

国外科技資料譯丛

鐵 氧 体 材 料

72-75
683
23

国外科技資料譯丛

鐵 氧 体 材 料

(內 部 資 料)



国外科技資料譯丛
鐵 氧 体 材 料

無線電元件及材料國際動態編輯部編

1964年4月出版

*

工本費1.50元

目 录

| | |
|---------------------------|-----|
| 前言 | 5 |
| 錳鋅鐵氧體 | 7 |
| 錳鋅鐵氧體的自发等導迴線 | 18 |
| 錳鋅鐵氧體等導效應與溫度的關係 | 25 |
| 高導磁率錳鋅鐵氧體 | 31 |
| 鐵錳鐵氧體各向異性第一常數的溫度關係和磁結構 | 36 |
| 燒結氣體對鐵氧體磁性能的影響 | 41 |
| 用于30~300兆赫的鐵氧體 | 63 |
| 高頻高Q錳鋅鐵氧體 | 70 |
| 關於錳鋅鐵氧體電磁性能對比問題 | 73 |
| 錳和錳鋅鐵氧體系列的直流電阻率 | 80 |
| 記憶元件用鐵氧體 | 88 |
| 具有矩形磁滯特性的氧化物磁體 | 103 |
| 具有巨明伐效應的磁性材料 | |
| II 成份對加少量鈷鐵氧體的巨明伐效應的意義 | 106 |
| 鐵氧體在脈衝條件下的若干性能 | 122 |
| 高信號級用錳鋁鎳鐵氧體 | 127 |
| 鈸鐵石榴石的鐵磁弛豫與應用的關係 | 130 |
| 改善微波鐵氧體質量的若干可能性 | 139 |
| 多晶鐵氧體諧振線寬與溫度和頻率關係的研究 | 144 |
| 細粒子鐵氧體 | |
| II $Ni_{1-x}Zn_xFe_2O_4$ | 150 |
| 鐵氧體在微波功率鐵磁諧振吸收時的熱效應 | 155 |
| 機械、熱工和化學處理對錳鐵氧體並鐵磁諧振線寬的影響 | 162 |

圖書館藏
104511

| | |
|----------------------------|-----|
| 鎳鋨鐵氧體和鎳鋅鋨鐵氧體的一些微波測量問題..... | 166 |
| 亞鐵磁譜振線飽和自旋波線寬測量新技术..... | 188 |
| 鎳鐵氧體及其應用..... | 196 |
| 鎳-鈸-鉛三元系混合鐵氧體的磁性能..... | 202 |
| 恒磁鐵氧體在燒結過程中從優定向度的變化..... | 210 |
| 恒磁鐵氧體粉末干壓工藝..... | 216 |

72.75
683
23

国外科技資料譯丛

鐵 氧 体 材 料

(內 部 資 料)



国外科技資料譯丛
鐵 氧 体 材 料

*

无线电元件及材料国际动态编辑部编

1964年4月出版

*

工本费1.50元

目 录

| | |
|----------------------------|-----|
| 前言 | 5 |
| 錳鋅鐵氧體 | 7 |
| 錳鋅鐵氧體的自发等導迴線 | 18 |
| 錳鋅鐵氧體等導效應與溫度的關係 | 25 |
| 高導磁率錳鋅鐵氧體 | 31 |
| 鐵錳鐵氧體各向異性第一常數的溫度關係和磁結構 | 36 |
| 燒結氣體對鐵氧體磁性能的影響 | 41 |
| 用于30~300兆赫的鐵氧體 | 63 |
| 高頻高 Ω 錳鋅鐵氧體 | 70 |
| 關於錳鋅鐵氧體電磁性能對比問題 | 73 |
| 錳和錳鋅鐵氧體系列的直流電阻率 | 80 |
| 記憶元件用鐵氧體 | 88 |
| 具有矩形磁滯特性的氧化物磁體 | 103 |
| 具有巨明伐效應的磁性材料 | |
| II 成份對加少量錳鐵氧體的巨明伐效應的意義 | |
| 鐵氧體在脈衝條件下的若干性能 | 106 |
| 高信號級用錳鋅鐵氧體 | 122 |
| 鈸鐵石榴石的鐵磁弛豫與應用的關係 | 127 |
| 改善微波鐵氧體質量的若干可能性 | 130 |
| 多晶鐵氧體諧振線寬與溫度和頻率關係的研究 | 139 |
| 細粒子鐵氧體 | 144 |
| II $Ni_{1-x}Zn_xFe_2O_4$ | |
| 鐵氧體在微波功率鐵磁諧振吸收時的熱效應 | 150 |
| 機械、熱工和化學處理對錳鋅鐵氧體亞鐵磁諧振線寬的影響 | 155 |
| | 162 |



| | |
|------------------------------|-----|
| 鎳鋁鐵氧化物和鎳鋅鋁鐵氧化物的一些微波測量問題..... | 166 |
| 亞鐵磁譜振線飽和自旋波線寬測量新技術..... | 188 |
| 鎳鐵氧化物及其應用..... | 196 |
| 鎳-鈸-鉛三元系混合鐵氧化物的磁性能..... | 202 |
| 恒磁鐵氧化物在燒結過程中從優定向度的變化..... | 210 |
| 恒磁鐵氧化物粉末干壓工藝..... | 216 |

前　　言

近几年来，国外铁氧体的生产和研究工作发展十分迅速，发表的文献也相当庞杂。但从应用的角度来看，不外以下三个方面：

(一) 广——把已有的材料推广应用；设计各种新元件；解决一些应用产生的问题，例如：各型铁氧体普遍存在的温度稳定性问题。

(二) 深——对现有的铁氧体材料进行工艺、配方的改进或革新，以提高其性能或便利生产。

(三) 新——发展一些新型铁氧体，如铁磁和压电共存的铁氧体；研究一些新的效应及探索其应用的可能性，如磁声效应及声隔离器的研究。

本译文集收集了近几年国外发表的铁氧体文献共27篇，就其内容来说，主要属于第(一)和第(二)两类，其目的也就是在铁氧体材料的推广应用、提高性能和发展生产等方面起一些促进作用。

前10篇是关于软磁铁氧体的论文。除了第一篇是介绍钇-锌铁氧体的应用情况之外，其余各篇均系研究改进材料各种性能，其中包括：扩展使用频率范围(第7篇)，增加温度稳定性(第3、5篇)，降低损耗(第2、6、8、9、10篇)以及提高导磁率(第4、6篇)。

第11至第14篇论述矩磁铁氧体。《记忆元件用铁氧体》是一篇较好的综述。它全面地总结了矩磁铁氧体材料用作记忆元件过程中发现的各种情况，有较大的参考价值。另外，第13篇关于巨明伐铁氧体的文章亦应引起矩磁材料研究者的兴趣，因为这种材料可以在磁场热处理下变成矩磁材料，而且具有较好的温度稳定性。

第15至第23篇均是旋磁铁氧体的有关文献。旋磁材料在高功率下的应用是一个极受重视的问题，发展适于这方面使用的新工艺及新材料相当重要，本译文集中收编了4篇这方面的文献，即第15、17、

19 和 22 篇。同时，在高功率应用下的热效应亦必须加以重视，关于这一问题可参阅《铁氧体在微波功率铁磁谐振吸收时的热效应》一文。至于线宽 ΔH 及 ΔH_K 则是微波铁氧体的重要参数，其余各篇文章主要是讨论该参数的，其中包括 ΔH 的控制、测量以及各种因素对它的影响等。

最后 4 篇关于镍铁氧体的文章是极有价值的，除一篇文章介绍其应用外，其余 3 篇均是叙述通过配方和工艺来改进镍铁氧体的性能及生产方法。《镍-锶-铅三元系混合铁氧体的磁性能》一文的作者在这方面的研究中得到较好的成就，使最大磁能积由 1.0×10^6 高-奥上升到 1.8×10^6 高-奥。最后两篇文章对关心改进生产工艺的人员来说则是很有参考价值的。

由于编者、译者的水平和篇幅所限，本译文集未能把更多、更好的文献收集进来，译文亦有很多不正确之处，敬请读者指正。

鎳鋅鐵氧體

一 序 言

鐵氧體自投入工業生產以來，已有近30年的歷史，在此期間，經過了多次的改進。至今，已成為廣泛用于收音機、電視、通訊設備、電子計算機和測量設備等方面的重要材料。其種類也隨着用途的日益擴大而不斷增多。鐵氧體和金屬磁材料一樣，可以分為軟磁材料和硬磁材料二種。軟磁材料包括Mn—Zn系、Ni—Zn系、Cu—Zn系等許多材料；硬磁材料有鎳鐵氧體和OP磁。由於篇幅的限制，本文不能一一介紹上述所有的鐵氧體材料。這裡僅介紹有代表性的Mn—Zn鐵氧體軟磁材料。

Mn—Zn鐵氧體($Mn_xZn_8Fe_{1-\delta}O_4$, $\delta = \alpha + \beta$, 在實用範圍內 $\delta \leq 1$)是用作通訊設備的各種磁芯、電視接收機的掃描變壓器磁芯、致偏線圈輒及收音機的中周變壓器磁芯等元件的重要材料，其生產量占軟磁鐵氧體總生產量的一半以上。

二 制 法

1. 制法概要

鐵氧體是氧化物的燒結體，其分子式為 $M_{1+\alpha}Fe_{2+\alpha}O_4$ ，它的制法在許多地方類似於陶瓷。但是，從特性上看，它既是鐵磁性體，同時又是半導體，因此，在製造上還有不同于單純陶瓷的独特之處。

鐵氧體的製造方法不止一種，大致可分為干式法和濕式法二種[1]，其中以干式法使用最普遍。干式法的主要製造工序示於圖1。

明石 雅夫，マンガン—亜鉛フェライトについて，エレクトロニクス・ダイジェスト，1962年48期159～166頁。关珍譯，曾宪校。

这种方法是首先把含不同成分的金属氧化物或草酸盐、碳酸盐、氯氧化物之类在高温下易于分解成氧化物的金属盐类混合在一起，经过预烧、成型及烧结，从而制成所需的铁氧体。

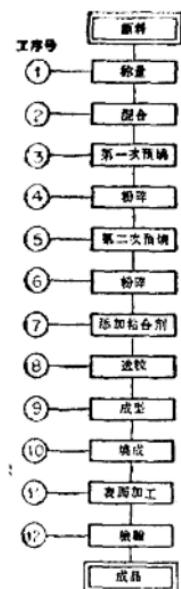


图1 制造铁氧体的干式
法工艺过程。

图1中的混合及粉碎两道工序又分干式法和湿式法两种，干式法使用粉碎机、轮带式搅拌机、喷射器、滚压机和研磨机等，湿式法主要使用球磨机。湿式混合或粉碎时普通是用水作分离剂，有时也可用酒精或其他物质。湿式混合粉碎时必须附加过滤干燥这一工序，有时还需在干燥后进行简单的干式粉碎。

预烧分两种方法，一种是把混合物压缩成型后进行，另一种是直接用粘合状或粉末状混合物预烧。一般是在较低温下进行第一次预烧，第二次预烧的温度要高于第一次预烧温度而低于烧结温度。

添加粘合剂及选粒这两道工序可用其他设备来完成，但多半是用喷射干燥器同时进行。

成型是将粉末放入模具内加压。加压成型所不能作成的复杂形状，可用切削法或对加压成形体进行机械加工来取得。

烧结时一般是用电炉。煤气炉、柴油炉因为不易控制温度及气氛，故不使用。实验及小规模生产时则可使用马弗炉或隧道炉，每烧结一次，均需升温冷却。大量生产时应使用连续烧结炉。这样既便于大量生产，又能降低成本，而且产品的特性稳定，易于管理。有时根据产品所要求的特性，需调节气氛进行烧结。

表面加工多半是研磨，使用的工具有磨床，平面研磨盘及同心磨床等。

在实际生产现场所采用的干式制造法工艺多数与图1所示有区别。例如：1. 工序⑥和工序⑦不相接，而是把工序④和工序⑥作成

的粉末各以适当份量混合后再进入工序⑦；2. 没有工序③④，而由工序②直接转入工序⑤。

从与干式制造法的不同点着眼，湿式制造法尚不止一种，这些方法并不是把所有铁氧体的制造工序都改成湿式，而是把图1所示的干式制造法的混合工序或者混合工序及预烧工序部分或全部改为湿式。湿式制造法的最大特征是混合均匀。但是，这种方法有很多缺点，工业生产上很少采用。湿式制造法包括沉淀法、喷雾焙烧法、电解法等几种。

沉淀法是在含所需金属离子的水溶液内加苛性碱、氨水等碱性物质，或者加入草酸或草酸氨，促使沉淀。这种方法的缺点不但表现在沉淀物的溶解度不一致，不能完全沉淀，从而使成分的调配很难进行，而且由于沉淀剂的种类不同，沉淀剂会被吸收而变成杂质，即使用水洗，也不能完全去掉。

喷雾焙烧法〔2、3〕是用含所需金属离子的溶液（硝酸盐氯化物等的酒精溶液，水溶液等）在加热室内喷雾，经干燥分解，从而获得氧化物混合体的微粒。热源是煤气、重油火焰、热风及电热等，如果溶剂是用酒精之类的可燃性物质，也可利用溶剂本身的燃烧热作为热源。用溶液喷雾的方法有两种，一是由喷嘴喷射，另一是把溶液滴在高速旋转的圆板上，利用其离心力喷射。这种方法除去湿式法所具备的“混合均匀”这个一般的优点之外，还由于能大幅度地改变粉末粒子的直径，适当地选择分解温度，所以能使粒子铁氧化物化，从而省略预烧这一工序，简化了工艺。此外，这种方法能较容易地获得高纯度粒子，且能正确地保持配方成分的比例，不具备其他湿式法的缺点。

电解法〔4〕的原理是以所需的金属作复数阳极，以食盐溶液作电解液，经电解后，溶出阳极金属，通过阴极近旁产生的强碱作用，变成金属氢氧化物的混合物而沉淀。这种方法仍不能避免碱剂沉淀法的缺点。

上面简述了铁氧体的各种制造法。目前工业生产上大都用干式法制造铁氧体，锰锌铁氧体也不例外，因此下面具体地介绍Mn-Zn铁

氣體的干式製造法。

2. 原 料

Mn—Zn 鐵氣體是以 Fe、Mn 及 Zn 的氧化物以及它們的草酸鹽、碳酸鹽和氫氧化物作主要原料制成的。鐵原料有氧化鐵(Fe_2O_3)、草酸鐵($FeC_2O_4 \cdot 2H_2O$)、氫氧化鐵($FeOOH$)等。其中最常用的是從鋼鐵生產的廢液中取得的硫酸鐵經過熱分解後制成的氧化鐵，有時也使用分解草酸鐵或氫氧化鐵而得到的氧化鐵，或者就使用氫氧化鐵或草酸鐵。錳原料有氧化錳(Mn_2O_3)、碳酸錳($MnCO_3$)等。其中使用碳酸錳的較多。鋅原料普通是用氧化鋅(ZnO)。

選用這些主要原料時必須注意其純度、粉末粒度及分布。粉末的粒度及粒度分布關係到混合的方法，對於決定混合優良與否的預燒及燒結時的固體反應有重大影響，因此必須重視。但在多數情況下，純度的影響更大。極微量雜質的存在會促使 Mn—Zn 鐵氣體的特性顯著惡化[5]。因此，當這種材料用於要求特性特別高的通訊設備之類的器件時，可以說原料的純度起着決定性的作用。

而另一方面，在 Mn—Zn 鐵氣體所含的雜質中，有的雖然含量極少，但能大大改良其特性[6～8]。利用這種效果，可在盡量除掉有害雜質的主要原料內添加適當份量的一種或幾種有效雜質，從而積極地改良 Mn—Zn 鐵氣體的特性。最近出現的通訊用優質 Mn—Zn 鐵氣體大都是採用這種辦法製成的。這種附加成分的使用量一般極少，所以，對於純度和粒度的要求不必像主要原料那樣嚴格，但也要有同樣的考慮。

3. 称 量

Mn—Zn 鐵氣體的特性和其他鐵氣體一樣隨不同成分而大大改變。以導磁率為例，如圖 2 所示，不同成分對導磁率的影響極大。稱量是對成分的誤差起決定作用的一道工序，所以，必須確保稱量本身的準確性，為此需注意以下事項。

Mn—Zn 鐵氧化物所用的原料已在上一节中介绍了，但一般使用的原料有时不是上述那样單純的分子式，有人认为結晶水等在許多情況下都有相当大的变化，并且沒有象分子式那样的固定值，这是无可非难的。原料粉末內所含的水份应当适量，湿度較大时，尤其对使用微粉末及碳酸盐时影响特別大。所以，使用时切勿忘記檢驗这些原料的含量。如果忽視了这一点，就会造成成分的改变、特性的誤差。

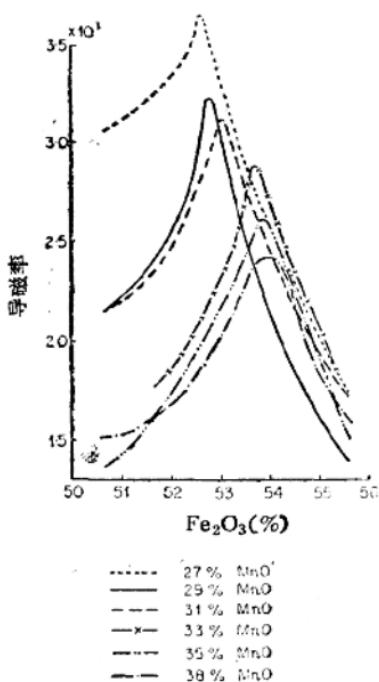


图2 导磁率和成分的关系
(C. Guillaud)。

混合时也必須像其他鐵氧化物那样，根据所用原料的性质、生产量和混合后的工艺（例如預燒的次数条件）等来确定适当的設備及操作条件。粉碎时也根据这一原則进行。如上述，Mn—Zn 鐵氧化物的特性受极少量杂质及成分誤差的影响极大；所以在确定粉碎設備及操作条件时应給予

充分的考慮。无论选用哪种設備及操作条件，都难以避免因設備的磨損而混入杂质。避免这一点的有效措施是尽量用耐磨性优良的材料来制造与粉末直接接触的部分，同时，这种材料也可用Mn—Zn 鐵氧化物的主要成分构成（例如鑄鐵、淬火鋼和錳鋼）。但是，这种方法也不能使混入的杂质成分和所要求的Mn—Zn 鐵氧化物的成分完全相同，所以，必須在称量时事先修正此法所造成的成分誤差。在由小規模實驗轉入大量生产时尤其需要注意这一点。

5. 預燒

預燒時一般不需要用特殊的氣體，而在空氣中進行。至于預燒的最適當條件，因為受所需特性及前後工藝條件（所用原料的性質、混合、成型、燒結的操作條件等）的影響極大，所以很難確定一個一般的标准。在使用連續爐預燒或者一批的預燒數量極大時，必須注意排除分解時析出的氣體。

6. 添加粘合劑及選粒

所用的粘合劑有水、礦蠟、甘油、硝化纖維、聚乙稀醇、硬酯酸及樟腦等。粘合劑應盡量採用在低溫下能完全分解消失的物質，對產品的電磁特性應無影響，同時加給較小的成型壓力便能壓成具有足夠強度及密度的成型體，而且，成型體沒有應變等其他缺點，在多數情況下採用聚乙稀醇這種聚合度適中的材料。聚乙稀醇的適當添加量要根據預燒粉末的性質、選粒法及加壓成型條件等而定，一般為0.5~2%。粘合劑必須均勻地混在材料內，為此要盡量使用濃度小的溶液作粘合劑。在預燒粉末內加濃度小的粘合溶液，作成糊狀後噴霧干燥，添加粘合劑與選粒同時進行的方法在這一點上也是極為有利的。選粒後的粉末中所含水份的多少對粘合劑效果的影響極大，因此必須很好地控制剩餘水份。最適當的水份量隨著粘合劑的種類及數量、預燒粉末的性質以及加壓成型的條件而變化，其範圍極大。

7. 成型

成型壓力一般是0.5~5噸/厘米²。如果成型壓力過小，就会影响產品的尺寸精密度，特性惡化，誤差大。反之，如果成型壓力過大，又會使產品發生應變，造成特性惡化和誤差大。因此，必須選用最適當的壓力，而最適當的壓力隨着前後工序的條件，尤其是預燒粉末的性質、粘合劑的種類及數量、水份含量、選粒程度而變化。

對加壓成型品進行機械加工（通常是切削加工）時，稍稍增加成