 결정되면 단순한 일처럼 보일 수 있다. 그러나 실제적으로 공칭 운전전압과는 별도로, 과도현상은 개폐 및 뇌격(lighting stroke) 등에 기인하여 계통에 과전압을 발생시키기 때문에 문제가 아주 복잡하다. 이러한 과도현상들의 첨두값(peak value)은 정상적인 운전전압을 훨씬초과할 수 있다. 대부분의 전력계통 과도현상은 본래 진동적(oscillatory)이며, 진동의 과도기간(transient period)에 의해 결정된다. 비록 진동의과도기간이 상용주파수 기간(power frequency period)에 비하여 매우 짧다고 할지라도, 이러한 과도기간은 극히 중요하다. 그러한 과도시간에서회로 성분들(circuit components) 및 전기기기는 비정상적인 전압(abnormal voltage)에 기인한 매우 큰 스트레스를 받으며, 섬락(flashover) 또는 절연파괴(insulation breakdown)를 가져올 수 있다. 섬락은 보통 보호장치들의 트립(tripping)에 기인한 일시적인 정전(temporary power outages)을 야기하고, 절연파괴는 일반적으로 영구적인 기기 손상을 가져온다.

전력계통에서의 과전압에 대한 대책을 강구하기 위해서는 계통에서 발생하는 과전압(정격전압을 넘는 전압)의 크기 및 발생 빈도를 알아야 하고 이를 모의한 고전압시험을 통하여 설비기기 절연설계 및 협조를 실시해야 한다. 이렇듯 전력계통의 안정과 고신뢰도 운전 또는 운용에 꼭 필요한 절연설계 및 협조를 위해서는 고전압시험을 통한 절연성능 확인을 간과해서는 안 될 것이다.

#### 2. 본 론

# 2.1 임펄스전압관련 용어정의

임필스전압시험의 목적은 전기기기나 전기제품이 운전중 전력계통에 발생되는 뇌서지나 개폐서지에 대해 충분한 절연내력을 가지고 있는가를 검증하기 위한 것이다. 여기서 임펄스전압이란 매우 짧은 시간동안갑자기 발생되는 전압으로, 파고치 값까지 급격히 상승한 후 다소 천천히 영으로 떨어지는 전압을 의미하며, 수  $\mu$ s 정도의 상승시간을 갖는 임펄스전압을 뇌임펄스전압, 파괴방전에 의해 절단되지 않는 뇌임펄스를 전파뇌임펄스(Full wave lightning impulse)라 한다.

절단파뇌임필스는 뇌임필스전압의 지속기간 중 파괴방전이 일어나서 전압이 급격히 붕괴되어 그 전압치가 영 또는 거의 영 부근까지 떨어지 는 뇌임필스로 진동이 생길 수도 있으며, 개폐임필스전압은 수십 μs에서 수 ms 정도의 상승시간을 갖는 임필스전압을 의미한다.

다음은 뇌임펄스전압파형 관련 용어에 대한 정의이다.

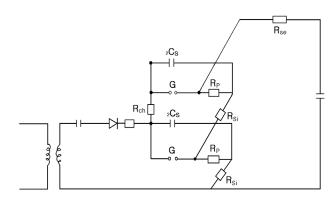
1) 규약원점(Virtual origin), O<sub>1</sub>

전압상승 부분에서 전압의 크기가 파고치 전압의 30%와 90%인 두

- 점을 있는 직선이 시간축과 교차되는 점
- 구약파두장(Virtual front time), T<sub>1</sub>
  전압상승 부분에서 임펄스 파고치의 30%와 90%인 점 사이의 시간 간격의 1.67배의 시간
- 3) 규약파미장(Virtual time to half value),  $T_2$  규약원점  $O_1$ 과 전압이 파고치의 반으로 감소되는 시점 사이의 시간 가격
- 4) 규약준도(Virtual steepness of front) 파고치를 규약파두장으로 나눈 값(kV/μs)

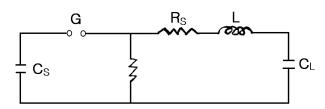
#### 2.1.1 임펄스전압시험장치

임필스전압시험장치는 일반적으로 Generator, Charging unit(High voltage transformer, Rectifier), Voltage divider, Chopping gap, Sphere gap, Control unit, Measuring unit 등으로 구성되어 있고 Measuring unit의 데이터처리과정은 Voltage divider → high voltage signal → input divider → A/D converter → data processing → display이다. 그림 1은 Charging unit을 포함한 임필스 Generator 실제회로의 예시이고 그림 2는 임필스 Generator의 방전등가회로이다.



<그림 1> 임펄스 Generator 실제회로

| 기호       | 설명                        | 미치는 영향                     |
|----------|---------------------------|----------------------------|
| $C_s$    | Generator capacitance     | Peak value, T <sub>1</sub> |
| G        | Gap                       | -                          |
| $R_p$    | Parallel resistor         | Peak value, T <sub>2</sub> |
| $R_{si}$ | Internal series resistor  | Overshoot, T <sub>1</sub>  |
| $R_{se}$ | External series resistor  | Overshoot, T <sub>1</sub>  |
| L        | Inductance of the circuit | Overshoot                  |
| $C_L$    | Load(test object)         | $T_1$                      |



<그림 2> 임펄스 Generator 방전 등가회로

임필스전압과형은  $R_s(R_{si}+R_{se})$ 를 작게 조정했을 때 파두장 $(T_1)$ 이 빨라지고  $R_0$ 를 작게 조정했을 때 파미장 $(T_2)$ 이 빨라진다.

#### 2.2 급준파임펄스전압시험

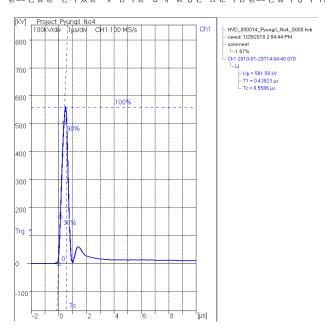
본 논문에서는 주로 주상변압기의 1차측에 부착하여 변압기의 보호와 개페에 사용하는 특고압 폴리머 컷아웃스위치(Polymer Insulated Cut Out Switch)를 급준파임펄스전압시험대상 품목으로 선정하였다. (그림 3 참조)



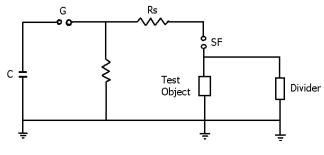
〈그림 3〉 폴리머 COS

급준파임필스전압시험은 폴리머 절연재료 재질시험 중 하나인 수분침투시험 후 확인시험항목으로  $1~000~kV/\mu s$  이상의 준도(Steepness)를 맞추기 위해서는 임펄스섬락전압을 가능한 높여야 하기 때문에 임펄스Generator의 최대충전전압(Maximum charging voltage)과 저장에너지(Total stored energy) 등이 비교적 큰 임펄스전압시험장치를 사용하는 경우가 일반적이라 할 수 있다.

그림 4는 최대충전전압 1 600 kV, 저장에너지 160 kJ의 임펄스전압시험장치를 이용하여 폴리머 현수애자(시험품)에다 충전전압 650 kV의 임펄스전압을 인가했을 때 섬락을 통해 발생한 급준파임펄스전압파형이다.

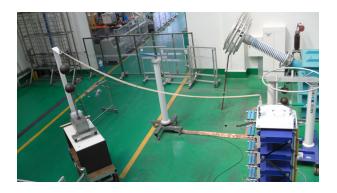


〈그림 4〉 급준파임펄스전압파형 1



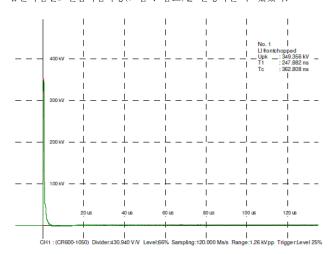
〈그림 5〉 급준파시험회로도

하지만 본 논문에서는 임펄스 Generator의 최대충전전압(600 kV)과 저장에너지(30 kJ)가 비교적 작은 임펄스전압시험장치와 구갭(Sphere gap)으로 급준파임펄스전압시험의 준도를 맞추기 위한 회로를 구성하였다.



〈그림 6〉 급준파임펄스전압시험 사진

그림 5 및 6에서와 같이 구갭을 임펄스 Generator와 시험품(분압기와 병렬 연결)사이에 직렬로 연결함으로써 1 000 kV/ $\mu$ s 이상의 준도를 갖는 급준파임펄스전압시험파형(그림 7 참조)을 발생시킬 수 있었다.



## 〈그림 7〉 급준파임펄스전압파형 2

### 3. 결 론

본 논문에서는 송전선로 및 배전선로에 사용되는 폴리머 재질의 애자 날개부분에 대한 절연성능을 확인하는데 필수적인 급준파임펄스전압시 험에 대해 알아보았다. 파두 준도가 큰 급준파임펄스를 시험전압으로 사 용하기 위해서는 섬락전압을 가능한 높여야 하기 때문에 임펄스 Generator의 최대충전전압과 저장에너지가 비교적 큰 임펄스전압시험장 치가 필요하다.

그러나, 구캡 등의 캡스위치를 이용하여 최대충전전압과 저장에너지가 비교적 낮은 임펄스전압시험장치로도 파두 준도가 큰 급준파임펄스전압 을 발생시킬 수 있었다.

## [참 고 문 헌]

- [1] Technical Standards of KEPCO, "25.8kV 폴리머 컷아우트 스위치", ES-5920-0011, 2010-08-27
- [2] Technical Standards of KEPCO, "폴리머 현수애자", ES-5970-0013, 2008-12-30
- [3] IEC(International Electrotechnical Commission), "Polymeric insulators for indoor and outdoor use with a nominal voltage > 1 000 V General definitions, test methods and acceptance criteria", 62217, First edition, 2005–10
- [4] CEA(Canadian Electricity Association), "Dead-end/Suspension Composit Insulator for Overhead Distribution Lines", LWIWG-01, 1996
- [5] ANSI(American National Standards Institute), "Composite Suspension Insulators for Overhead Transmission Lines - Tests", C29.11, R1996