# 高锑低银铅阳极泥控电氯化浸出

陈进中<sup>1,2</sup>,杨天足<sup>1</sup>

(1. 中南大学 冶金科学与工程学院,湖南 长沙,410083;
 2. 广西华锡集团股份有限公司,广西 柳州,545006)

摘 要:采用控制电位法研究高锑低银类铅阳极泥的氯化浸出过程,探讨温度、Sb<sup>3+</sup>浓度对溶液电位的影响,并 对不同溶液电位下浸出渣的物相进行 X 线衍射分析,研究溶液电位对金属浸出率的影响。研究结果表明:浸出过 程中溶液的电位变化有 3 个阶段:第1阶段,溶液的电位缓慢上升;第2阶段是水平平台,溶液的电位变化不大; 第3阶段,溶液的电位急剧上升。随着溶液中 Sb<sup>3+</sup>浓度升高以及溶液中温度升高,溶液电位随时间变化曲线的水 平平台延时减小;溶液电位决定浸出渣的物相,控制溶液电位在 430 mV 以上,浸出渣中主要以 PbCl<sub>2</sub>和 AgCl 存在,无单一贱金属的峰发现,而控制溶液电位在 380 mV 以下,浸出渣中还存在金属锑单一物相;氯化浸出过 程中,最佳的溶液电位为 430 mV,此时,金属锑、铋和铜的浸出率均达到 99%以上,铅和银的浸出率分别为 3.10% 和 2.34%。

关键词:铅阳极泥;锑;银;氯化浸出;控制电位 中图分类号:TF123 文献标志码:A 文章编号:1672-7207(2010)01-0044-06

# Chlorination-leaching of lead anode slime with high antimony and low silver contents at controlled potential

CHEN Jin-zhong<sup>1, 2</sup>, YANG Tian-zhu<sup>1</sup>

(1. School of Metallurgical Science and Engineering, Central South University, Changsha 410083, China;
 2. Guangxi China Tin Group Co.,Ltd, Liuzhou 545006, China)

**Abstract:** Chlorination-leaching process of lead anode slime with high antimony and low silver contents was investigated by controlling potential. The influence of temperature and  $\text{Sb}^{3+}$  concentration on the solution potential was studied intensively. The phase of leaching residuum was tested by X-ray diffraction, and the leaching rate at various potentials was studied. The experimental results show that the solution potential in the process of leaching process includes three stages. In the first stage, the solution potential increases slowly; in the second stage, there is no obvious change in the solution potential, so a plateau emerges in the potential-time curve; in the third process, the solution potential increases greatly. The length of plateau in the second stage decreases with the increase of the concentration of  $\text{Sb}^{3+}$  or the temperature. The phase of leaching residuum is determined by the solution potential. When the solution potential is controlled above 430 mV, there is mainly AgCl and PbCl<sub>2</sub> existing in the leaching residuum, when the potential is controlled below 380 mV, the metal Sb is also existing in the leaching residuum besides the AgCl and PbCl<sub>2</sub>. Therefore, the optimum potential of solution is 430 mV, the leaching rates of Sb, Bi and Cu are greater than 98%, and the leaching rate of Pb and Ag are 3.10% and 2.34%, respectively.

Key words: lead anode slime; antimony; silver; chlorination-leaching; controlled potential

收稿日期:2009-02-24;修回日期:2009-06-10

基金项目:国家"十一五"科技支撑计划项目(2006BAB02B04)

通信作者:陈进中(1968-),男,湖南安化人,博士研究生,高级工程师,从事有色金属冶金研究;电话:0772-2622625;E-mail:zhxm119@163.com

由脆硫铅锑精矿冶炼成的粗铅经电解精炼后所产 生的阳极泥成分较复杂,是一种典型的高锑低银类铅 阳极泥。这类阳极泥普遍采用火法处理,其工艺落后, 银回收率低,能耗高,环境污染严重。为此,丘克强 等<sup>[1-4]</sup>提出采用真空还原法实现锑的分离。湿法处理铅 阳极泥是近年来发展起来的一种新技术,通常湿法处 理铅阳极泥是以浸出过程来实现贵、贱金属的分离, 而浸出过程中采用何种氧化剂对贵、贱金属的分离和 贱金属的进一步处理均有较大影响。聂晓军等<sup>[5]</sup>采用 低温空气预氧化然后加氯酸钠作氧化剂进行氯化浸出 高锑低银类铅阳极泥,氯化浸出虽能分离贵、贱金属, 但浸出液中含有碱金属钠离子,不利于贱金属进一步 处理。唐谟堂等<sup>[6]</sup>采用 SbCl₅作为氧化剂对高锑低银类 铅阳极泥进行氯化浸出,氯化浸出过程也能分离贵、

贱金属,虽未带入碱金属离子,但铅阳极泥中高含量 的金属锑存在需要大量的氧化剂 SbCl<sub>5</sub>。控制电位氯 化浸出是湿法冶金的一种有效手段,应用控制电位氯 化浸出可有效地分离贵、贱金属和提取贵金属<sup>[7]</sup>。张 关录<sup>[8]</sup>采用控制电位氯化浸出含贵金属铜镍合金,有 效地分离贵、贱金属。林宏义等<sup>[9-10]</sup>提出了"盐酸介 质控制电位氯化浸出—浸出液还原—蒸馏脱砷"处理 铅阳极泥新工艺新流程,有效地分离贵、贱金属,贵、 贱金属回收率都在 99%以上。谢斌等<sup>[11]</sup>采用制电位氯 化浸出铅阳极泥,对低砷铅阳极泥能顺利实现贵贱金 属分离,而对高砷铅阳极泥则贵金属的损失较大,其 损失量随铅阳极泥中砷的含量增加而增加。他们均注 重控制电位氯化浸出分离贵、贱金属效果,而对有关 影响因素对氯化浸出过程中溶液电位变化规律研究较 少。为此,本文作者采用控制电位氯化浸出高锑低银 类铅阳极泥,研究氯化浸出过程中溶液电位随时间变 化规律,温度、Sb<sup>3+</sup>浓度对溶液电位的影响以及不同 溶液电位下浸出渣的物相,探讨氯化浸出过程中铅、 银的行为。

1 试验研究方法

1.1 试验原料

铅阳极泥试样取自广西华锡集团某冶炼厂,其成 分分析结果如表1所示。由表1可知,锑含量为70.52%, 属于高锑低银类铅阳极泥。

物相分析结果表明:锑主要为单质锑;银与少量 锑形成金属间化合物;铜与砷形成金属间化合物,银、 铜、砷无单质存在;阳极泥中铅主要以金属铅和氧化 铅的形式存在。铋与铅、锑形成金属间化合物或金属

表1 铅阳极泥各元素含量

	Table 1	Composition of lead anode slime			w/%
Ag	Sb	As	Pb	Bi	Cu
0.66	70.52	1.13	11.72	1.78	1.02

氧化物。另外,铅阳极泥有自然氧化的特性,随着放 置时间的增长,铅阳极泥中的铅、锑、铋等元素有部 分以氧化物的形态存在。

1.2 研究过程

非氧化浸出是将一定量铅阳极泥加入到 6 mol/L 的盐酸溶液中浸出 2 h,控制温度为 80 ,过滤,分 析滤液中金属离子的浓度和滤渣中氯化铅的含量,从 而计算铅阳极泥的消耗酸度。

控电氯化浸出试验是将 300 g 铅阳极泥加入到一 定浓度的盐酸溶液中在一定温度下先浸出 1 h, 然后, 以一定的流速通入氯气,同时测量溶液的电位。当溶 液电位达到一定值时,停止通氯,稍后即过滤,用 2 mol/L 盐酸溶液洗涤滤渣,干燥后分析其物相。

浸出过程中 Sb<sup>3+</sup>质量浓度对溶液电位的影响试验 是:将 300 g铅阳极泥经非氧化浸出所得的浸出渣加 入到不同 Sb<sup>3+</sup>质量浓度的盐酸溶液中,在一定温度下 以一定的流速通入氯气,同时测量溶液的电位。

溶液电位的测量是:在氯化浸出反应器内插入测 定电位的铂电极(指示电极)和甘汞电极(参比电极),以 铂电极对饱和甘汞电极测得控制电位。

Sb<sup>3+</sup>的测定采用硫酸铈滴定法,Bi<sup>3+</sup>和 Pb<sup>2+</sup>的测定 采用 EDTA 滴定法,Cu<sup>2+</sup>的测定采用碘量法滴定,Ag<sup>+</sup> 的测定采用硫氰酸氨滴定法。采用 Thermo ARL X'TRA型X线衍射仪进行物相分析,射线源为Cu K<sub>a</sub>, 管电压为 40 kV,电流为 100 mA,扫描速率为 5 /min。

# 2 结果与讨论

### 2.1 浸出酸度的确定

在铅阳极泥浸出过程中,既要考虑金属锑的氧化 过程,又要考虑 SbCl<sub>3</sub> 的氯络合平衡和水解平衡。

$$Sb \longrightarrow Sb^{3+}+3e$$
 (1)

$$\mathrm{Sb}^{3+}+i\mathrm{Cl}^{-}\longrightarrow\mathrm{Sb}\mathrm{Cl}_{i}^{3-i}$$
,  $i=1\sim6$  (2)

$$4SbCl_3 + 5H_2O \Longrightarrow Sb_4O_5Cl_2 + 10HCl \tag{3}$$

根据氯络合平衡和水解平衡而得到的三氯化锑水 解体系基本热力学模型<sup>[6]</sup>可以确定 300 g 铅阳极泥氯 化浸出体系的极限酸度为 2.25 mol/L。通过非氧化浸 出实验,可测得这种阳极泥的消耗酸度为2.47 mol/L。 故浸出体系的总酸度应该是极限酸度和消耗酸度之 和,即4.72 mol/L。

图 1 所示为浸出过程中溶液电位随时间变化曲 线。从图 1 可以看出,即在浸出过程中,溶液的电位 变化有 3 个阶段:第 1 阶段即 *AB* 段,是起始阶段, 溶液的电位缓慢上升;第 2 阶段即 *BC* 段,是水平平 台,溶液的电位变化不大;第 3 阶段即 *CD* 段,溶液 的电位急剧上升。在第 1 阶段,溶液电位缓慢上升是 由于氯气以一定流速通入溶液中,氯气溶入溶液可能 发生如下反应:

 $Cl_2+H_2O = HClO+HCl$  (4)

$$4H^{+}+2ClO^{-}+Sb^{3+}=Sb^{5+}+2Cl^{-}+H_{2}O$$
(5)

 $Cl_2 + Sb^{3+} = Sb^{5+} + 2Cl^-$ (6)

$$2Sb+3Sb^{5+}=5Sb^{3+}$$
 (7)

在开始阶段,虽然溶液中有 HClO,ClO<sup>-</sup>,Cl<sub>2</sub>和 Sb<sup>5+</sup>等组分存在,但反应(4)~(7)的反应速度较快,所 以,溶液电位上升缓慢;在第2阶段,由于反应(4)~(7) 这些反应达到动态平衡,即原料阳极泥中以单质金属 锑形态大量存在,以本试验的流速通入溶液的氯气只 能氧化阳极泥中的金属锑,以致溶液的电位变化不大; 在第3阶段,阳极泥中单质金属锑大多数已被氧化, 通入溶液的氯气使溶液中 HClO,ClO<sup>-</sup>,Cl<sub>2</sub>和 Sb<sup>5+</sup>等 组分的含量急剧增加,所以,溶液电位快速上升。





#### 2.3 Sb<sup>3+</sup>质量浓度对溶液电位的影响

图 2 所示为浸出过程中 Sb<sup>3+</sup>质量浓度对溶液电位 的影响曲线。从图 2 可以看出:随着溶液中 Sb<sup>3+</sup>质量 浓度的升高,溶液电位随时间变化曲线的第 2 阶段水 平平台逐渐缩短,30 g/L Sb<sup>3+</sup>溶液的电位随时间变化 曲线的第2阶段水平平台延时80 min,60 g/L Sb<sup>3+</sup>的 溶液其水平平台延时55 min,而90 g/L Sb<sup>3+</sup>的溶液其 水平平台延时则降至40 min。这可能是由于氯气以一 定流速通入溶液中去氧化阳极泥的金属锑,溶液中 Sb<sup>3+</sup>主要起到催化作用,溶液中 Sb<sup>3+</sup>质量浓度越高则 氯化浸出时间越短;溶液中 Sb<sup>3+</sup>质量浓度越低,则氯 化浸出时间越长。





**Fig.2** Influence of Sb<sup>3+</sup> concentration on solution potential during leaching process

另一方面,随着溶液中 Sb<sup>3+</sup>质量浓度的升高,溶 液电位也相应较高,而且溶液电位随时间变化曲线的 第 2 阶段水平平台的坡度逐渐增大。这一现象符合 Nerst 方程:

$$E_{\rm Sb^{3+}/Sb} = E_{\rm Sb^{3+}/Sb}^0 + RT / (nF \ln c(\rm Sb^{3+}))$$
(8)

式中: E 为测量电极电位, V;  $E^0$  为标准电极电位, V; R 为理想气体常数; T 为热力学温度, K; n 为 电子数; F 为法拉第常数;  $c(Sb^{3+})$  为  $Sb^{3+}$ 的有效浓 度, mol/L。由式(8)可知, 溶液中  $Sb^{3+}$ 浓度高, 溶液 电位也相应较高。随着溶液中  $Sb^{3+}$ 浓度的升高, 溶液 电位随时间变化曲线的第 2 阶段水平平台的坡度逐渐 增大,可能是此时的溶液还存在  $Sb^{5+}$ , 溶液的电位还 受其影响, 即:

$$E_{\mathrm{Sb}^{5+}/\mathrm{Sb}^{3+}} = E_{\mathrm{Sb}^{5+}/\mathrm{Sb}^{3+}}^{0} + RT / (nF \ln(c(\mathrm{Sb}^{5+}) / c(\mathrm{Sb}^{3+})))$$
(9)

式中:  $c(Sb^{5+})$ 为  $Sb^{5+}$ 的有效浓度, mol/L。以一定 的流速通入溶液中的氯气, 使溶液中的  $Sb^{3+}$ 氧化为  $Sb^{5+}$ ,  $Sb^{5+}$ 再将阳极泥中的金属锑氧化成  $Sb^{3+}$ 。当起始 Sb<sup>3+</sup>浓度较高时,随着氯化浸出过程的进行,溶液中 Sb<sup>5+</sup>浓度较高,所以,溶液电位随时间变化曲线的第2 阶段水平平台的坡度较大。

#### 2.3 温度对溶液电位的影响

图 3 所示为浸出过程中温度对溶液电位的影响曲 线。从图 3 可以看出:随着溶液中温度的升高,溶液 电位随时间变化曲线的第 2 阶段水平平台逐渐缩短; 40 时,溶液电位随时间变化曲线的第 2 阶段水平平 台延时 100 min;60 时,其水平平台延时 75 min, 而 80 时,其水平平台延时则降至 40 min。这说明 温度对浸出过程中的影响较大。这主要是反应受动力 学控制。



Fig.3 Influence of temperature on solution potential during leaching process

#### 2.4 不同溶液电位下浸出渣的物相

图 4 所示为 80 时不同溶液电位下浸出渣的 X 线衍射图谱。从图 4 可以看出:溶液电位控制在 430 mV 以时,浸出渣中主要以 PbCl<sub>2</sub>和 AgCl存在,难以 发现贱金属锑、铋和铜有单一的峰,说明在这样的电 位下浸出贱金属锑、铋和铜的浸出率很高;随着溶液 电位的升高 浸出渣中 PbCl<sub>2</sub>和 AgCl的含量逐渐增加; 而控制溶液电位低于 430 mV 时,则浸出渣中除 PbCl<sub>2</sub> 和 AgCl 物相外,还存在金属锑单一物相。从实验现 象也可发现:当通氯气氯化浸出过程进行到溶液表观 电位为 425 mV 时即停止通氯气,溶液表观电位随之 下降。这也说明浸出渣中还存在金属锑,将溶液中生 成的 Sb<sup>5+</sup>又还原成 Sb<sup>3+</sup>,溶液电位也随之降低。



电位/mV: (a) 600; (b) 550; (c) 500; (d) 430; (e) 380 图 4 不同溶液电位下浸出渣的 XRD 图谱

Fig.4 XRD patterns of leaching residue at different solution potentials

#### 2.5 溶液电位对金属浸出率的影响

图 5 所示为不同溶液电位下金属浸出率的变化 图。从图 5 可以看出:随着溶液电位的升高,金属锑、 铋和铜的浸出率先缓慢升高,到一定溶液电位,金属 锑、铋和铜的浸出率分别快速升高,可达到99%以上。 这主要是由于在一定溶液电位下可将以金属或金属间 化合物形态存在的完全氧化而进入溶液。





从图 5 还可以看出:随着溶液电位的升高,金属 铅和银的浸出率逐渐降低;当溶液电位为 430 mV 时, 金属铅和银的浸出率分别为 3.10%和 2.34%。这一结 果与文献[12]中的测试结果相吻合,而与文献[13]中的 研究结果正好相反。究其原因,这主要是浸出条件不同所致。刘伟峰<sup>[13]</sup>在试验过程中采用液固比为 7.5:1,酸度为 3.5 mol/L 且加有氯化钠溶液,使体系的总金属离子浓度较低,氯离子浓度较高,从而导致 PbCl<sub>2</sub>的溶解度增加。

随着溶液电位的升高,铅阳极泥中的金属银和铅 逐渐被氧化进入溶液或以 AgCl<sub>(s)</sub>和 PbCl<sub>2(s)</sub>的形式沉 淀于浸出渣中,铅阳极泥中的铅在较低的溶液电位下 即被氧化,而铅阳极泥中的金属银则要求较高的溶液 电位才能被氧化,从图 4 也可以看出:当溶液电位为 380 mV 时,浸出渣中已不存在金属铅这一物相;而当 溶液电位为 550 mV 时,浸出渣中还能发现金属银这 一物相。

铅阳极泥中的金属银和铅逐渐被氧化后是进入溶 液还是以 AgCl<sub>(s)</sub>和 PbCl<sub>2(s</sub>)的形式沉淀于浸出渣中,主 要取决于溶液的温度<sup>[14]</sup>、溶液中氯离子浓度和 Sb<sup>3+</sup>浓 度<sup>[15]</sup>等影响因素,这也是决定 AgCl<sub>(s)</sub>和 PbCl<sub>2(s</sub>)溶解度 的影响因素。当溶液中氯离子浓度较低时金属银和铅 逐渐被氧化后大部分是以 AgCl<sub>(s)</sub>和 PbCl<sub>2(s</sub>)的形式沉 淀于浸出渣中;随着溶液中氯离子浓度增加,AgCl<sub>(s)</sub> 和 PbCl<sub>2(s</sub>)溶解度也增大,部分以络合物的形态进入溶 液,最后全部溶解。而当溶液中 Sb<sup>3+</sup>浓度较小时 AgCl<sub>(s)</sub> 和 PbCl<sub>2(s)</sub>溶解度大 随着溶液中 Sb<sup>3+</sup>浓度增加 AgCl<sub>(s)</sub> 和 PbCl<sub>2(s)</sub>溶解度减小;当溶液温度较低时,AgCl<sub>(s)</sub>和 PbCl<sub>2(s)</sub>溶解度小 随着溶液温度和高 AgCl<sub>(s)</sub>和PbCl<sub>2(s)</sub> 溶解度逐渐增大。

在本试验研究条件下,阳极泥中的金属银和铅被 氧化后大部分是以 AgCl<sub>(s)</sub>和 PbCl<sub>2(s)</sub>的形式沉淀于浸 出渣中,有少部分以络合物的形态进入溶液。为提高 银和铅的回收率,应提高溶液中 Sb<sup>3+</sup>浓度,降低溶液 中氯离子浓度,同时,适当降低浸出过程的温度。

## 3 结论

(1) 浸出过程中溶液的电位变化有 3 个阶段:第 1 阶段,溶液的电位缓慢上升;第 2 阶段是水平平台, 溶液的电位变化不大;第 3 阶段,溶液的电位急剧上 升。随着溶液中 Sb<sup>3+</sup>浓度的升高,溶液电位随时间变 化曲线的水平平台逐渐缩短;随着溶液中温度升高, 曲线的水平平台也逐渐缩短。

(2) 溶液电位决定浸出渣的物相,控制溶液电位在 430 mV 以上,浸出渣中主要以 PbCl<sub>2</sub>和 AgCl 存在, 无单一贱金属的峰发现,而控制溶液电位在 380 mV 以下,浸出渣中还有金属锑单一物相。

(3) 在溶液电位为 430 mV 时,金属锑、铋和铜的 浸出率均达到 99%以上,铅和银的浸出率分别为 3.10%和 2.34%。阳极泥中的金属银和铅被氧化后大部 分是以 AgCl<sub>(s</sub>和 PbCl<sub>2(s</sub>)的形式沉淀于浸出渣中,有少 部分以络合物的形态进入溶液,还有部分银以金属态 存在于浸出渣中。

#### 参考文献:

- [1] 丘克强,杨学林,张露露. 高锑铅阳极泥处理新工艺试验研 究[J]. 黄金, 2003, 24(11): 37-39.
   QIU Ke-qiang, YANG Xue-lin, ZHANG Lu-lu. The new treatment technology of antimony-rich lead anode slime[J].Gold, 2003, 24(11): 37-39.
- [2] 杨学林, 丘克强, 张露露, 等. 利用高锑铅阳极泥制备三氧化 二锑的工艺研究[J]. 现代化工, 2004, 24(2): 44-46.
   YANG Xue-lin, QIU Ke-qiang, ZHANG Lu-lu, et al. Preparation of antimony trioxide from antimony-rich lead anode slime[J].
   Modern Chemical Industry, 2004, 24(2): 44-46.
- [3] 张露露,杨学林,丘克强.高锑铅阳极泥真空还原除锑研究
   [J]. 化工进展, 2004, 23(8): 869-873.
   ZHANG Lu-lu, YANG Xue-lin, QIU Ke-qiang. Research on antimony removal from antimony-rich lead anode slime by vacuum reduction[J]. Chemical Industry and Engineering Progress, 2004, 23(8): 869-873.
- [4] 杨学林.高锑铅阳极泥处理新工艺[D].长沙:中南大学冶金
   科学与工程学院, 2004: 30-56.
   YANG Xue-lin. The new treatment technology of antimony-rich lead anode slime[D]. Changsha: School of Metallurgical Science and Engineering, Central South University, 2004: 30-56.
- [5] 聂晓军,陈庆邦,刘如意.高锑低银铅阳极泥湿法提银及综合回收的研究[J]. 广东工学院学报, 1996, 13(4): 51-57. NIE Xiao-jun, CHEN Qing-bang, LIU Ru-yi. Studies on hydrometallurgical recovery of silver and other metals from high-antinomy and low-silver lead anode slimes[J]. Journal of Guangdong University of Technology, 1996, 13(4): 51-57.
- [6] 唐谟堂,唐朝波,杨声海,等.用 AC 法处理高锑低银类铅阳极泥——氯化浸出和干馏的扩大试验[J].中南工业大学学报:自然科学版,2002,33(4):360-363.

TANG Mo-tang, TANG Zhao-bo, YANG Sheng-hai, et al. AC process for treating lead electrolysis refining anodicslime bearing high antimony and lower sliver: Enlarge experiments of chlorination-leaching and dry-distillation[J]. Journal of Central South University of Technology: Natural Science, 2002, 33(4): 360–363.

[7] 夏星,杨天足,刘伟峰.贵锑选择性氯化浸出富集金过程中

49

铅的行为研究[J]. 贵金属, 2008, 29(1): 5-10.

XIA Xing, YANG Tian-zu, LIU Wei-feng. Study on the behavior of lead in the process of selective chlorination leaching of precious metals from base metals in gold-antimony alloy[J]. Precious Metals, 2008, 29(1): 5–10.

[8] 张关录. Cu-Ni 合金氯化浸出富集贵金属[J]. 贵金属, 2000, 21(2): 20-25.

ZHANG Guan-lu. Concentration of precious metals from copper-nikel alloy by chlorination leaching[J]. Precious Metals, 2000, 21(2): 20–25.

 [9] 林宏义. 铅阳极泥湿法处理新工艺研究[D]. 长沙: 中南大学 冶金科学与工程学院, 2004: 11-33.
 LIN Hong-yi. The new hydrometallurgical process of lead anode

slime[D]. Changsha: School of Metallurgical Science and Engineering, Central South University, 2004: 11–33.

[10] 左新田. 铅阳极泥处理新工艺及超细银粉的制备[D]. 长沙: 中南大学冶金科学与工程学院, 2004: 13-30.

ZUO Xin-tian. The new treatment process of lead anode slime and preparation of ultra-fine power[D]. Changsha: School of Metallurgical Science and Engineering, Central South University, 2004: 13–30.

[11] 谢斌,胡绪铭. 高砷铅泥控制电位氯化浸出金银[J]. 贵金属, 1995,16(1):6-11.

XIE Bin, HU Xu-ming. Study of a process of leaching high arsenic lead anode slime using chloridization under controlled electronic potential[J]. Precious Metals, 1995, 16(1): 6–11.

[12] 刘云霞. PbCl<sub>2</sub> 在不同盐酸浓度、Sb<sup>3+</sup>浓度和温度条件下溶解 度的研究[J]. 稀有金属, 2000, 24(4): 270-272. LIU Yun-xia. Study on  $PbCl_2$  solubility under different conditions of HCl concentration,  $Sb^{3+}$  concentration and temperature[J]. Chinese Journal of Rare Metals, 2000, 24(4): 270–272.

- [13] 刘伟峰. 控电位选择性氯化分离贵锑中贵贱金属的工艺研究
  [D]. 长沙: 中南大学冶金科学与工程学院, 2005.
  LIU Wei-feng. Study on the process of selective chlorination leaching of precious metals from base metals in gold-antimony alloy[D]. Changsha: School of Metallurgical Science and Engineering, Central South University, 2005.
- [14] CHEN Jin-zhong, CAO Hua-zhen, LI Bo. Thermodynamic analysis of separating lead and antimony in chloride system[J]. Transactions of Nonferrous Metals Society of China, 2009, 19(3): 730–734.
- [15] 陈进中,曹华珍,郑国渠.高锑低银类铅阳极泥制备五氯化
  锑新工艺[J].中国有色金属学报,2008,18(11):2094-2099.
  CHEN Jin-zhong, CAO Hua-zhen, ZHENG Guo-qu. Novel technology for preparation of SbCl<sub>5</sub> from lead anode slime with high antimony and low silver content[J]. The Chinese Journal of Nonferrous Metals, 2008, 18(11): 2094-2099.
- [16] 支波. 高锑铅阳极泥制备五氯化锑及其水解过程的研究[D]. 杭州:浙江工业大学化学工程与材料学院, 2006: 25-42.
  ZHI Bo. The preparation of antimony pentachloride from antimony-rich lead anode slime and its process of hydrolysis[D].
  Hangzhou: College of Chemical Engineering and Materials, Zhejiang University of Technology, 2006: 25-42.

(编辑 赵俊)