

진공차단기 다중재발호 써지에 미치는 회로 파라미터의 영향

○김 종 겸*, 정 종 호**, 조 현 길, 이 은 용***

한국수자원공사*, 청담중학교**, 충남대학교***

The Effect of VCB's Multiple Reignition Surge being Affected due to Circuit Parameters

Jong-Gyeum Kim*, Jong-Ho Jeong**, Hyoun-Gil Cho, Eun-Woong Lee***

KOWACO, Cheong Dam Middle School, Chungnam National University

Abstract : As VCB has many advantages which is an excellent interruption capability, compact structure, easy maintenance and light weight, it has been widely used as a load breaker. But steep-fronted surge voltage due to high frequency extinguishing capability in switching has been occurred.

If it impinges into induction motor, it acts on the electrical stress, and causes to deteriorate winding insulation.

In this research, in order to protect motor insulation from the steep-fronted reignition surge, the occurring condition, the cause of the reignition surge and the influence of circuit parameters which have been an effect on the occurrence of reignition and multiple reignition surge has been also analyzed.

1. 序論

진공차단기는 용도와 기능면 등에서 많은 장점을 가지고 있기 때문에 산업현장에서 널리 사용되고 있다. 그러나 전류재단시 고주파 전류의 발생과 강력한 소호작용 때문에 急峻度의 재발호 써지가 발생하여 전동기의 고정자 코일에 전기적인 스트레스로 작용하므로 써 전동기 권선의 절연파괴가 일어날 수 있다. 따라서 이와 같은 스트레스를 저감시키기 위해서는 재발호 써지의 발생 메카니즘을 해석하고 회로파라메터와 재발호써지에 미치는 영향의 규명을 진행하여 이를 토대로 재발호써지의 파고치를 저감시키고 반복회수를 줄이는 방법 등을 찾는다면 전동기의 수명을 연장시키고 구동 시스템의 안정을 이루게 할 수 있다.

2. 截斷써지(Chopping surge)와 再發弧써지(Reignition surge)

2.1 截斷써지

진공차단기로 개폐시 容器內에서 음극으로 부터 공급되는 금속증기 이온, 電子 등의 量이擴散되는 量보다 적으면, 接點사이의 아크維持가 어려워 不安定性 現象이 일어나 電源電流가 自然零點이 되기 전에 강제적으로 零點에 이르는 현상을 말한다.[1]

이와 같은 진공차단기의 뛰어난 소호력때문에 재단전류 발생이 재발호 써지로 진행될 수 있게하여 다른 차단기 보다 큰 개폐써지가 일어나게 되는데 이 써지를 저감시키는 것이 연구의 課題이다.

2.2 再發弧써지(Restriking surge, Reignition surge)

차단기의 극이 충분이 열리지 않은 상태에서 過斷되거나 차단후 부하측의 인덕턴스 L 과 캐패시턴스 C 성분에 의해 생겨나는 過渡回復電壓(TRV)이 過斷器 極間 絶緣回復電壓을 上廻하여 闭絡하는 現象으로서 성락시 흐르게 되는 高周波電流가 차단기의 강력한 消弧力에 의해 電流截斷이 反復되면서 전압이 상승하는 多重再發弧(Multiple reignition surge) 現象이 식(1)과 같이 발생하게 된다.[1,2]

$$V = L \frac{di}{dt} \quad (1)$$

즉, 전류 i의 변화율이 클수록 써지전압 V는 커지게 된다. 유도전동기와 같은 유도성 부하를 차단하는 경우 재발호 써지 전류가 고주파전류이기 때문에 다중재발호의 큰 과도전압이 발생하게 된다.

이 다중재발호 써지는 3 相 동시 차단되거나, 억제되어 더 이상의 高周波 電流가 발생되지 못하면 60 [Hz] 전원 전류로 되면서 終結된다. 또한 多重再發弧써지는 연속적인 고주파 전류 차단으로 부하의 유도성 에너지가 減少되어서 끝나게 된다.

고주파 재발호 써지가 두번째와 세번째 상에 유도 결합될 경우는 3 相 同時遮斷(3 phase virtual current chopping)의 결과를 낳게 된다.[1,2]

이와 같은 재발호 써지 현상은 과전압의 墓度가 급상승하고 크기 때문에 유도전동기의 권선에侵入하게 되면 전행파로서 전동기 권선 입구에 편중 분포되면서 전기적인 스트레스로 작용하여 권선의 絶緣을劣化시키고 결국에는捲線消損을 일으키게 한다.[3]

2.3 再發弧써지의 發生原因[2,4]

진공차단기의 개폐로 인하여 재발호 써지가 일어날 수 있는 조건은 다음과 같이 분석할 수 있으며 이 조건들의 조합으로 발생한다.

① 작은 유도성 전류를 차단하는 경우(소용량의 전동기인 경우)

전동기의 용·량이 차울수록 캐패시턴스가 커지고 리액턴스 성분이 작게 되면서 써지임피던스가 크게되어 써지임피던스와 截斷電流의 橋에比例하는 큰 과도전압이 발생하게 된다.

② 전원측과 부하측의 임피던스차가 너무 클 경우(전원측이 큰 경우)

전원측의 임피던스가 부하측의 임피던스에 비하여 상당히 클 경우, 고주파전류의 차단에 의해 금준파 씨지전압이 부하측 케이블을 따라 전동기 입구측에 도달하게 되면, 전동기의 임피던스가 케이블의 임피던스에 비하여 상당히 크기 때문에 거의 그대로 전원측으로 반사되어 차단기 절연회복전압의 상승보다 빠르게 차단기 극간에 나타나기 때문에 재발호 씨지의 발생을 더욱 가중시킨다.

③ Inching 운전

기동시 전동기의 회전자는 정지에 가까운 상태로서 차단에 의한 전류제단이 발생하였더라도 씨지전압은 회전자 내부에 역기전력이 유기되지 않기 때문에 리액티브 전류의 제단과 함께 되어 큰 씨지전압으로 전전된다.

④ 차단기의 절연내력이 부하측의 과도회복전압에 비해 작은 경우

차단기의 접점을 분리할 경우 부하측의 인덕턴스와 캐패시턴스 성분에 의해 발생하는 과도회복전압이 전공차단기의 극간격에 의해 시간에 따라 회복되는 절연회복내력을 초과할 경우 재발호 씨지가 생겨난다.

⑤ 電流 零點前에서 개극한 경우

이는 전공차단기가 다른 차단기에 비해 뛰어난 소호력을 지니고 있기 때문에 개극시 전류의 자연영점이 되기 전에 강제적인 전류의 차단으로 금준도의 고주파전류가 발생하게 되고 이 고주파전류와 리액턴스와의 핵의 크기의 과전압이 생겨난다.

⑥ 역률이 매우 낮은 경우

기동전류의 차단은 회전자가 정지상태와 같으므로 리액턴스 성분이 많기 때문에 역률은 매우 낮고 임피던스 성분이 상당히 커짐에 따라 매우 큰 씨지전압이 발생하게 된다.

2.4 多重再發弧(MRI)의 解析方法[2]

다중재발호 씨지에 대한 영향을 저감시키기 위해서는 무엇보다도 다중재발호 씨지에 대한 발생원인과 다중재발호 씨지의 크기에 영향을 미치는 회로 파라메터를 조사하여야 한다.

실제 모의 회로를 구성하여 반복되는 측정을 통하여 발생원인 및 크기를 조사하고, 이를 저감시키는 회로 구성도 모의 회로에 대해서 실시하여 실험을 통해 다중재발호 씨지를 찾아내는 방법이 있으나 실험으로서 다중재발호 발생 확률이 매우 낮기 때문에 실험을 통하여 분석하는 것에는 한계점이 있다. 따라서 실제와 같은 조건을 그대로 구성하여 해석하는 TNA(Transient Network Analyzer), Monte Carlo법, Runge Kutta법 등이 있으나 본 연구에서는 현재 과도현상의 해석에 널리 사용되고 있는 전자계파도프로그램(EMTP)을 이용하여 다중재발호의 크기, 준도등의 현상을 시뮬레이션하였다.

재발호 씨지의 발생가능성은 확률분포적으로 발생하는 현상이므로 EMTP의 TACS(Transient Analysis of Control Systems)서브루틴[4]을 이용하여 해석하고 있다. 이 기법은 금준파의 준도 및 크기를 줄이는 해석에도 유리한 장점을 지니고 있다.

다음은 위에서 설명한 조건 등을 고려하여 실제 유도전동기의 다중재발호씨지를 시뮬레이션 한 것이다. 해석을 위한 구성회로는 그림 1과 같이 널리 사용되는 모델의 회로로 선정하였다.

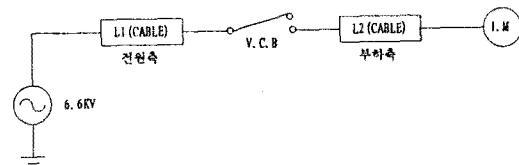


그림 1. 일반적인 구성회로

해석을 위한 회로의 구성의 요소들은 표 1과 같다. 해석에 사용되는 조건으로서는 전류제단값, 극간내전압의 상승율, 고주파전류 차단특성 그리고 전동기 용량 및 케이블길이 등이 고려되어진다.

표 1. 해석모델

전원	6.6 [KV], 12.5 [KA]
길이	L1 = 100[m], L2 = 200[m]
케이블	씨지임피던스 200 [Ohm]
전파 속도	180 [m/us]
전동기	80 [KW]
전류제단값	5 [A]

그림 2는 계산된 다중재발호씨지의 파형을 나타낸 그림이다. 이 그림에서는 보통의 차단씨지보다 상당히 큰 과전압 및 금준도의 씨지가 발생한다는 것을 알 수 있다. 극간내전압의 상승율과 고주파전류의 차단특성은 실험을 통해 평균치를 구한나음 입력자료로 사용하여야 하나,

여기서는 각각 $V_{ub} = 3.7 \times 10^8 \times T^{1.6}$, $di/dt_{is} = 150 [A/\mu s]$ 을 적용하였다. 이와 같은 금준파의 씨지전압이 발생하면 전동기 권선에 전기적인 스트레스를 가할 수 있다.

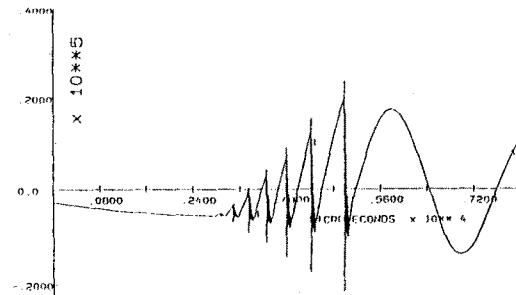


그림 2. 계산한 다중재발호 씨지

따라서 이와같은 다중재발호 씨지를 줄이는 것이 손실을 줄이는 지름길이 된다.

3. 再發弧씨지 低減方法[1,2,4]

재발호 씨지를 억제하는 방법으로 첫째로 전류 차단시 차단기의 절연회복전압이 회로의 과도회복전압보다 빠르게 하여 재발호가 일어날 수 없도록 차단기를 만드는 것이며,

둘째로는 차단기 고주파전류의 차단성을 낫게하여 재발호 발생으로 고주파전류가 전류영점에서도 繼弧되어 다음의 전류영점에서 차단되게 하므로 재발호를 반복되지 않게 하는 것이다.

그리나 전공차단기는 다른 차단기에 비해 우수한 차단성능을 가지고 있어 고주파전류 차단성능만을 낮춘다는 것은 쉽지 않기 때문에 별도의 다른 대책이 마련되어야 한다. 따라서 전동기 권선의 상대적 절연에 영향을 미치는 전압의 피크치와 턴사이 절연에 스트레스를 가하는 전압파형의 준도를 다음과 같은 방법으로 줄일 수 있다.

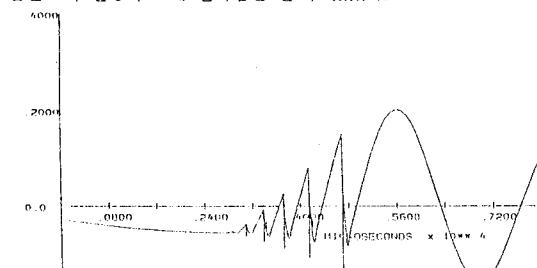
① 차단전류가 적은 접점재료의選擇

금속증기압이 높고, 열전도율이 낮은 특성이 요구되기 때문에 차단전류가 낮으면서 높은 차단성능을 가지고 있는 접점재료 $CoAgSe$ 등을 최근 사용하여 차단전류값을 낮춘다.

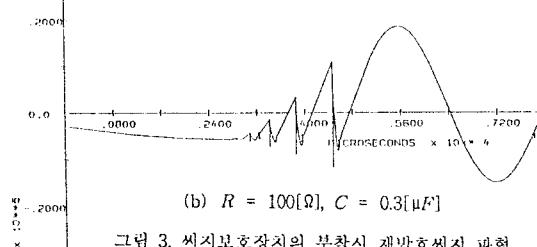
② C-R Surge Absorber 設置

과전압의 크기를 줄이고, 동시에 파형의 준도를 줄일 수 있도록 저항으로 파고치의 크기를 줄이고, 캐페시턴스로는 금준파의 준도를 완화시킬 수 있도록 C-R 을 직렬 연결한 보호기를 부하에 병렬로 설치한다.

그림 1 과 같은 조건에서 전동기 입구단에 $R = 100[\Omega]$ 와 $C = 0.1[\mu F]$ 그리고 $R = 100[\Omega]$, $C = 0.3[\mu F]$ 의 보호장치를 각각 부착한 후 전동기에 나타나는 영향을 그림 3에 각각 나타내 있다. 그림 2에서 보호장치를 부착하지 않은 것에 비해, 그림 3의 (a)와 같이 저항과 콘덴서를 부착한 경우 과전압의 크기가 줄어들고 같은 저항에서도 콘덴서의 크기를 다소 크게 [그림 3(b)] 한 것에 급준도의 진행이 크게 완화됨을 알 수 있었다.



(a) $R = 100[\Omega]$, $C = 0.1[\mu F]$



(b) $R = 100[\Omega]$, $C = 0.3[\mu F]$

그림 3. 씨지보호장치의 부착시 재발호씨지 파형

③ 씨지흡수용 콘덴서 설치

부하측에 병렬로 콘덴서를 접속하면 전체적인 임피던스가 줄어들게 되어 차단에 의한 씨지전압의 크기가 작게하고, 차단후 극간에 나타나는 전압의 상승률을 줄이는 효과도 있다.

④ 직렬리액터 설치

리액터를 부하와 직렬로 연결하므로 차단기의 높은 고주파전류를 줄이므로 전동기의 턴사이 스트레스를 줄인다.

⑤ 콘덴서와 어레스터를 병렬 구성

콘덴서로 급준파 씨지의 준도를 저감하고, 어레스터에 의해 파고치를 제한하는 가장 확실한 방법이지만, 高價이고 空間에 설치할 수 없다.

⑥ 씨지어레스터

보통의 어레스터보다 방전전압을 더욱 낮게設計한 것으로서 多重再發弧씨지가 전개해 나가는 중에 放電開始電壓에 도달하게 되면, 그 에너지를 敷地에 방전시키므로써 多重再發弧의 지속성을 잃게 한다.

파고치를 낮게 할 수 있지만, 파형의 峰度를 낮출 수는 없는 缺點이 있다.

⑦ 비직선형 저항을 가진 재한기 설치

非直線形 抵抗體를 대지간에 접속하므로서, 씨지 어레스터와 같이 재발호 씨지가 전진되는 과정에 저항성의 특징에 의해 고주파전류를 대지로 흘려 전압상승을 억제하고 씨지의 에너지를 소비시켜 재발호의 지속성을 상실케 한 것이다.

⑧ 전동기 권선의 절연보강

차단 및 재발호 씨지의 과전압 및 급준한 씨지전압으로부터 전동기의 절연을 일화시키는 것을 줄이기 위해서는 전동기의 절연을 지금보다는 더욱 높이면 재발호 씨지와 같은 급준파로 부터의 턴사이 절연열화를 줄일 수 있지만, 이는 전동기의 가격상승의 요인이 되고 청체가 커지기 때문에 소형화를 추구하는 추세에 역행하는 결과가되어 고려되어야 한다.

4. 結論

고압 전원개폐기로서 가장 많이 사용되고 있는 전공차단기는 차단시 發生하는 높은 消弧力에 의해 부하측의 인덕턴스와 캐페시턴스 성분에 의한 과도회복전압이 차단기의 켅 절연회복내력을 초과하여 급준파 진행 씨지로서 전동기의 턴사이 絶緣을劣化시키거나 파괴시키는 이론을 요약하였다. 이 재발호씨지를 저감시키는 여러 가지 회로조건의 영향을 규명하였으며, 급준파 과도 전류에 의한 씨지전압의 크기와 준도를 줄일 수 있는 방법을 제시하였다.

参考文献

- [1] J.F.Perkins and D.Bhasavanich,"Vacuum Switchgear application studied with reference to switching surge protection", IEEE Trans on IAS, vol.19, no.5, pp.879-888, 1983.
- [2] 日本電氣學會 技術報告書 第 422 號, "真空遮斷器의 開閉씨지와 適用技術", 1992
- [3] G.C.Stone, et al, "Investigation of turn insulation failure mechanism in large AC motors", IEEE Trans on PAS, vol.103, no.9, pp.2588-2593, 1984.
- [4] CIGRE WORKING GROUP 13.02, " Interruption of small inductive current; part 3, 1981
- [5] 조병옥, 김병희, "TACS를 이용한 재어제해석", 대한전기학회 학술지 EMTP 특집, vol.40, no.10, pp.30-35, 1991.