

合金元素对铜基低银钎料性能的影响^①

王世伟

(中南工业大学材料科学与工程系, 长沙 410083)

摘要 研究了不同含量的 Sn、In、B、Sb、Mn 等合金元素对铜基低银钎料性能的影响。结果表明, 采用多元少量方法能有效改善和提高铜基低银钎料的综合性能。

关键词 铜基低银钎料 合金元素 综合性能

纯铜的熔点高达 1083 °C。以前主要通过添加不同含量的银和镉来降低其熔点并改善其性能。从八十年代以来, 银价猛涨, 而镉危害人体健康, 污染环境。为降低成本, 节约银的用量, 消除氧化镉的污染, 研究低银、无银和无镉的铜基钎料成为当前一个主要课题。我们用少量多元合金化方法, 即研究添加第四组元对铜基低银钎料性能的影响, 为研制含银量尽可能低、综合性能更优良的系列铜基低银钎料提供有益的资料。

1 实验过程

Cu、Ag、Sn、Si、In、Sb 元素的纯度为 99.99%, B、Mn 元素以 Cu-B, Cu-Mn 中间合金加入, 所配制的合金化学成分见表 1。

合金的熔炼采用石墨坩埚, 在中频电炉中进行, 随后浇入铁模。铸锭经 500±10 °C, 10 h 均匀化退火后进行热轧—退火—酸洗—冷轧成 0.2 mm 左右的薄板。各种成分合金的冷轧变形量均在 50% 以上, 最大的冷变形量可达 75%, 表明合金都具有较好的加工性能。

用示差热分析法(DTA)测定合金的凝固温度和熔化温度。各种成分合金的抗拉强度、延伸率测定在电子万能试验机上进行。采用美国焊接学会 AWS 标准^[1]进行搭接钎接剪切试

验, 搭接钎接试样见图 1。

表 1 合金的化学成分(%)

| 合金 | Sn | In | B | Sb | Mn | Ag | Cu+Si |
|-----|-----|-----|------|-----|----|----|-------|
| 1-1 | 1.8 | | | | | 15 | 余量 |
| 1-2 | 2.3 | | | | | 15 | 余量 |
| 1-3 | 2.8 | | | | | 15 | 余量 |
| 2-1 | | 0.7 | | | | 15 | 余量 |
| 2-2 | | 1.0 | | | | 15 | 余量 |
| 2-3 | | 1.2 | | | | 15 | 余量 |
| 3-1 | | | 0.08 | | | 15 | 余量 |
| 3-2 | | | 0.15 | | | 15 | 余量 |
| 4-1 | | | | 0.2 | | 15 | 余量 |
| 4-2 | | | | 0.5 | | 15 | 余量 |
| 4-3 | | | | 0.8 | | 15 | 余量 |
| 4-4 | | | | 0.5 | | 10 | 余量 |
| 5-1 | | | | | 2 | 15 | 余量 |
| 5-2 | | | | | 4 | 15 | 余量 |
| 5-3 | | | | | 6 | 15 | 余量 |
| 5-4 | | | | | 2 | 10 | 余量 |

采用座滴法^[2]进行了浸润试验, 并测定合金的漫流面积 S。钎焊合金尺寸为 3 mm × 3 mm × 3 mm, 基板为紫铜, 其尺寸为 23 mm × 23 mm × 1 mm。

2 结果与讨论

2.1 合金元素对强度和延伸率的影响

各合金的抗拉强度和延伸率的测试结果如图 2(a, b, c, d, e) 和表 2 所示。图 2(a), (b),

① 收稿日期: 1995-01-25; 修回日期: 1995-03-05

(d) 曲线显示随着 Sn、In、Sb 含量增加, 合金抗拉强度下降, 延伸率稍有增加, 而(c)、(e)曲线显示随着 B、Mn 含量的增加, 合金的抗拉强度增加, 延伸率明显下降。从表 2 可知, 当银含量从 15% 减少到 10% 时, 含相同量 Sb 和 Mn 的合金其抗拉强度提高而延伸率下降。

2.2 合金元素对钎焊接合性能的影响

图 3(a、b、c、d、e) 和表 2 示出搭接处的力学性能即剪切强度 τ 和抗拉强度 σ 与合金元素含量的关系。从图 3(a、b、e) 与表 2 可见, 随着 Sn、In、Mn 含量增加, 银含量由 15% 降到 10%, 其剪切强度 τ 与抗拉强度 σ 均下降; 而图 3(c) 中剪切强度 τ 与抗拉强度 σ 均随 B 含量的增加而增加; 不同 Sb 量的加入使 τ 与 σ 曲线呈现极大值, 当 Sb 含量为 0.5% 时, τ 与 σ 处于最高值。

2.3 合金元素对熔点与湿润性的影响

不同 Sn 含量和不同 In 含量的合金, 熔点测定结果如表 3 所示。随着 Sn 和 In 含量的增加, 合金的液相线和固相线温度均下降, 且固液相线温度间隔随之缩小, 说明合金的熔化温度范围越来越窄。

表 2 Ag 含量不同合金的机械性能、钎焊接合性能和漫流面积

| 合金 | σ_b /MPa | $\delta\%$ | τ /MPa | σ /MPa | S/mm^2 |
|-----|-----------------|------------|-------------|---------------|-----------------|
| 4-2 | 472.68 | 13.78 | 184.24 | 182.51 | 245 |
| 4-4 | 490.34 | 13.70 | 160.10 | 177.77 | 50 |
| 5-1 | 545.37 | 28.62 | 175.42 | 171.60 | 105 |
| 5-4 | 595.48 | 19.36 | 165.03 | 152.54 | 55 |

表 3 合金的熔点(℃)

| 合金 | 固相线温度 | 液相线温度 | 固液相线温度间隔 |
|-----|-------|-------|----------|
| 1-1 | 739.8 | 771.5 | 31.7 |
| 1-2 | 732.6 | 753.6 | 21.0 |
| 1-3 | 720.0 | 728.1 | 8.1 |
| 2-1 | 755.0 | 782.5 | 27.5 |
| 2-2 | 751.4 | 775.3 | 23.9 |
| 2-3 | 746.5 | 768.1 | 21.6 |

不同 B、Sb 和 Mn 含量的合金其漫流面积的测定结果如图 4(a)、(b)、(c) 所示。随着 B、Mn 含量的增加, 漫流面积 S 增加, 但含 B 的合金其漫流面积随 B 量的增加不很显著(漫流面积 S 值也不大, 仅为 16.6 mm^2 和 28.3 mm^2); 随着 Sb 含量增加, 尽管漫流面积减小, 由 316.6 mm^2 减小到 163 mm^2 , 但总的来说其漫流性能是好的。随着 Ag 含量的降低, 漫流面积均急剧下降(见表 2)。

2.4 合金元素对加工性能的影响

本文研究的所有合金其加工性能都较好, 能轧制成 $0.1 \sim 0.2 \text{ mm}$ 厚的薄板, 两次退火间的冷变形量都在 50% 以上, 最大的可达 75%。显微分析表明它们均由固溶体 α 和 α' 组成, 以合金 2-2 为例, 如图 5 所示, 合金 2-2 正处在 Cu-Ag-In 三元相图的 $\alpha + \alpha'$ 相区内^[3]。固溶体 α 和 α' 均为延伸相, 所以它们都具有较好的热冷加工性能, 易于加工成板带、丝材, 便于实际推广应用。

3 结论

本文所研究的铜基低银(为一般银钎料含银量的 $1/3 \sim 1/5$)钎料中加入不同含量的 Sn、In、B、Sb、Mn 后, 均具有良好的加工性能, 易于加工成板、带、箔、丝材, 便于实际推广应用。

随着 B 含量的增加, 抗拉强度、钎焊接合处的机械性能均提高, 但湿润性不佳, 漫流性能不理想。

含 Sb 量为 0.5% 时, 在抗拉强度、钎焊接合处力学性能及漫流性能等方面具有最好的综

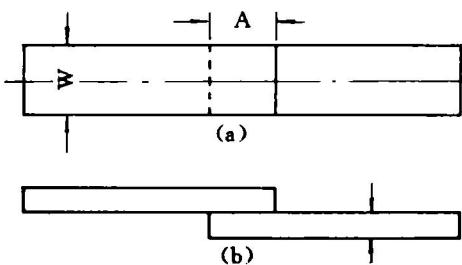


图 1 搭接钎接试样示意图

(a)—俯视图; (b)—正视图

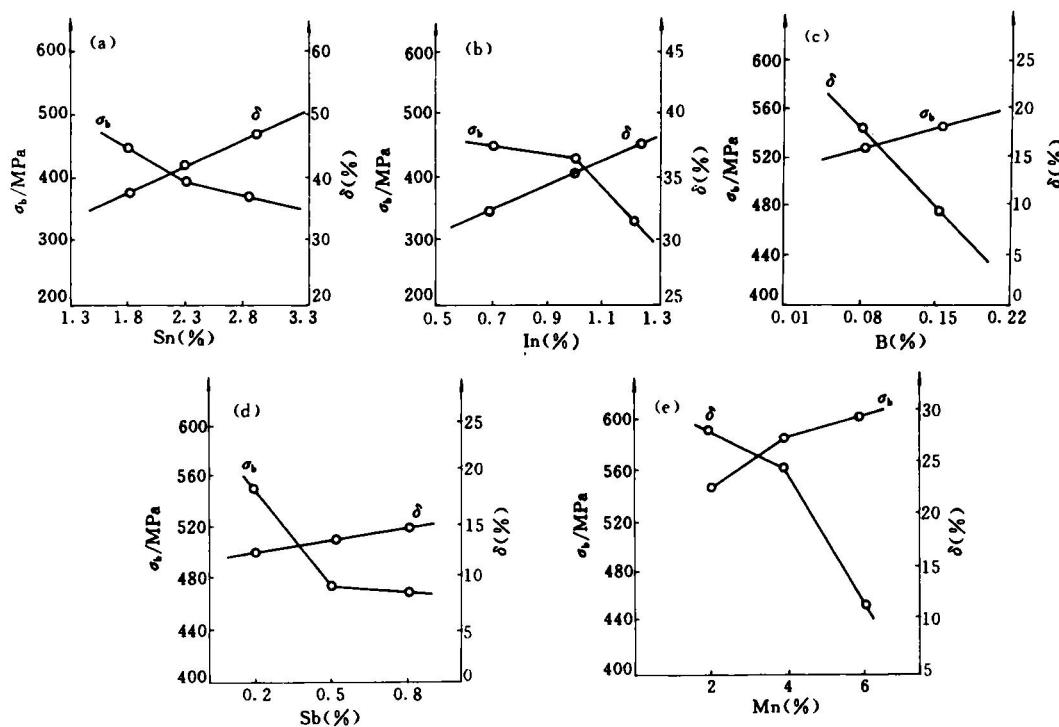


图2 合金元素对铜基低银钎料抗拉强度和延伸率的影响

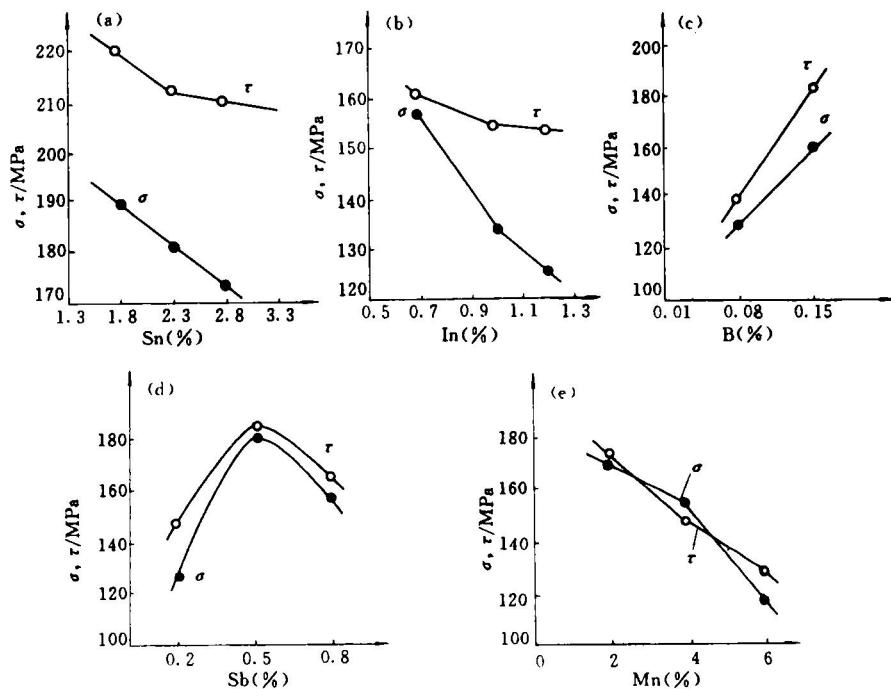


图3 合金元素对铜基低银钎料钎焊接合性能的影响

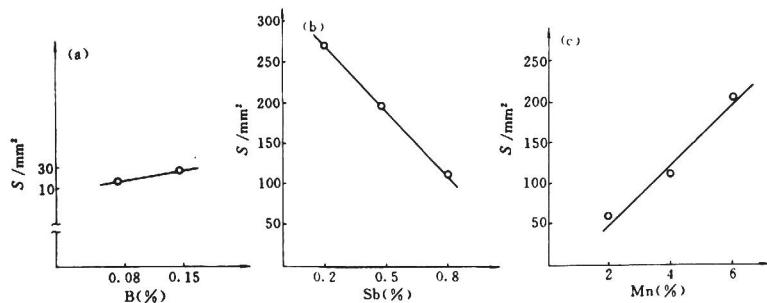


图4 合金元素对铜基低银钎料漫流面积(S)的影响

合性能。

随着 Mn 含量的增加，抗拉强度提高，漫流面积增加，但钎焊接合处抗拉强度和剪切强度均降低，故 Mn 含量在 2% 左右才可望获得最佳综合性能。

1.8%~2.8%Sn 和 0.7%~1.2%In 的加入均具有较好的综合性能，但两者相比之下，In 较贵，且剪切强度也较低一些。

参考文献

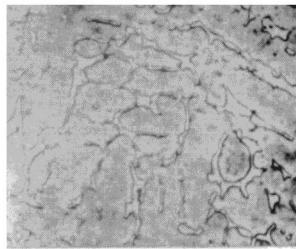


图5 合金2-2显微组织, ×500

- 1 美国焊接学会编. 钎焊手册. 北京: 国防工业出版社, 1982.
- 2 高世谷等. 仪表材料, 1988, 19(1): 23.
- 3 贵金属合金相图. 北京: 冶金工业出版社出版, 1982.