文章编号: 1004-0609(2011)12-3175-07

土壤腐蚀过程中高锡青铜的形貌变化和元素迁移

汤 琪1, 王菊琳1, 马菁毓1,2

(1. 北京化工大学 材料科学与工程学院,北京 100029;2. 中国文化遗产研究院 保护科学技术研究所,北京 100029)

摘 要:采用在含模拟土壤介质(0.010 4 mol/L Na₂SO₄+0.028 2 mol/L NaCl+0.016 4 mol/L NaHCO₃)的土壤中埋藏铸 造青铜试样的方法研究高锡青铜的土壤腐蚀规律;采用金相显微镜观察腐蚀前后青铜的结构变化,扫描电镜(SEM) 并结合能谱(EDS)对微区成分进行分析;用 X 射线荧光光谱(XRF)检测埋藏试样周围土壤中元素含量,同时用残 留因子 f_{Cu/Sn}和 f_{Cu/Pb} 定量分析腐蚀产物中 Cu、Sn 和 Pb 的残留情况。结果表明:在该环境下高锡青铜腐蚀首先从 α 相与δ 相界面开始,且α 相先于δ 相发生腐蚀,留下未腐蚀的岛屿状δ相;高锡青铜腐蚀过程中 Cu 优先向周围 土壤中迁移,最终形成的含 O、C 腐蚀产物中富含 Sn 和 Pb。

关键词: 高锡青铜; 土壤; 腐蚀; 迁移

中图分类号: TG 174 文献标志码: A

Morphology change and elements migration of bronze with high tin content after soil corrosion

TANG Qi¹, WANG Ju-lin¹, MA Jing-yu^{1, 2}

School of Materials Science and Engineering, Beijing University of Chemical Technology, Beijing 100029, China;
 Protection Institute of Science and Technology, Chinese Academy of Cultural Heritage, Beijing 100029, China)

Abstract: The soil corrosion rule of the bronze with high tin content was researched by burying the metal samples in the soil containing the simulated the edaphic elecrdyte (0.010 4 mol/L Na₂SO₄+0.028 2 mol/L NaCl+0.016 4 mol/L NaHCO₃) aimed at simulating the underground water. The morphology change before and after the corrosion was observed by metalloscopy, and SEM combined with EDS was used to analyze the micro-area composition of the corroded sample. Further research with X-ray fluorescence spectrometry (XRF) was carried out to measure the content of the elements in the soil around the bronze sample. Then, factors $f_{Cu/Sn}$ and $f_{Cu/Pb}$ were used to make a quantitative analysis of the residual elements Cu, Sn and Pb in the corrosion products. The results show that the corrosion firstly occurs on the interface between the α phase and δ phase, α phase is prior to be corroded, with the island-shaped δ phase uncorroded and left. Cu is prior to diffuse into the surrounding soil, leaving the corrosion products containing O and C rich in Sn and Pb. **Key words:** High-tin bronze; soil; corrosion; diffusion

对青铜合金腐蚀规律的研究不仅是文物保护学也 是金属腐蚀学研究领域的一项热门课题。典型的铸造 青铜组织由 α 固溶体和(α + δ)共析体组成^[1-4],有关青 铜组织结构中 α 相和 δ 相的优先腐蚀问题争论已久, 有的认为是 α 相(富铜相)优先腐蚀^[5-6],有的认为 α 相 及 δ 相(富锡相)中哪一相优先腐蚀取决于氧的含量^[7]。 许多研究表明^[3,8-9],青铜表面腐蚀产物中富锡,由此 推断青铜中锡(或富锡相)优先于铜腐蚀形成腐蚀产

收稿日期: 2010-11-18; 修订日期: 2011-03-26

基金项目: 国家重大社会公益项目(2005DIB6J157); 北京化工大学碳纤维及功能高分子教育部重点实验室资助

通信作者: 王菊琳, 副研究员, 博士; 电话: 010-89118653; E-mail: Julinwang@126.com

物,或者铜优先于锡腐蚀并且铜流失造成锡富集。事 实上,所观察到的腐蚀层是由于溶解的金属离子从基 体向外迁移、沉积、流失;环境介质元素向内迁移, 两者相结合所形成的^[10]。所以,以往通过分析青铜表 面腐蚀产物来推断腐蚀产生的原因,难以反映腐蚀产 生的真实过程。

对金沙遗址出土青铜器表面成分和价态进行的分 析表明,以超微晶颗粒存在于锈层表面的 SnO₂,使得 青铜基体免遭进一步腐蚀^[11]。对云南 4 件春秋战国时 期青铜器中矛的检测中发现存在 SnO₂ 涂层,表明人们 在青铜矛表面涂上一层锡的氧化物涂层以防腐蚀,并 且证明锡的氧化物涂层的防腐效果最好^[12]。

将金属埋藏在土壤中研究其腐蚀过程和规律是一 种重要的土壤腐蚀研究方法,实验简单、可靠,能够 在一定程度上模拟土壤腐蚀的真实环境,但复杂的土 壤系统使得干扰因素很多,增加了对结果分析的难度。 然而,在模拟土壤介质中进行实验又失去了土壤颗粒 环境的真实性。为了尽可能降低土壤埋藏试验的复杂 性和不可控制性,本实验将成分和浓度已知的模拟介 质加入到清洗过的土壤中,通过在含模拟土壤介质的 土壤中埋藏青铜以加速模拟出高锡青铜土壤腐蚀历 程,将青铜腐蚀前后金相组织及成分变化与检测试样 表面不同距离处土壤中所含元素种类及其含量变化相 结合,从根本上揭示青铜腐蚀现象以及所含主要金属 元素的迁移规律。

1 实验

实验用高锡青铜试样是采用传统铸造法自行冶 炼、铸造的 Cu-Sn-Pb 三元合金,打磨光亮后经 XRF 测得其组成(质量分数,%)如下: Cu 72.8%、Sn 23.0%、 Pb 4.2%。将试样切割成 10 mm×10 mm×3 mm 的方 块,除油,用环氧树脂封固,依次用 200[#]至 800[#]水砂 纸逐级打磨工作面,用去离子水清洗,酒精擦拭后, 干燥备用。

实验用土壤取自北京安贞桥附近一施工处地下约 10 m 深,深挖土可以避免表层土中腐殖酸对土壤腐蚀 性能的影响。土壤质地类型属于轻壤质、黄褐色。同 时,为了尽可能降低土壤中原本存在的可溶性物质对 实验的干扰,将土壤用自来水清洗 3 遍,去离子水清 洗 3 遍,晾干粉碎后,用孔径约为 1 mm的不锈钢网 过滤,取下层细土作为实验中所用的土壤。向土壤中 均匀喷洒 pH 值为 8.05 的含 0.010 4 mol/L Na₂SO₄+ 0.028 2 mol/L NaCl+0.016 4 mol/L NaHCO₃ 的模拟地 下水溶液^[13-14],参考湿度对 X70 钢腐蚀速率影响的规律^[15],最后配制成含水量 30%的腐蚀性土壤。

将试样粘贴在自制敞口长方形玻璃槽(25 cm×5 cm×5 cm×5 cm)的一端,向每个槽中加入配置好的腐蚀性土 壤 900 g,随后用保鲜膜封住玻璃槽口。每隔 7 d 揭开 保鲜膜一次,敞口放置约 30 min,让空气进入。这样 既可以保持土壤湿度又可以使氧气进入,模拟含氧环 境下潮湿土壤中青铜的腐蚀规律。待埋藏 120 d 后将 试样取出,同时分别在距离试样表面 0、2、4、6 和 8 cm 处取尺寸约为 1 cm×1 cm×0.5 cm 的土样块,随 后进行下述测试。

1) 金相显微组织观察

用毛刷除去腐蚀后青铜试样表面的土壤和腐蚀产物,为了不破坏腐蚀后的组织形态,试样略微抛光后在显微镜下观察。同时,对未进行土壤埋藏实验的青铜金相显微组织进行观察作为对比,步骤是把青铜试样依次用 200~2000 号水砂纸逐级打磨,再用 2.5 μm 金刚石研磨膏抛光,去离子水冲洗,用 3%FeCl₃酒精溶液刻蚀,再用去离子水冲洗并干燥后,在显微镜下观察。显微镜为德国 Leica 公司生产的 Leica DM4000 M 光学显微镜。

2) SEM-EDS 微区成分测试

用能谱仪对扫描电镜下观察到的各不同区域成分 进行测试。仪器型号及测试条件如下:日立公司 S-3600N型扫描电镜,加速电压 20 kV,样品用导电胶 粘在样品台上观察。美国 EDAX 公司 DX-100 型 X 射 线能量色散谱仪;测量环境为真空;工作电压为 15 kV。

3) XRF 测试

用日本岛津公司生产的 EDX-800HS X 射线荧光 光谱仪对所取土样成分进行测试。测量环境为真空;射 线源为铑靶(Rh);工作电压:Ti-U 50 kV, Na-Sc 15 kV。

2 结果与讨论

2.1 组织结构及成分变化

SCOTT^[16]根据锡含量不同将古代锡青铜分为高 锡和低锡两类,锡含量小于17%的为低锡青铜,本实 验中所用青铜锡含量为 23.0%,属于高锡青铜。未埋 藏和埋藏试样的金相组织如图 1 和 2 所示。从图 1 可 看出,所铸造的青铜具有高锡青铜典型的 α 固溶体和 (α+δ)共析体组织结构,依据 Cu-Sn 二元合金相图(见 图 3)^[17],图 1 中含量较高的为(α+δ)共析体。同时,其 间随机分布着游离态含铅夹杂物和一些铸造疏松、孔 洞。 在含有模拟土壤介质的土壤中埋藏 120 d 的青铜, 表面发生了严重腐蚀,组织形貌发生了变化(见图 2)。 在腐蚀不太严重的区域(见图 2(a)和(b)),可以初步得 出腐蚀基本都是沿着初生α组织和(α+δ)共析体边界进 行,并且发生在初生α组织内。在腐蚀比较严重的区 域(见图 2(c)和(d)),可以初步得出呈岛屿状的黑色腐 蚀区域是被(α+δ)共析体所包围且已基本发生完全腐 蚀的初生α相,呈树枝状的黑色腐蚀区域是(α+δ)共析 体中共析的α相腐蚀状况,(α+δ)共析体内的δ相基本 没有发生腐蚀。

为了进一步确定优先腐蚀的是 α 相还是 δ 相,在

SEM 下找到了类似图 2(d)所示的区域(见图 4(a)),并 对图中包含的所有区域,包括亮白色区域、灰色区域、 黑色区域分别用能谱仪进行成分分析,结果如图 4(b)、 (c)和(d)所示。把 3 个区域中 Cu、Sn 和 Pb 3 种元素的 质量分数和摩尔分数进行比较,结果如表 1 所列。

区域①。在 SEM 像中由于反光强而呈现亮白色, 其含量和形貌类似于(α+δ)共析体中未发生腐蚀的 δ 相, EDS 测试结果表明,区域①除含有微量 C、N 和 O 元素外,主要由 Cu 和 Sn 两种元素组成。表 1 中计 算结果表明,该区域中 Cu 与 Sn 摩尔比为 31:9.5。依 据图 3 的合金相图,δ相是以金属间化合物 Cu₃₁Sn₈



图1 FeCl₃溶液刻蚀后的青铜基体的金相组织

Fig.1 Metallographs of bronze base after corrosion by FeCl₃ solution



图 2 土壤腐蚀后青铜试样的金相组织

Fig.2 Microstructures of bronze sample after buried in soil

为基体的固溶体,其 Cu 与 Sn 的理论摩尔比约为 31:8, 区域①与 δ 相的成分及含量非常接近,可以断定该区



图 3 Cu-Sn 二元合金相图

Fig.3 Phase diagram of Cu-Sn alloy

域为共析体中的δ相区,而且未发生腐蚀。

区域②。在 SEM 像中为灰色无光泽连片区域, EDS 测试结果显示, Cu 与 Sn 摩尔比为 0.85, 根据图 3, α 相中 Sn 的含量为 15.8%(质量分数)^[17], 即 Cu 与 Sn 摩尔比约为 10; 因此,不论与 α 相还是 δ 相的成 分比较,均表明该部分由于腐蚀而使 Cu 迁移流失严 重,残余 Cu 含量与原组成相比明显降低,而 Sn 和 Pb 的含量均比较高,尤其是 Sn 和 O 的含量也很高,可 能形成了含氧的腐蚀产物。结合其腐蚀形貌,可以确 定区域②是 α 相发生了腐蚀。

区域③。EDS 测试结果与区域②的相似。Cu 与 Sn 的摩尔比约为 0.85, 也是 α 相发生腐蚀的区域。但 从其颜色和形貌看,又与区域②有区别,而且该部分 中 Pb、C 含量要比区域②的高,所以,其中 Pb、C 腐 蚀产物比区域②的高。

综上所述,在土壤中埋藏 120 d 的高锡青铜,腐 蚀沿着 α 相和 δ 相的界面进行,且 α 相比 δ 相优先发 生腐蚀。这与文献[18-20]中介绍的加入锡可提高铜合 金的耐蚀性、或者高锡青铜比低锡青铜耐腐蚀是一致 的。



图 4 高锡青铜腐蚀区域的 SEM 像及各区的 EDS 分析结果

Fig.4 SEM image of bronze sample after buried and EDS analysis results: (a) SEM image; (b) Zone ①; (c) Zone ②; (d) Zone ③

第 21 卷第 12 期

表1 各微区能谱分析结果

|--|

Zone No.	Element	w/%	<i>x</i> /%
	Sn	36.49	23.52
1	Cu	63.51	76.48
	Pb	0	0
2	Sn	50.10	46.33
	Cu	22.74	39.28
	Pb	27.16	14.39
3	Sn	40.85	41.79
	Cu	18.49	35.61
	Pb	40.16	23.21

2.2 青铜合金各元素的溶解、迁移及残留

通过检测距试样表面不同位移处土壤所含元素及 其含量变化,可以获得青铜合金元素的迁移规律。表 2 所列是在土壤中埋藏 120 d 的高锡青铜附近不同距 离处元素含量及其变化,由于在6 cm 和8 cm 处没有 检测到 Cu、Sn、Pb 中任何一种元素,所以只列出了 0 cm、2 cm 和4 cm 的检测结果,发现 Cu 元素已经向 周围土壤中迁移了至少4 cm,但在 0~8 cm 范围内并 没有发现 Sn 和 Pb 元素。结合上述 EDS 检测结果,腐 蚀区域中 Sn 和 Pb 含量很高,而 Cu 元素含量比 α 相 和 δ 相中的低很多,说明 Cu 相对于 Sn 和 Pb 易于从 腐蚀区域中向环境(此处为土壤)大量迁移。

表 2 埋藏青铜周围土壤成分及含量检测结果

 Table 2
 Composition and content of soil around buried

 bronze

Element —	Mass fraction at different distances/%			
	0 cm	2 cm	4 cm	
Cu	5.37	2.01	0.99	
Fe	42.53	49.69	48.72	
Ca	18.64	19.90	19.01	
K	12.31	12.09	11.70	
S	7.86	9.25	7.98	
Si	5.14	5.33	5.09	
Others	8.15	3.75	6.50	

Others mainly include Mn, Ti, Ac, Sr, Zr and other rare elements.

为了更清楚地揭示高锡青铜在土壤腐蚀结果中各 元素由于溶解、迁移后残留腐蚀产物的状况,引入溶 解因子的概念^[9, 19, 21–22],溶解因子*f*_{Cu/Sn}、*f*_{Cu/Pb}表示腐 蚀区域中 Cu、Sn 和 Pb 元素的溶解、迁移后残留腐蚀 产物的情况。

以图 4(a)中腐蚀区域②、③能谱分析结果作为原始数据进行计算。

$$f_{\rm Cu/Sn} = \frac{w_{\rm Cu,p} / w_{\rm Sn,p}}{w_{\rm Cu,a} / w_{\rm Sn,a}}$$
(1)

$$f_{\rm Cu/Pb} = \frac{w_{\rm Cu,p} / w_{\rm Pb,p}}{w_{\rm Cu,a} / w_{\rm Pb,a}}$$
(2)

式中: w_{Cu,p}、w_{Sn,p}和 w_{Pb,p}分别表示腐蚀区域中 Cu、 Sn 和 Pb 元素的质量分数; w_{Cu,a}、w_{Sn,a}和 w_{Pb,a}分别表 示青铜合金(a+δ)共析体组织 a 相中 Cu、Sn 和 Pb 元素 的质量分数。观察铸造高锡青铜的显微组织发现含铅 颗粒基本上集中在(a+δ)共析体中,同时假设含铅颗粒 全部分布在共析体的 a 相中,折算后 a 相中 Cu、Sn 和 Pb 元素的质量分数分别为 72.63%、13.64%和 13.73%。

当 $f_{Cu/Sn}$ 或 $f_{Cu/Pb}=1$ 时,该距离处残留的腐蚀产物 中 w(Cu):w(Sn)或 w(Cu):w(Pb)与合金中的相同。当 $0 < f_{Cu/Sn}$ 或 $f_{Cu/Pb} < 1$ 时,该距离处残留的腐蚀产物中 w(Cu):w(Sn)或 w(Cu):w(Pb)小于合金中的,说明该处 Sn(或 Pb)腐蚀产物残留的比例较大,Cu 相对于 Sn(或 Pb)选择性腐蚀并优先迁移出去;当 $f_{Cu/Sn}$ 或 $f_{Cu/Pb} > 1$ 时,该距离处残留腐蚀产物中 w(Cu):w(Sn)或 w(Cu):w(Pb)大于合金中的,说明该处腐蚀产物 Cu 残 留的比例较大,Sn(或 Pb)相对于 Cu 选择性腐蚀并优 先迁移出去。数据计算结果如表 3 所示。

从表 3 可以看出,不同腐蚀区域的残留因子 f_{Cu/Sn}、 f_{Cu/Pb} 均小于 1,且部分计算结果接近于 0,说明腐蚀 产物中 Sn、Pb 残留的比例很大,腐蚀产物富 Sn、Pb, 大量的 Cu 相对于 Sn、Pb 优先迁移出去,这与在土壤 中的测量结果是相符的。

表3 腐蚀产物的残留因子f_{Cu/Sn}和f_{Cu/Pb}

Table 3 Residual factor of $f_{Cu/Sn}$ and $f_{Cu/Pb}$ in corrosion products

Zone No.	$f_{ m Cu/Sn}$	$f_{ m Cu/Pb}$
2	0.085	0.158
3	0.085	0.087

3 结论

 高锡青铜在含有 0.010 4 mol/L Na₂SO₄+0.028 2 mol/L NaCl+0.016 4 mol/L NaHCO₃ 模拟地下水溶液的 土壤中埋藏 120 d 后,腐蚀沿着 α 相和 δ 相的界面进 行,并且 α 相比 δ 相优先发生腐蚀,腐蚀产物是 Sn、 Pb、Cu 的含 O、C 化合物。δ 相未发生腐蚀。

2) 在埋藏 120 d 后距离青铜表面 0~4 cm 的土壤 中,只发现了 Cu 元素,而且 Cu 元素已经向周围土壤 中迁移了至少 4 cm,说明 Cu 的腐蚀产物相对于 Sn 和 Pb 的腐蚀产物更易从腐蚀区域向环境迁移。

3) 腐蚀产物的残留因子 *f*_{Cu/Sn}、*f*_{Cu/Pb} 均小于 1, 且 部分计算结果接近于 0,说明腐蚀产物中 Sn、Pb 残留 的比例很大,腐蚀产物富 Sn、Pb,大量的 Cu 相对于 Sn、Pb 优先迁移出去。

REFERENCES

- 张晓梅,原思训,刘 煜,周宝中.周原遗址及渔国墓地出土 青铜器锈蚀研究[J]. 文物保护与考古科学,1999,11(2):7-18.
 ZHANG Xiao-mei, YUAN Si-xun, LIU Yu, ZHOU Bao-zhong. Research on the corrosion of bronzes from Zhouyuan site and Yu state cemeteries[J]. Sciences of Conservation and Archaeology, 1999, 11(2): 7-18.
- [2] 洛阳铜加工厂中心试验室金相组. 铜及铜合金金相谱图[M]. 北京: 冶金工业出版社, 1983.
 Metallurgical Group of Luoyang Copper Processing Factory Central Laboratory. Diagrams of copper and its alloy[M]. Beijing:

Metallurgical Industry Press, 1983.

- [3] 刘 煜, 原思训, 张晓梅. 天马-曲村周代晋国墓地出土青铜器锈蚀研究[J]. 文物保护与考古科学, 2000, 12(2): 9-18.
 LIU Yu, YUAN Si-xun, ZHANG Xiao-mei. Research on the corrosion of bronze wares excavated from Tianma-Qucun site of Jin state in Zhou Dynasty[J]. Sciences of Conservation and Archaeology, 2000, 12(2): 9-18.
- [4] 凡小盼, 王昌燧, 金普军. 热处理对铅锡青铜耐腐蚀性能的 影响[J]. 中国腐蚀与防护学报, 2008, 28(2): 112-115.
 FAN Xiao-pan, WANG Chang-sui, JIN Pu-jun. Effect of heat treatment on corrosion behavior of bronze[J]. Journal of Chinese Society for Corrosion and Protection, 2008, 28(2): 112-115.
- [5] 罗武干,秦 颍,黄凤春,胡雅丽,王昌燧.湖北省出土的若
 干青铜器锈蚀产物研究[J]. 腐蚀科学与防护技术,2007,19(3):
 157-161.

LUO Wu-gan, QIN Ying, HUANG Feng-chun, HU Ya-li, WANG Chang-sui. Study on corrosion products of some amcient bronzes excacated from Hubei province[J]. Corrosion Science and Protection Technology, 2007, 19(3): 157-161.

[6] 王 宁,何积铨,孙淑云,肖 璘.模拟青铜器样品在典型电 解质溶液中的电化学行为研究[J].文物保护与考古科学, 2007,19(4):45-48.

WANG Ning, HE Ji-quan, SUN Shu-yun, XIAO Lin. Bronze samples in various typical electrolytes[J]. Sciences of Conservation and Archaeology, 2007, 19(4): 45–48.

- [7] SCOTT D A. Bronze disease: A reviews of some chemical problems and the role of relative humidity[J]. Journal of the American Institute for Conservation, 1990, 29: 193–206.
- [8] SCOTT D A. An examination of the patina and corrosion morphology of some Roman bronzes[J]. J Am Institute Conserv, 1994, 33(1): 1–23.
- [9] SIDOT E, SOUISSI N, BOUSSELMI L, TRIKI E, ROBBIOLA L. Study of the corrosion behaviour of Cu-10Sn bronze in aerated Na₂SO₄ aqueous solution[J]. Corrosion Science, 2006, 48: 2241–2257.
- [10] ROBBIOLA L, TRAN T T M, DUBOT P, MAJERUS O, RAHMOUNI K. Characterisation of anodic layers on Cu-10Sn bronze (RDE) in aerated NaCl solution[J]. Corrosion Science, 2008, 50: 2205–2215.
- [11] 陈善华,刘思维,孙 杰. 青铜文物的光电子能谱分析[J]. 材料保护,2007,40(2):67-70.
 CHEN Shan-hua, LIU Si-wei, SUN Jie. Photoelectron spectroscopy analysis of broze artifacts[J]. Materials Protection, 2007,40(2):67-70.
- [12] 杨 群, 王怡林, 张鹏翔, 李朝真. 云南青铜防腐显微拉曼光 谱 EPMA 研究[J]. 光散射学报, 2005, 17(2): 192-199.
 YANG Qun, WANG Yi-lin, ZHANG Peng-xiang, LI Chao-zhen. The corrosion study of Raman spectra EPMA of bronze at Yunnan province[J]. Chinese Journal of Light Scattering, 2005, 17(2): 192-199.
- [13] WANG Ju-lin, XU Chun-chun, LÜ Guo-cheng. Formation of CuCl and regenerated Cu crystals on bronze surfaces in neutral and acidic media[J]. Applied Surface Science, 2006, 252: 6294–6303.
- [14] ASTMD 1384—01. Standard test method for corrosion test for engine coolants in glassware [S]. 2001.
- [15] 费小丹,李明齐,许红梅,李永强,蔡铎昌. 湿度对 X70 钢在 卵石黄泥土中腐蚀行为影响的电化学研究[J]. 腐蚀科学与防 护技术, 2007, 27(1): 35-37.
 FEI Xiao-dan, LI Ming-qi, XU Hong-mei, LI Yong-qiang, CHAI Duo-chang. Influence of soil humidity on corrosion behavior of X70 steel in yellow pebble soil[J]. Corrosion Science and Protection Technology, 2007, 27(1): 35-37.
- [16] SCOTT D A. Metallography and microstructure of ancient and historic metals[M]. London: The Getty Conservation Institute in Association with Archetype Books, 1991.
- [17] 高 强. 最新有色金属金相图谱大全[M]. 北京: 冶金工业出

版社,2005:886-889.

GAO Qiang. A complete collection of diagram of non-ferrous metals[M]. Beijing: Metallurgical Industry Press, 2005: 886–889.

- [18] 中国文化遗产研究院. 中国文物保护与修复技术[M]. 北京: 科学出版社, 2009: 365.
 Chinese Academy of Cultural Heritage. Preservation and restoration technic of Chinese cultural relics[M]. Beijing: Science Press, 2009: 365.
- [19] 《化工百科全书》编辑委员会. 冶金和金属材料[M]. 北京: 化学工业出版社, 2001: 876-877.
 Editorial Office of Encyclopaedia on Chemical Industry. Metallurgy and metal material[M]. Beijing: Chemical Industry Press, 2001: 876-877.
- [20] 李艳萍, 成小林, 程玉冰, 王志强. 考古现场青铜样品土壤埋

藏腐蚀实验初探[J]. 考古与文物, 2006, 6: 95-98.

LI Yan-ping, CHENG Xiao-lin, CHENG Yu-bing, WANG Zhi-qiang. The corrosion testing of buried bronze at archaeological sites[J]. Archaeology and Cultural Relics, 2006, 6: 95–98.

- [21] ROBBIOLA L, BLENGINO J, FIAUD C. Morphology and mechanism of formation of natural patinas of archaeological Cu-Sn alloys[J]. Corrosion Science, 1998, 40(12): 2083–2110.
- [22] 王菊琳,许淳淳,吕国诚. 三元青铜环境界面上物质转移的 化学行为[J]. 材料研究学报,2004,18(3):244-250.
 WANG Ju-lin, XU Chun-chun, LÜ Guo-cheng. Chemical behavior of mass transfer at the bronze/environment interface[J]. Chinese Journal of Materials Research, 2004, 18(3):244-250.

(编辑 龙怀中)