

# 磁放大(amorphous core) 測試方法的研究

東莞康舒電子研發處: 黃志芳 (523710)

摘要:磁放大電感器被世人常用在輸出穩壓,而其具體的管控參數沒有得到足夠的研究..本文通過分析 amorphous core 在運用時具體,從而大膽提出利用測試其電感的方法來保證經加工后產品的性能.通過在實際產品的運用上,充分體現該一研究是正確的...

關鍵詞: amorphous core mechanical strength L-testing

研究背景: 磁放大在 power 上工作時,經常由於在做成成品之前破壞.原有的特性,致使 power 在運行中時常出現輸出電壓偏高 或偏低等.

具體分析: 從大多數不良品來看,我們可以從如下幾點來分析:

1) 一般此類電感器圈數很少,不會因為圈數而出問題,那就可以確定是 core(amorphous core)存在問題,具體為 core 的磁通密度(B).

若 B 偏下限時,則輸出電壓走上限;若 B 偏上限,則輸出電壓走下限.

A) 全磁通  $\phi_{ss}$  ( 避免低負載時電壓下降 )

B) 磁滯回線 B (H) 矩形比 ( 避免全載時電壓下降 )

2) 在制程中可能導致此 issue 的原因如下:

a) 繞線時,外殼對內部的帶材有個挤压的應力,會導致帶材的破損及斷裂.

b) 在組裝 case 的時候可能會導致 case 與帶材間的挤压,從而導致損壞等.

c) 帶材在圈繞的時候,松緊度及首尾的重疊(也就是說圈繞的圈數可能會多點).

d) 最惡劣的就是用料錯誤(帶材的材質),此項產生的機率很低很低.

e) 作業員把不良品(被摔過的,如摔在地上或被外力施壓過)流入下一站位等等.

之前的對策為:

A) 下皆供應商在做每個機種都需向客戶借一台 POWER,進行 100% 動態測試,測試規格會在 SCD 記載(例如:**動態測試 3.3Vdc @Output 5V\*0A; 3.3V\*0A; 12V\*12A; -12V\*0A; 5Vs\*2A; 12V2\*6A 3.3Vdc SPEC 範圍 = 3.14 ~ 3.46 Vdc**)方可出貨.

此方案不管是對廠商或客戶都會帶來很多人力及時間的浪費,但品質可以得到保證.

B) 利用 B-H 测试仪进行测试,但此仪器非常昂贵,人民币大约 80 万,制造商不能接受,目前供应商都懲有此仪器.

C) 如尝试用 LCR meter 全华(重叠电流) 来測試的話,测出的结果不明显,良品与不良品很难区分且從科學的角度出發解釋不通.

D) 如果把我們的需求告訴 core 的原廠,請他們務必按照其規格生產,各項參數在成形之前需考慮到繞線時受到的影響.換句話說也就是請 core 的原廠保證出貨品在繞完線后依然 OK.

此項要求對目前的技術上及生產成本來講都是很大的挑戰!  
現階段研究對策:

Part 1) 在製造商端,對其繞線時使用的力度的管控---  
mechanical strength

Part 2) 通過此研究力求在靜態測試的時候辯別出良品與不良品-- L-testing of amorphous core

Part 1 具體方案如下:

a) 在成品製造商端,進料檢驗的時候應對來料 CORE 的外殼受力情況做測試,計算公式如下:

$$\text{機械力} = 6 * F * (da + di) / (3.14 * h * (da - di)^2)$$

測試方法:



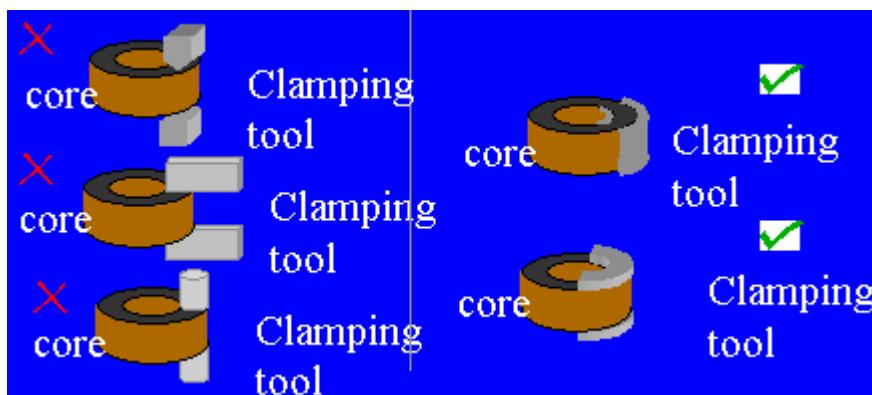
Notes: 1) F:一直到 CASE 破裂(凹陷)的徑向力(N).

2) da:CASE 的外部直徑.(mm)

3) di:CASE 的內部直徑(mm)

4) h:case 的高度(mm)

b) 在制程中應注意其繞線及固定 core 的方式:



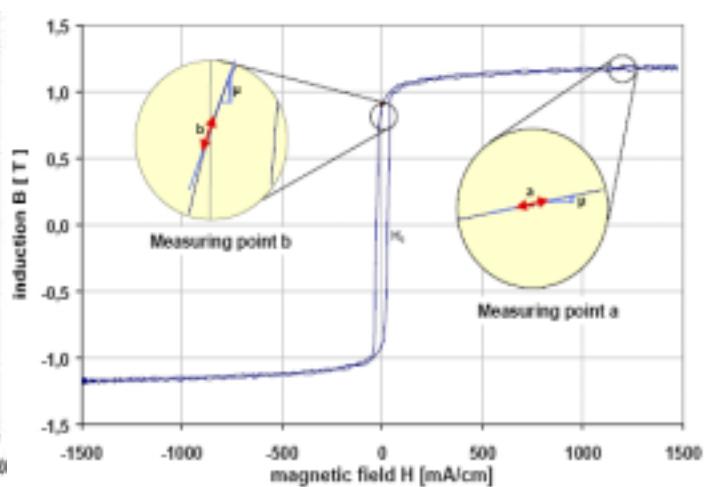
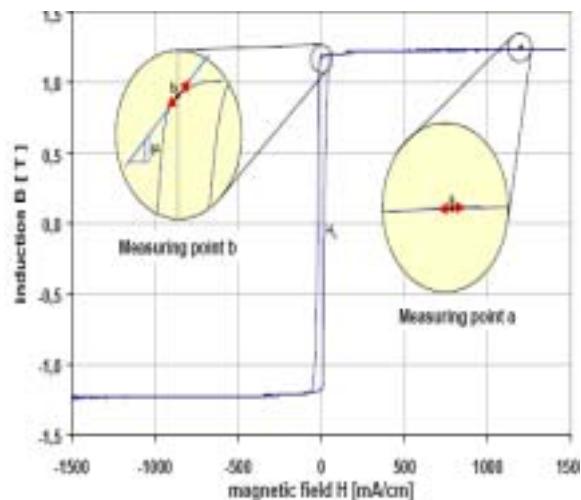
c) Amorphous core 在受到外界機械力會導致帶材的破損:



## Part 2: L-testing of amorphous core

測試原理及計算公式:

- 被測對象應在起始測試狀態下為飽和狀態或預先施加一短暫的直流脈衝使其飽和,然後在剩磁點檢測.



注: Point A : 檢測出由於繞線時機械應力或其它外力導致鐵心損壞.( $\mu > 200$ )

Point B : 檢測出磁滯曲線的矩形比(低電感意味高矩形

比).( $\mu > 8000$ )

具體方案如下:

	測試方法	測試參數	測試結果	得出結論
Point A	疊加直流電流的感量測量	F=100khz,Hac=4ma/c m,Hdc=1200ma/cm(電流計算公式如下)	按如下公式計算磁導率(u): $15 < u < 200$	$u < 15$ : 不良 $u > 200$ : 不良
Point B	無疊加直流電流的感量測量	F=100khz,Hac=4ma/c m,Hdc=0ma/cm(電流計算公式如下)	按如下公式計算磁導率(u): $400 < u < 8000$	低u等於高矩形比... $u > 8000$ : 矩形比不良 $u < 400$ : 不良

計算電流公式:

$$N^*I=H^*L_{fe} \quad \text{----電流}(I), \text{單位}:mA. \text{ 磁場強度}(H), \text{單位}:mA/cm. \\ \text{磁路長度}(L_{fe}), \text{單位}:cm .$$

計算磁導率(u)公式:

$$u=79.6*L^*L_{fe}/N^2*A_{fe} \quad \text{----電感}(L), \text{單位}:uH. \text{ 繞線匝數}(N). \text{有效面積}(A_{fe}), \text{單位}:cm^2.$$

下面以 R21A56-0001I (L205)為例演變過程如下:

core 尺寸:12mm\*8mm\*4.2mm.

各項參數:  $A_{fe}=0.07cm^2, L_{fe}=3.14cm, M_{fe}=1.7g$

$$\text{Point A: } f=100\text{khz} \quad I_{ac}=H/N=4\text{ma/cm} \times 3.14\text{cm}/8=1.57\text{mA}$$

$$I_{dc}=H/N=1200\text{ma/cm} \times 3.14\text{cm}/8=471\text{mA}$$

$$\text{由 } u=79.6*L^*L_{fe}/N^2*A_{fe} \rightarrow L=u^*N^2*A_{fe}/(79.6*L_{fe})$$

$$\text{則結果為: } 0.27046\text{uH} < L < 3.58480\text{uH}$$

$$\text{Point B: } f=100\text{khz}, I_{ac}=H/N=4\text{ma/cm} \times 3.14\text{cm}/8=1.57\text{mA}$$

$$I_{dc}=H/N=0\text{ma/cm} \times 3.14/8=0\text{mA}$$

U 的計算如上所述,可得:

$$7.169605\text{uH} < L < 143.392119\text{uh}.$$

由 Point A ,通過上述計算得:  $0.27046\text{uH} < L < 3.58480\text{uH}$

由 Point B,通過上述計算得:  $7.169605\text{uH} < L < 143.392119\text{uh}$

在使用此測試方法時,還應注意以下幾點:

- a) 如果同時採用 Point A and Point B ,可以得到全面的訊息及準確的答案.但是如果因外界因素僅有一種測試方法可採用時,最好是能採用 Point A.
- b) 有特殊情況必須得採用 Point B,千萬記得在測試前一定要加一個直流脈衝( $H>1000\text{ma/cm}$ ),使被測鐵芯飽和方可進行下一步測試.
- c) 最好的測試條件是提供一額外的直流電流源.如果沒有的話,可採用帶直流選擇的測試儀器(HP4284A)來提供較小的直流電流來實現 Point A,準確度相對較差,應做適當的調整:直流電流較小,應提高  $u$  值上限.前提是感量計提供的直流電流足以使被測產品磁芯達到飽和.
- d) 繞線圈數的增加會減少測試方法的精度,因為圈數增加了電感量也就相對增大了.小的磁芯(外徑小於 12mm)及繞線圈數低於 10 可以得到穩定的測試結果.較大的磁芯及更多的繞線圈數需要進一步的確認及調整.
- e)L-test 方法在實際應用時,設定測試參數還應根據產品規格的大小,原材料的成份及磁場強度的大小做適當的調整.切勿直接套用.

綜合上述分析及 Point A and Point B,磁放大產品具有矩形磁滯曲線,磁材本身的超高導磁率限制了其測試方法及準確度.測出的電感量大部分取決 AC 及 DC 振幅,所以 L-testing 精準測試還存在許多難題.

歡迎聯系本人!!!

TEL: 0769-22975391

作者簡介 : 黃志芳 .男 主要研究方向高頻磁元件,學習方向磁集成及平面磁元件....