液体阴极法回收盐渣中钚离子的模拟实验

唐洪彬,李 迅,林如山,何 辉,叶国安*

中国原子能科学研究院 放射化学研究所,北京 102413

摘要:采用液体阴极法电解 NaCl-KCl-CeCl₃ 熔盐,回收熔盐中的铈离子以模拟高温化学工艺废盐渣中钚离子 的回收。研究了初始 CeCl₃ 浓度、温度、阴极电流密度对电解指标的影响,确定了初始 CeCl₃ 质量分数为5%、 温度 750 ℃、阴极电流密度 0.10 A/cm² 时,熔盐对 Ce 的净化系数可达 130,盐渣中残留的 CeCl₃ 质量分数可 降低到 0.04%以下。实验证实了液体阴极法有望应用于废盐渣中钚离子的回收。

关键词:液体阴极;电解;钚;铈;高温化学

中图分类号:TL291;TQ151.9 文献标志码:A 文章编号:0253-9950(2017)06-0409-04 doi:10.7538/hhx.2017.39.06.0409

Simulation Experiment on Recovering Plutonium Ion From Pyrochemical Salt Residues by Liquid Cathod Method

TANG Hong-bin, LI Xun, LIN Ru-shan, HE Hui, YE Guo-an*

China Institute of Atomic Energy, P. O. Box 275(26), Beijing 102413, China

Abstract: The liquid cathod method was used for recovering cerium ion from NaCl-KCl-CeCl₃ molten salt, as simulation experiment of recovering plutonium ion from pyrochemical salt residues. The effects of the initial mass fraction of CeCl₃, temperature and cathod current density (D_k) on the electrolytic index were studied. The optimum technological conditions were determined. At CeCl₃ initial mass fraction 5%, electrolytic temperature 750 °C and $D_k = 0.10 \text{ A/cm}^2$, the decontamination coefficient is above 130, and the mass fraction of CeCl₃ in residues is below 0.04%. The results confirm that the liquid cathod method is expected to be used for recovering plutonium ion from pyrochemical salt residues. Key words: liquid cathod; electrolysis; plutonium; cerium; pyrochemical

(环的高温化学工艺(如电解精炼、熔盐萃取等) 均会产生大量的含钚盐渣。美国是开展钚的高温 化学工艺研究和应用最早的国家,据报道^[1-2],洛斯 阿拉莫斯国家实验室(LANL)在地下室中存放超 过100 批次的熔盐萃取盐渣,其中含有约12 kg 钚;而洛基弗拉茲环境技术场(RFETS)的库存量更 大,约有16t的高温化学盐渣。这些放射性盐渣中 的钚大多以离子状态存在,其长期存放既不经济又 不安全,所以对其中的钚进行回收是一项必要的任 务。近年来,国内在钚的高温化学工艺研究方面也 开展了相关工作,已产生了部分含钚盐渣,而且随 着研究的深入和规模的扩大,产生的盐渣数量将越

收稿日期:2016-03-30;修订日期:2017-09-28

作者简介:唐洪彬(1977—),男,四川资中人,博士研究生,研究员,核燃料循环与材料专业,E-mail: thb77@tom.com

^{*}通信联系人:叶国安(1964—),男,安徽南陵人,博士,研究员,从事核燃料循环等工作,E-mail: yeguoan@ciae.ac.cn

来越多,同样面临后续处理的问题。

对于含钚盐渣的处理,目前主要有水法工艺 和干法工艺两种途径。水法工艺存在工艺流程 长、化学反应过程复杂、放射性废液量较大等一系 列问题^[3-5];而干法工艺多以活泼金属作还原剂, 将盐渣中的钚离子还原成金属进行回收,相比而 言,虽然解决了水法工艺中的问题,但也存在金属 与盐渣分离困难、实验过程难以控制等问题^[6-8]。

在乏燃料干法后处理研究领域中,将熔盐电 解技术应用于锕系元素的分离经常见诸报 道^[9-11],其中利用液体金属镉阴极(LCC)的电解 技术从熔盐中回收铀和超铀元素的工作,对于本 研究有很好的借鉴意义。相比固体阴极而言,液 体阴极具有良好的去极化作用,金属析出更容易, 电流效率更高^[12-13]。一旦析出金属与液体阴极材 料形成合金,液体阴极还能起到萃取剂的作用,防 止析出金属在熔盐中的溶解损失。

考虑到放射性实验的难度和风险,在初期研究阶段,拟采用铈作为钚的模拟料,以 CeCl₃ 代替 PuCl₃,开展以 NaCl-KCl 为基体的氯化物盐渣中 钚离子回收的模拟实验研究。液体阴极材料选用 熔点较低、相对安全的锡代替高温下容易挥发、毒 性较大的镉,后续可利用锡氯化物沸点较低、容易 升华的特点,采用先氯化再升华的方式除去。

1 实验部分

1.1 主要试剂和仪器

金属锡粒(化学纯,纯度为 99.9%), NaCl、 KCl(优级纯),无水 CeCl₃(分析纯,纯度为 99.99%),以上试剂均为国药集团生产。

DH1715A-5型双路稳压稳流电源,北京大华无 线电仪器厂;Lamda950型紫外-可见分光光度计,美 国 Perkin Elemer 公司;S-4800型冷场发射扫描电子 显微镜 & 能谱仪(SEM-EDS),日本 Hitach 公司。

1.2 实验方法

按比例配制模拟混合盐 NaCl-KCl-CeCl₃,其中 NaCl和KCl为等摩尔比,CeCl₃质量分数为2%~ 10%。混合盐在流动氩气保护下的石英管式炉中 预熔,熔化温度为850℃,保温20min。此过程中 严格控制气氛条件,防止CeCl₃水解生成CeO₂,预 熔后的盐锭颜色呈整体均匀的白色方可使用。

将一定质量的阴极材料(金属锡粒)装入刚玉 坩埚底部,之后装入预熔的混合盐,放入氩气气氛 保护条件下加热至熔化。在设定温度下恒温1h 后,插入电极。阳极选用 ø4 mm×500 mm 的石墨 棒,悬置在熔盐中,液体阴极连接选用外套绝缘陶 瓷管的钼丝,顶端露出的钼丝插入到液体阴极中, 阴极面积与坩埚内径尺寸一致,约为16 cm²。电极 外部通过连接导线分别连通电源的正负极,电源采 用 DH1715A-5 型双路稳压稳流电源。电解过程采 用恒电流电解,电解过程示意图示于图1。当通电 量达到一定值时,停止电解,提起电极。对熔盐进 行高温液态取样,用于后续分析,根据实验前后盐 中铈含量变化,计算净化系数。高温液态取样的目 的是保证样品的代表性,因为熔融状态的盐成分均 匀性较好。整个电解和取样过程均在氩气保护的 环境中完成,避免环境中水和氧的影响。熔盐样品 分析方法采用分光光度法,利用偶氮胂Ⅲ作显色 剂,分析其中的 Ce³⁺ 含量,推导计算出 CeCl₃ 的含 量。阴极产物样品分析采用 SEM-EDS 分析其中 的元素组成。





实验中阴极锡量一般约为135g,阴极面积约20 cm²,熔盐总投入量约150g。

2 结果与讨论

在实际通入电量与还原全部 Ce³⁺ 所需理论电量比均为1的情况下,实验考察了熔盐中 CeCl₃ 初始浓度、电解温度和阴极电流密度等因素对电解指标的影响。实验工艺条件和结果列于表 1。

2.1 熔盐中 CeCl₃ 初始浓度的影响

表1实验1—3考察的是CeCl₃初始浓度对 电解指标的影响,表1结果表明:在 $w_0 = 2\% \sim$ 10%CeCl₃浓度范围内,该工艺均可以有效降低初 始物料中的CeCl₃浓度,且在其它工艺条件相同的 情况下,初始物料中CeCl₃浓度越低,电解后盐渣 中的CeCl₃浓度也越低,两者存在正向相关性。根 据电流效率和净化系数的计算公式可知,CeCl₃初

		Table	e 1 Process condi	itions and resul	ts of experiment	s				
☆ 必	$\sim (C - C) / \ell /$	由綱泪座/℃	阴极电流密度/	实际电量/	$\sim (C_2 C_1) / \ell$	由 法 渤 索 1) / 1/ · · · · · · · · · · · · · · · · ·	北海北 至粉2))		
头短	w_0 (CeCl ₃) / γ_0	电肝温度/し	$(A \cdot cm^{-2})$	理论电量比	$w_t(\operatorname{CeCl}_3)/\gamma_0$	电弧效举"/70	益伊化杀奴"			
1	10	850	0.10	1	0.094	99.06	106			
2	5	850	0.10	1	0.064	98.72	78			
3	2	850	0.10	1	0.044	97.80	45			
4	5	800	0.10	1	0.067	98.66	75			
5	5	750	0.10	1	0.038	99.24	131			
6	5	700	0.10	1	0.052	98.96	96			
7	5	750	0.15	1	0.047	99.06	106			

表 1 实验工艺条件和结果 Table 1 Process conditions and results of experime

注:1) 电流效率= $[1 - w_t(CeCl_3)/w_0(CeCl_3)] \times 100\%$;2) 盐净化系数= $w_0(CeCl_3)/w_t(CeCl_3)$

始浓度对计算结果的影响很大,因此该组实验中电 流效率和净化系数不应作为评判依据。

2.2 温度的影响

氯化物熔盐的熔点约 650 ℃,高温实验温度 通常超过熔盐熔点 50 ℃以上,因此进行了 700~ 850 ℃内(表1中实验2、4—6)温度对实验结果的 影响实验。表1结果表明:温度从 850 ℃降低到 700 ℃,电流效率均较高,介于 98.66%~99.24% 之间,受温度的影响不显著;熔盐的净化系数随着 温度的变化也没有呈现出明显的规律性变化。

温度对电流效率的影响是通过电解质粘度和 表面张力间接发挥作用的。通常情况下,温度过 低电解质粘度增大,流动性变差,影响电解过程中 的传质过程,降低电流效率。本工作未出现以上 现象,可能是由于在 700~850 ℃的温度范围内, 温度的变化对熔盐粘度和传质过程的影响并不明 显,造成了结果对温度的不敏感。不过,可以肯定 的一点是温度较高,电解质挥发会更加严重,这一 点从实验现象中的挥发物数量可以看出,同时能 耗也会相应增加。因此,在后续实验中选择将温 度设定在了较低的 750 ℃。

2.3 阴极电流密度的影响

选定实验温度为750 ℃,初始物料中CeCl₃质

量分数为5%时,进行了阴极电流密度对净化系数的影响研究(表1中实验5和7),结果表明: 阴极电流密度在0.10~0.15 A/cm²时,熔盐对 Ce的净化系数均大于100,电流效率均大于 99%,能够有效地实现盐渣中Ce离子的回收。 本研究中限于电源所能提供的最大电流为3A, 故阴极电流密度最大设定在0.15 A/cm²。从结 果来看,在所选的阴极电流密度范围内有利于 金属Ce的析出。

2.4 阴极产物的成分分析

各次实验的阴极产物中均有夹层出现,不同 的是 CeCl₃ 初始浓度低的实验中夹层较薄,如 图 2所示(表1中实验7阴极产物)。对阴极产物 整体称量,发现其质量相对于 Sn 投入量有所增 加,分离去除夹层部分后,阴极质量明显减少,说 明夹层部分为 Sn-Ce 合金。根据 Sn-Ce 的二元合 金相图推断,随着 Ce 含量的增加,合金熔点会逐 渐升高,在 Ce 质量分数达到约 28%时,会生成熔 点1162 ℃的金属间化合物 CeSn₃。

利用 SEM-EDS,对夹层部分进行成分分析, 分析结果示于表 2 和图 3。从表 2 和图 3 可看 出,Sn 和 Ce 的原子百分比分别为 17.99%、 5.93%,恰好与CeSn₃中两种元素比例一致。其



图 2 电解后的表 1 中实验 7 的 Sn 阴极照片 Fig. 2 Photographs of Sn cathode (No. 7 of Table 1) after electrolysis experiment

中还有少量的 Na 和 Cl,原子百分比接近 1:1,有 可能是熔盐的粘附所造成的污染。

表 2 夹层部分成分分析结果

Table 2	Composition analysis results of interlayer		
元素	w/%	原子百分比/%	
0	21.85	60.14	
Na	3.72	7.12	
Cl	7.10	8.82	
Sn	48.47	17.99	
Ce	18.86	5.93	
总量	100.00	100.00	



图 3 夹层部分能谱分析谱图 Fig. 3 EDS spectrogram of interlayer

由于 CeSn₃ 的熔点较高,会在液体 Sn 阴极 表面形成固体电极壳,使得液体阴极的去极化作 用消失,理论上会降低电流效率,所以应该避免 CeSn₃ 的生成。这就需要加速析出的 Ce 向液体 阴极深处扩散,较好的办法是引入机械搅拌。不 过从目前实验结果来看,高熔点金属间化合物夹 层对电流效率和净化系数的影响尚不明显,这可 能与熔盐中初始 CeCl₃ 浓度相对较低有关。

3 结 论

研究了以液体 Sn 阴极电解 NaCl-KCl-CeCl₃ 熔盐回收 Ce 金属的工艺,确定了初始 CeCl₃ 浓 度、电解温度、阴极电流密度等因素对电流效率和 净化系数的影响。在初始 CeCl₃ 质量分数为 5%、温度750 ℃、阴极电流密度 0.10 A/cm² 时, 净化系数可达 130 以上,盐渣中残留的 CeCl₃ 质 量分数可降低到 0.04%以下。模拟实验表明,液 体阴极法有望应用于含钚高温化学盐渣中钚离子 的回收。

参考文献:

- [1] Clifton D G. Materials science and technology (MST) division nuclear materials process technology group (MST-12) chemical process research and development report[R]. US: Los Alamos National Laboratory, 1984.
- [2] Eberlein S J, Johnson M L. Characterization and processing of pyrochemical salts[C]//WM'99 Conference, February 28-March 4, 1999, Tucson, USA.
- [3] Avens L R, Clifton D G, Vigil A R. Actinide recovery from pyrochemical residues [R]. US: Los Alamos National Laboratory, 1985.
- [4] Miner F J. Chemistry research and development annual progress report Nov. 1, 1979 to Oct. 31, 1980[R]. US: Rockwell International, Atomics International Division, 1981.
- [5] Proctor S G. Cation exchange process for molten salt extraction residues [R]. US: Dow Chemical, Rocky Flats Division, 1975.
- [6] Fife K W, West M H. Pyrochemical investigations into recovering plutonium from Americium extraction salt residues[R]. US: Los Alamos National Laboratory, 1987.
- [7] Nance R L, Yarbro S L. Precipitation process for Pu-Am recovery from MSE salts[C] // Poster Presented at the 10th Actinide Separations Workshop, May 12-14, 1986, Los Alamos, New Mexico.
- [8] Fife K W, West M H, Nance R L, et al. An integrated pyrochemical aqueous procedure for recovering plutonium from spent MSE salts[C]// Poster Presented at the 10th Actinide Separations Workshop, May 12-14, 1986, Los Alamos, New Mexico.
- [9] Ahn D H. Development of the electrowinning system for TRU recovery in Korea[C] // The 9th Joint Workshop Between China and Korea on Nuclear Waste Management and Nuclear Fuel Cycle, Jule 10-12, 2010, Qingdao, China.
- [10] 韦悦周. 国外核燃料后处理化学分离技术的研究进 展及考察[J]. 化学进展,2011,23(7):1272-1288.
- [11] 刘学刚. 乏燃料干法后处理技术研究进展[J]. 核化 学与放射化学,2009,31(增刊):35-44.
- [12] 杜森林,赵敏寿,唐定骧.稀土在氯化物熔盐中液体 铝阴极上的去极化作用[J].应用化学,1987,4(2): 65-67.
- [13] 赵敏寿,赵奇金,唐定骧.熔融氯化物中钕和钇在液体阴极上析出电位的研究[J].中国稀土学报,1983, 1(2):41-46.