

A1

抗磁力이 없는 強磁性體의 電磁氣的 特性에 關한 모델

서울産業大學校 김 대 수

Model on the Electro-magnetic Behavior of the Ferro-Magnetic Materials without Coercity

Seoul National Polytech Univ. D.S. KIM

1. 序論

透磁率이 큰 軟磁性 材料를 inductor에 應用하는 境遇 飽和磁場 H_s 이 一定할 때 inductance 를 크게 하기 위해 μ 를 增大시키면 飽和가始作되는 限界磁場 H_s 의 값이 작아 지며 이 以上的 外部 磁場下에서 μ 값은 零으로 되어 inductance값이 없어 진다. M_s 가 一定할 때 H_s 的範圍를 넓히면 이는 必然的으로 μ 의 減少를 招來하게 된다. 따라서 μ 및 H_s 모두를 크게 하기 위해서는 M_s 값이 無限定 커져야 할 것이다. 그러나 實際 使用可能한 2T 以上的 素材는 찾기 어렵다. Inductance $L=An^2/l$ 은 磁力線이 通過하는 斷面積 A , μ , 및 捲線回數 n 的 제곱에 比例하므로 實際 大電流用으로서는 큰 H_s 를 얻기 위해서 μ 를 작게 하고 따라서 A, n 을 크게 할 수 밖에 없다. 이것은 inductor의 부피및 무게를 增加시키게 된다. Inductance가 電流에 따라 增加 또는 減少하는 等 非線型 inductor를 構想해 본다. inductor에 間隙을 주면 間隙의 兩面에 形成되는 反對 磁極에 의한 引力과 inductor를 彈性體로 看做할 수 있으므로 彈性體의 復原力間의 相互 作用에 의해 振動을 일으키게 된다. 따라서 μ 를 增加시킬 수 있을 것이다. 또는 V-type 固定 間隙을 두면 電流가 增加 할수록 磁力線의 通過 面積이 減少하게 되어 inductance 값이 減少하게 된다.

2. 理論

2.1 間隙이 振動하는 境遇

크기 d 의 間隙이 存在하는 toroid 斷面을 通過하는 磁束 Φ 및 磁束 變化率 $d\Phi/dt$ 는 式(1) (2)와 같다.

$$\Phi = \frac{\mu n^2 A i}{l \times (1 + \mu d/l)} \quad \dots \dots (1) \quad \frac{d\Phi}{dt} = \frac{A n^2 \mu}{l} \frac{d}{dt} \left(\frac{1}{1 + \mu d/l} \right) \quad \dots \dots (2)$$

이때 間隙의 兩面에 作用하는 힘 F 는 式(3)과 같다. toroid의 질량 m , 彈性係數 k , 初期間隙 d_0 , t 에서 x , 起電力を ε 로 두면 R-L回路 $d\Phi/dt + RI = \varepsilon$ 에 式 (1-3)을 代入하면 運動 및 電流 變化에 關한 表現이 式 (4), (5)와 같이 求하여 진다.

$$F = \frac{\mu^2 n^2 A i^2}{l^2 \times (1 + \mu d/l)^2} \quad \dots \dots (3) \quad m \frac{dx}{dt} = (d_0 - k)x - \frac{n^2 A \mu^2 i^2}{l^2 \times (1 + \mu x/l)^2} \quad \dots \dots (4)$$

$$\frac{di}{dt} = \frac{\mu}{l} \frac{dx}{dt} i \left(1 + \frac{\mu x}{l} \right) - \frac{(1 + \mu x/l)R}{\mu A n^2} i + \frac{(1 + \mu x/l)\varepsilon}{\mu A n^2} \quad \dots \dots (5)$$

$t=0$ 일 때 $i=0, x=d_0$ 를 대입하면 $t=\Delta t$ 에서 i 가 구해지고 이 값을 式(5)에 대입하여 x 를决定한다. 이러한 方法을 反復하여 $t=n\Delta t$ 에서의 i 및 x 가 구해진다.

2.2 V-型 固定 間隙의 境遇

는 式(6)과 같이 中心으로 부터의 距離 r 의 函数로 표현된다.

$$\Phi = Lg \int_{r_1'}^{R_2} \frac{i dr}{\mu D} \left(\frac{1}{r} - \frac{1}{r+1/\mu D - R_1} \right) \quad \dots \dots \dots (6)$$

電流 i 가 $\mu=\mu_0$ 일 때 i_0 보다 작은 境遇($i < i_0$)에는 $r_1' = R_1$, $i > i_0$ 일 때는 $r_1' = R_1 - U_0 i_0 + U_0 i$ 로서 r_1' 는 i 의 函数가 되어 電流의 크기에 따라 積分區間이 變한다. Lg, U_0 는 常數이다. 式(6)을 積分하여 L-R 回路에 適用하면 式(7)이決定된다.

$$\frac{Lg}{2C_1 C_2} \ln \left\{ \frac{(R_1 + 2C_2) R_2}{(R_2 + 2C_1) r_1'} \right\} \frac{di}{dt} + Ri = E_0 \sin(\omega t) \quad \dots \dots \dots (7)$$

$$r_1' = R_1 - U_0 \dot{i}_0 + U_0 \dot{i}$$

2.1 章에서와 마찬 가지로 Rungekutta 數值解析法으로 每 瞬間의 i 값이 定해질 때 그것에 該當되는 r_1' 를 대입하여 다음 瞬間의 i 가 計算된다.

3. 結果 및 檢討

電流가 增加하면 間隙間에 作用하는 引力이 急激하게 增大되고 이 힘에 의해 間隙의 幅은 작아지며 이것은 다시 μ 값의 急激한 增加를 起起시키게 되어 瞬間的으로 $\frac{d\Phi}{dt}$ 의 값이 增加하게 된다. 이것은 特히 放電管과 같은 微少 電壓變化에도 急激한 電流의 上昇이 發生하는 境遇에 瞬間的인 電流 抑制 效果가 크다. 彈性體의 彈性係數와 平衡 間隙의 距離를 適切히 調節하면 持續的인 間隙의 振動을 維持할 수 있을 것이다.

V-型 固定 間隙 inductor 에서는 電流값이 i_0 보다 작을 때는 電流가 非飽和 領域에 있으므로 inductor 의 全體 斷面積을 磁力線이 通過하게 된다. 電流가 增加하여 $i > i_0$ 가 되면 瞬間 瞬間의 電流 값에 該當되는 積分의 下限 r_1' 가決定되고 이 r_1' 값은 電流가 增加하면서 커지게 되어 結果的으로 磁力線의 通過面積이 減少하게 되어 inductance 的 減少를 招來한다. 이 境遇 電流에 따라 減少하는 inductor 를 構想할 수 있을 것이다.

4. 參考文獻

- 1) J.R. Reitz: Foundations of Electromagnetic Theory, Ch.9, Addison-Wesley, (1960)
- 2) R. Boll et al: Soft Magnetic Materials, Ch.4, Siemens Aktiengesellschaft Heyden & Son Ltd., (1979)
- 3) S. Chikazumi : Physics of Magnetism, Pt.1, John Wiley & Sons, Inc., (1964)
- 4) B. Carnahan et al: Applied Numerical Methods, Ch.6, John Wiley & Sons, (1969)