

有机萃取剂的研究(XIV)

N-235对硫酸铀酰的萃取性能

袁承业 盛志初 常广訓 李金龄

(中国科学院有机化学研究所)

在铀的水冶工业中,胺型萃取剂不仅对铀具有較高的萃取效率,而且在多种杂质金属元素存在下对铀的萃取选择性也較高,輻照稳定性也良好,因此它們的研究与应用受到广泛的重視。文献及专利資料报导的胺型萃取剂的品种甚多,如1962年10月在美国召开的萃取化学會議上提出的常用胺型萃取剂达40种^[1]。

本文报导了一种新的胺型萃取剂N-235在硫酸体系中对铀的萃取及反萃取性能,測定了它对鉄、銅、鋁、鉭的萃取率。为了說明N-235的实际使用意义,还研究了它在矿石浸出液中的萃取性能。此外,将N-235对铀的萃取性能及萃取选择性与一种研究得較广的高效胺型萃取剂三辛胺作了比較。

N-235系利用国产工业原料制得的脂肪族叔胺型萃取剂^[2],它的制备方法、化学組成及萃取铀的机理将由另文报导。

一、实验部分*

試剂和方法

(1) 三辛胺 由本实验室合成^[3]。

(2) 稀释剂 煤油、苯、二甲苯及正己烷的規格及处理方法見文献[4]。

(3) 添加剂 1-甲基庚醇(石灰处理后分馏,沸点为177℃,碘值为4.08,碳基含量为22.2%)、正己醇及2-乙基己醇均系分析純試剂。混合醇为市售高碳(C₁₁—C₁₆)混合脂肪醇。二(2-乙基己基)磷酸系本实验室合成,其中一元酸含量>95%,二元酸含量为1%左右。

(4) 硫酸铀酰溶液(铀溶液) 一般铀浓度为1克/升,总硫酸根浓度为1M,pH为1。恒定酸度、不同硫酸根浓度及恒定硫酸根浓度、不同酸度的铀溶液配制法參看文献[4]。

(5) 铀矿浸出液(浸出液) 每升浸出液含U 1.020克;Fe 3.160克;Al 0.573克;Mo 0.005克;SiO₂ 0.548克;SO₄²⁻ 29.250克;PO₄³⁻ 0.650克;F⁻ 0.310克;NO₃⁻ 0.450克。

(6) 鉄、銅、鋁、鉭盐溶液 配制方法見文献[4],金属分析法見文献[5]。

(7) 分配系数的測定及萃取率的計算 參看文献[4]。

(8) 铀的含量測定 硫酸铀酰溶液分配后的铀含量測定法參看文献[4]。铀矿石浸出液分配后,常量铀系用沙哈洛夫方法測定,微量铀則采用目测固体熒光法測定。

(9) 紙上反相分配色层 先按下列方法制成层析用紙条: 将Whatman 1号滤紙裁成1.5×24厘米,以0.1M萃取剂苯液均匀涂于紙上,过量稀释剂在室温涼干除尽,复以称重法测得每平方厘米滤紙含(3.0±0.2)×10⁻⁵克分子萃取剂。层析操作方法如下: 用毛細管吸取金属溶液一滴(金属浓度均为1毫克/毫升,铀系0.5M硝酸液,鉄系1M硝酸液,銅系0.2M硫酸

* 赵三妹参加部份工作。

液, 鋁系 0.1M 硝酸液, 銀系氯酸鉻水溶液)置於已涂萃取劑紙條一端 2 厘米處, 其他操作方法參看文獻[5]。

二、結果與討論

1. 物理化學常數

我們測得了 N-235 的基本物理化學常數, 并與三辛胺進行比較, 結果見表 1。

表 1 N-235 的物理化學常數

項 目	N-235		三辛胺	
沸點, °C(毫米)	180—230(3)		180—202(3)	
比重(ρ_4°)	0.8153		0.8121	
折光率 n_D^{20}	1.4525		1.4499	
叔胺含量, %	>98		99.85	
粘度 η^{25} , 厘泊	10.4		8.41	
表面張力 $\gamma(25^{\circ}\text{C})$, 达因/厘米	28.2		27.8	
介電常數 $\epsilon(20^{\circ}\text{C})$	2.44		2.25	
溶解度(25°C), 克/升水	<0.01		<0.01	
凝固點, °C	-64°		-45°	
閃點, °C	189°		188°	
燃點, °C	226°		226°	
紅外吸收光譜, 厘米 $^{-1}$	2960 1480 1100 2850 1380 760 2790 1300 740 1650 1150		2950 1380 2850 1100 2800 770 1460 730	

N-235 的主要物理化學常數與三辛胺非常接近。從沸點、粘度及凝固點的數據可以看出, N-235 的分子量稍高於三辛胺。產物的叔胺含量及紅外吸收光譜說明, N-235 的主要成份雖含 98% 以上的叔胺, 但還含有一些取代酰胺。

2. 對鈾的萃取性能

(1) 稀釋劑及添加劑性質的影響 研究了不同性質的稀釋劑, 如苯、二甲苯(芳香族烴)、正己烷與煤油(脂肪族烴)對 N-235 萃取鈾性能的影響, 并與三辛胺進行了比較, 結果見表 2。

表 2 N-235 在不同稀釋劑中萃取鈾的性能

萃取條件: 水相——[U]為 1 克/升, $\Sigma[\text{SO}_4^{2-}]$ 為 1M, pH 為 1; 有機相——[萃取劑]為 0.1M; 相比(有機相/水相)為 1:2; 溫度為 $25 \pm 0.5^{\circ}\text{C}$ 。

稀釋劑	N-235		三辛胺	
	分配現象	鈾分配系數	分配現象	鈾分配系數
苯	相分離良好	214	相分離良好	219
二甲苯	相分離良好	186	相分離良好	193
正己烷	相分離良好	154	相分離良好	137
煤油	出現第三相	47.1	出現第三相	32.1

從表 2 可以看出: N-235 在芳香族烴中比在脂肪族烴中萃取鈾的分配系數要高; 在以煤油為稀釋劑時, 分配過程中出現第三相, 萃取鈾的分配系數顯著下降。叔胺類化合物從硫酸體系

中萃取鈾时第三相的出現是与叔胺硫酸盐在有机相中的溶解度有关，一般可借添加剂的加入得到改善。因此，我們研究了N-235以煤油为稀释剂时，添加剂的性质对萃取鈾的性能的影响(見表3)。

表3 不同添加剂对N-235萃取鈾的性能的影响

萃取条件：水相——[U]为1克/升，浸出液，pH为1.3；有机相——[萃取剂]为0.1M，煤油稀释；相比(有机相/水相)为1:5；室温。

添 加 剂			分配现象	萃取率,%
名 称	结 构 式	用 量, %		
不加添加剂	—	—	出现第三相	94.0
正己醇	CH ₃ CH ₂ CH ₂ CH ₂ CH ₂ CH ₂ OH	5	相分离良好	87.8
2-乙基己醇	C ₆ H ₅ CH(C ₂ H ₅)CH ₂ OH	5	相分离良好	85.2
1-甲基庚醇	C ₆ H ₁₃ CH(CH ₃)OH	5	相分离良好	93.8
混合醇	C ₁₁ -C ₁₆ 脂肪醇	5	相分离良好	88.2
二(2-乙基)己基磷酸	[C ₆ H ₅ CH(C ₂ H ₅)CH ₂ O] ₂ P(O)OH	1	相分离良好	94.0

表4 甲庚醇的用量对N-235萃取鈾的分配系数的影响

萃取条件：水相——[U]为1克/升，铀溶液或浸出液；有机相——[萃取剂]为0.1M，稀释剂为煤油+醇；水相是铀溶液时相比(有机相/水相)为1:2，水相是浸出液时相比(有机相/水相)为1:5。

分配系数 萃取剂, 水相	甲庚醇,% (V/V)								
	0	1.0	1.5	2.0	3.0	4.0	5.0	6.0	8.0
N-235, 铀溶液	47.1	108	113	99.6	87.8	64.1	43.5	29.5	15.3
三辛胺, 铀溶液	32.1	91.2	98.8	95.6	80.1	57.9	48.7	25.9	14.4
N-235, 浸出液	80	180	—	180	120	100	76	70	46

由此可見，醇类的加入对消除N-235萃取过程中的第三相是有帮助的。添加剂醇的结构对萃取效率有影响，加入仲醇(1-甲基庚醇简称甲庚醇)对铀的萃取率影响不大，而伯醇则有显著的抑制作用；混合脂肪醇系伯醇与仲醇的混合物，故用它为添加剂时，铀的萃取率介于两者之间。二烷基磷酸酯的加入虽也有助于N-235萃取过程中的相分离，但酸性磷酸酯的萃取选择性較差，用它作添加剂时，对萃取分离效果是不利的。甲庚醇是合成纤维工业中未經充分利用的副产品，来源丰富，因此我們着重研究了这个添加剂的用量对N-235萃取铀的分配系数的影响(見表4)。萃取試驗是在純铀溶液及矿石浸出液中分別进行的。

表4及图1的数据說明，尽管水相組成及萃取条件不同，添加剂甲庚醇的用量对N-235萃取铀的影响是相同的，当甲庚醇用量为1.5%时，铀分配系数最大，此后，随着甲庚醇用量的增加，分配系数急驟下降。我們認為，上述現象可用醇与萃合物及萃取剂的相互作用来

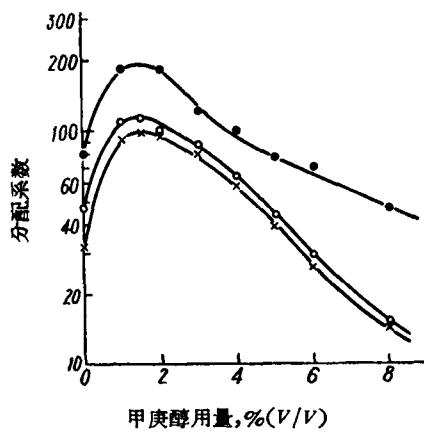


图1 甲庚醇用量对N-235萃取铀的分配系数的影响
 ○——N-235(铀溶液);
 ×——三辛胺(铀溶液);
 ●——N-235(浸出液).

表 5 N-235 在不同硫酸根浓度时萃取铀的分配系数

萃取条件: 水相——[U]为1克/升, $\Sigma[\text{SO}_4^{2-}]$ 为0.1—1.5M, pH为1; 有机相——[萃取剂]为0.1M, 稀释剂为煤油+2% 甲庚醇; 相比(有机相/水相)为1:2; 温度为25±0.5°C。

分配系数 萃取剂	硫酸根浓度, M	0.10	0.20	0.50	1.00	1.20	1.50
N-235		1310	1333	250	99.6	72.0	211
三辛胺		1310	1333	216	95.6	68.4	179

解释: 在醇的含量较低时(<1.5%), 有助于萃合物在有机相中的溶解, 故铀的分配系数较高,

当醇的含量继续增大时, 由于醇与叔胺的相互作用(氢键效应), 有效萃取剂的浓度降低, 故铀的分配系数显著下降。仲胺型萃取剂虽其本身要发生缔合, 但添加剂醇的存在能破坏这类缔合, 故有利于萃取^[4]。在胺类化合物的萃取过程中, 添加剂的影响也可能与胺盐的溶解度有关。

在我們所研究的条件下, N-235 萃取铀的行为与三辛胺极相似, 就对铀的萃取效率而言, N-235 略高于三辛胺。

(2) 水相硫酸根浓度对铀的分配系数的影响

测得了 N-235 在水相恒定酸度、不同硫酸根浓度时萃取铀的分配系数, 并与三辛胺进行比较(表 5, 图 2)。

由此可见, 随着水相硫酸根浓度的增高, N-235 萃取铀的分配系数显著降低, 这可能是由于硫酸及硫酸铀酰络合离子对胺的竞争效应所致, 与三辛胺

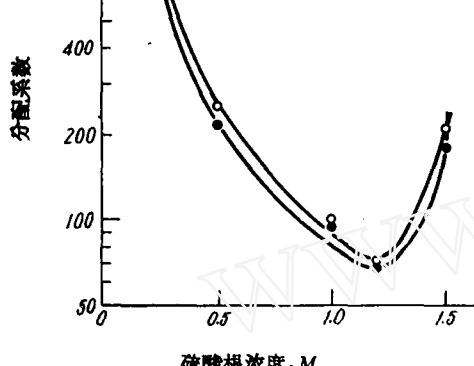


图 2 硫酸根浓度对铀分配系数的影响
 ○——N-235(铀溶液);
 ●——三辛胺(铀溶液)。

的萃取行为极相似。

(3) 水相酸度对铀分配系数的影响 研究了在硫酸根浓度恒定时水相酸度对 N-235 萃取铀的分配系数的影响, 结果见表 6 与图 3。

表 6 N-235 在不同水相酸度时萃取铀的分配系数

萃取条件: 水相——[U]为1克/升, $\Sigma[\text{SO}_4^{2-}]$ 为0.5M, pH为0.8—2.2; 有机相——[萃取剂]为0.1M, 稀释剂为煤油+2% 甲庚醇; 相比(有机相/水相)为1:2; 温度为25±0.5°C。

分配系数 萃取剂	pH	0.8	1.0	1.42	1.6	1.8	2.0	2.2
N-235		196	243	396	410	346	85.7	134
三辛胺		182	206	383	380	325	78.3	137

从实验结果(表 6, 图 3)可以看出, 水相酸度的变化对 N-235 萃取铀有显著的影响, 这类影响与三辛胺相似。当水相酸度在 pH 为 0.8—1.6 的范围内, 由于叔胺以 R_3NH^+ 的形式存在, 使叔胺硫酸盐 $(\text{R}_3\text{NH})_2\text{SO}_4$ 的浓度递增, 有利于萃取, 故铀的分配系数随 pH 值的增大而提高。当

水相酸度 $\text{pH} > 1.6$ 时, 由于 H^+ 与部分 SO_4^{2-} 结合成 HSO_4^- 从而降低了实际 SO_4^{2-} 浓度, 即使 $(\text{R}_3\text{NH})_2\text{SO}_4$ 及 $\text{UO}_2(\text{SO}_4)_n^{(n-2n)}$ 的浓度递减, 不利于萃取, 故铀的分配系数随 pH 值的增大而急骤下降。但当 pH 值为 2.2 时, 铼的分配系数又有上升, 这种现象难以解释。美国国立橡树岭实验室在研究三辛胺从合成浸出液中萃取铀的性能时也有类似记载, 但对影响原因未作阐明^[6]。

我们还研究了浸出液酸度的变化对 N-235 萃取铀的分配系数的影响, 结果见表 7 与图 3。

由于表 6 与表 7 的实验条件 (水相组成及相比) 不同, 它们的数据不能直接比较, 但水相酸度对 N-235 萃取铀的分配系数影响的趋势还是相似的,

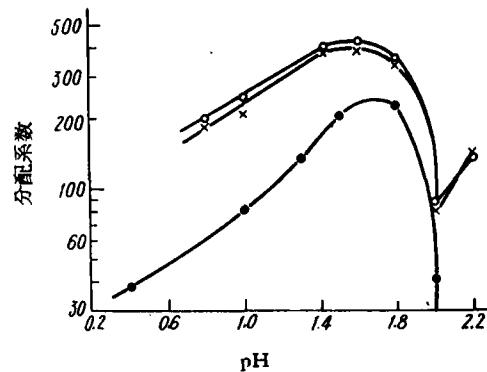


图 3 水相酸度对铀的分配系数的影响

- N-235 (铀溶液);
- ×——三辛胺(铀溶液);
- N-235 (浸出液).

表 7 当浸出液酸度不同时, N-235 萃取铀的分配系数

萃取条件: 水相——[U]为 1 克/升, 浸出液, pH 为 0.4—2.5; 有机相——[萃取剂]为 0.1M, 稀释剂为煤油 + 2% 甲庚醇; 相比(有机相/水相)为 1:5; 平衡 2 分钟; 密闭。

分配系数 \ pH	0.4	1.0	1.3	1.5	1.8	2.0	2.5
萃取剂							
N-235	38	80	130	200	220	40	7

在浸出液的浓度 pH 为 0.4—1.8 范围内, 铼分配系数随 pH 值增大而上升几乎成直线关系, $\text{pH} > 1.8$ 时, 分配系数急骤下降, 而在 pH 为 2.5 时, 由于在分配平衡过程中出现乳化, 故铀的分配系数特低。因此, 根据分配系数及相分离情况来考虑, N-235 从硫酸系统中萃取铀时, 水相酸度控制在 pH 为 1.0—1.5 时较为合适。

(4) 水相铀浓度对铀分配系数的影响 测得了 N-235 在不同水相铀浓度时萃取铀的分配系数, 并与三辛胺进行比较, 结果见表 8。

表 8 N-235 在不同水相铀浓度时萃取铀的分配系数

萃取条件: 水相——[U]为 0.2—2.0 克/升, $\Sigma[\text{SO}_4^{2-}]$ 为 1M, pH 为 1; 有机相——[萃取剂]为 0.1M, 稀释剂为煤油 + 2% 甲庚醇; 相比(有机相/水相)为 1:2; 温度为 $25 \pm 0.5^\circ\text{C}$ 。

分配系数 \ 铼浓度, 克/升	0.2	0.5	1.0	2.0
萃取剂				
N-235	151	137	99.6	45.8
三辛胺	140	130	95.6	43.4

实验结果说明, 随着水相铀浓度的增加, N-235 萃取铀的分配系数逐渐下降, 但由于这类叔胺型萃取剂对铀的萃取效率较高, 铼的饱和容量较大, 故在水相铀浓度达 2 克/升时, N-235 萃取铀的分配系数仍达 45.8, 以萃取率计算, 高达 96% 以上。

水相铀浓度对 N-235 与三辛胺的萃取影响极相似, 在相同条件下, 后者萃取铀的分配系

数要略低于前者。

(5) 萃取剂浓度对铀分配系数的影响 为了研究 N-235 的合理使用条件, 研究了这个萃取剂在不同浓度时萃取铀的分配系数, 结果见表 9。

表 9 N-235 在不同浓度时萃取铀的分配系数

萃取条件: 水相——[U]为 1 克/升, $\Sigma[\text{SO}_4^{2-}]$ 为 1M, pH 为 1; 有机相——[萃取剂]为 0.01—0.1M, 稀释剂为煤油+2%甲庚醇; 相比(有机相/水相)为 1:2; 温度为 $25 \pm 0.5^\circ\text{C}$.

分配系数	萃取剂浓度, M	0.01	0.02	0.05	0.1
N-235		0.52	1.38	16.2	99.6
三辛胺		0.51	1.22	16.4	95.6

由此可見, 在实验条件下, N-235 萃取铀的分配系数是随它的克分子浓度降低而减小。当 N-235 的浓度由 0.1M 降至 0.01M 时, 萃取铀的分配系数由 99.6 降低至 0.52, 相当于萃取率由 98% 下降至 20%, 这显然是由于萃取剂的含量已不能满足与硫酸铀酰组成络合物所必需的克分子比例所致。

N-235 与三辛胺的萃取行为极相似。

此外, 我们还研究了 N-235 在较高浓度时的萃取性能(表 10)。

表 10 N-235 在较高浓度时的萃取性能

萃取条件: 水相——[U]为 1 克/升, 浸出液, pH 为 1.3; 有机相——[萃取剂]为 0.1—0.5M, 稀释剂为煤油+2%甲庚醇; 相比(有机相/水相)为 1:5; 平衡 2 分钟; 室温。

N-235 总浓度, M	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5
N-235 自由浓度, M	0.02	0.04	0.06	0.15	0.25
铀分配系数	76	242	360	950	1530
分层时间, 分	1.5	→*	→	→	8

* → 表示逐渐向右边的数据靠近。

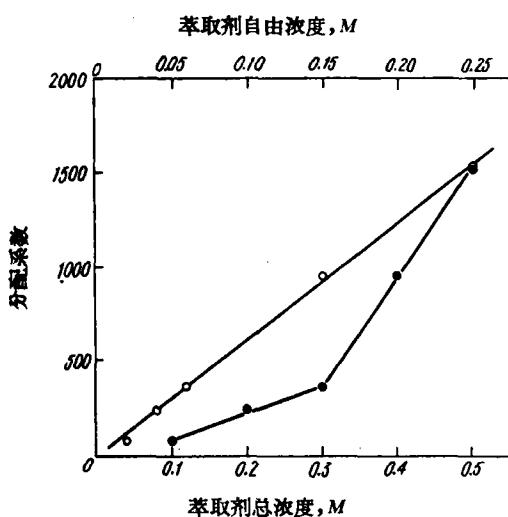


图 4 萃取剂浓度对铀分配系数的影响
●——N-235 总浓度; ○——N-235 自由浓度。

我們发现, 在萃取剂的饱和浓度($>0.1\text{M}$)范围内, 铼分配系数仍然随着萃取剂浓度的增高而上升, 但无一定规律, 而以铀分配系数与萃取剂的自由浓度(萃取剂总浓度减去与铀络合所需的萃取剂而得)作图时, 则可获得良好的线性关系(图 4)。

这说明铀分配系数(E_a^0)与萃取剂自由浓度间存在下述关系式:

$$E_a^0 \cong K \{ \Sigma [N-235] - n[U] \},$$

式中 n 为胺与铀络合的分子数。在我们的实验条件下, $n = 4$ 。这些实验事实对阐明 N-235 萃取铀时的萃合物结构也是有利的。

虽然随着萃取剂浓度的增高, 铼分配系数也相应增大, 但以萃取率计算, 影响并不显著。由于萃取剂浓度增加后给萃取分离过程带来了一系

列缺点,如有机相的比重与粘度增大,相分离速度降低,萃取剂的损耗增大,机械夹带杂质增多,影响产品纯度,故萃取剂浓度增高,对萃取的工业应用并不有利。就 N-235 而言,将它的浓度控制在 0.1M 左右较为合适。

(6) 相比对铀分配系数的影响 研究萃取剂在不同相比时的萃取性能,对考察它的实际使用意义是有帮助的。我们分别测得了 N-235 及三辛胺在不同有机相与水相比例时的铀分配系数(表 11)。

表 11 N-235 在不同相比时萃取铀的分配系数

萃取条件: 水相——[U]为 1 克/升, $\Sigma[\text{SO}_4^{2-}]$ 为 1M, pH 为 1; 有机相——[萃取剂]为 0.1M, 稀释剂为煤油 +2% 甲庚醇; 温度为 25±0.5°C。

分配系数 萃取剂	1:1	1:2	1:5
N-235	152	99.6	30.3
三辛胺	138	95.6	28.3

在所研究的相比范围内, N-235 及三辛胺萃取铀的分配系数是随有机相比例的减小而递减的,这也是与上述铀分配系数随萃取剂浓度的降低而减小的实验事实相符的。

(7) 平衡时间对铀分配系数的影响 研究萃取剂萃取平衡的速度,对评价萃取剂的实际应用意义是个重要环节。我们研究了 N-235 的萃取动力学性能并与三辛胺进行比较,结果见表 12。

表 12-1 N-235 在不同平衡时间萃取铀的分配系数

萃取条件: 水相——[U]为 1 克/升, $\Sigma[\text{SO}_4^{2-}]$ 为 1M, pH 为 1; 有机相——[萃取剂]为 0.1M, 稀释剂为煤油 +2% 甲庚醇; 相比(有机相/水相)为 1:2; 温度为 25±0.5°C。

分配系数 萃取剂	2	5	10	30	60
N-235	94.7	98.1	95.4	99.6	102
三辛胺	91.8	93.9	91.4	95.6	96.3

由此可见, N-235 与三辛胺的性能是相似的,在硫酸系统中对铀的萃取速度极快,就铀的分配系数来说,数分钟即可达到平衡。为了进一步研究较短平衡时间时的萃取性能,我们从平衡时间 20 秒起就测得 N-235 对铀的萃取率。

表 12-2 N-235 在不同平衡时间萃取铀的百分率

萃取条件: 水相——[U]为 1 克/升, 浸出液, pH 为 1.3; 有机相——[萃取剂]为 0.1M, 稀释剂为煤油 +2% 甲庚醇; 相比(有机相/水相)为 1:5; 室温。

萃取率, % 萃取剂	1/3	2/3	1	1.5	2	3
N-235	96.1	96.1	95.8	97.5	96.9	96.1

表 12-1 及 2 的結果說明, N-235 的萃取动力学性能良好, 建立平衡的时间极短, 几乎是瞬时的(20秒至1小时), 在所研究的条件下都能获得恒定的数据。

(8) 平衡温度对铀分配系数的影响 为了进一步研究 N-235 的萃取性能, 我們測得了这个萃取剂在不同平衡温度(5—45°C)时的铀分配系数, 并与三辛胺对照, 結果見表 13.

表 13 N-235 在不同平衡温度时萃取铀的分配系数

萃取条件: 水相中[U]为1克/升, $[\text{SO}_4^{=}]$ 为1M, pH为1; 有机相中[萃取剂]为0.1M, 稀釋剂为煤油+2% 甲庚醇; 相比(有机相/水相)为1:2; 平衡温度为5—45°C.

萃取剂 分配系数	平衡温度, °C	5	15	25	35	45
		181	133	99.6	69.4	46.7
N-235	163	132	95.6	65.5	46.6	
三辛胺						

表 13 的数据說明, 随着平衡温度的升高, 铀分配系数逐渐降低。我們将铀分配系数与平衡时的绝对温度的倒数作图, 得一甚好的直线关系(图5)。这說明 N-235 与三辛胺相似, 在硫酸系統中萃取铀的平衡反应是属于放热反应, 萃取过程是符合化学反应的热力学基本规律范霍夫(van't Hoff)方程式的。

按照克劳修斯-克莱贝龙(Clausius-Clapeyron)方程式:

$$\left(\frac{\partial \ln K}{\partial T}\right)_p = \frac{\Delta H}{RT^2}, \quad (1)$$

式中: K 为平衡常数; T 为绝对温度; ΔH 为恒压反应中体系所吸收的热量; R 为气体常数。

假設 N-235 在硫酸系統中萃取铀的平衡反应为:

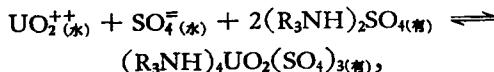


图 5 平衡温度对铀分配系数的影响

○——N-235; ●——三辛胺。

在不考慮水相铀酰离子与硫酸根的进一步絡合和活度系数的影响(即最大限度地简化萃取过程)的情况下

$$K = \frac{[(\text{R}_3\text{NH})_4\text{UO}_2(\text{SO}_4)_3]_*}{[\text{UO}_2^{++}]_* [\text{SO}_4^{=}]_* [(\text{R}_3\text{NH})_2\text{SO}_4]_*^2} = \frac{E}{[\text{SO}_4^{=}]_* [(\text{R}_3\text{NH})_2\text{SO}_4]_*^2}. \quad (2)$$

式中: E 为铀分配系数; $(\text{R}_3\text{NH})_2\text{SO}_4$ 为萃取剂。

在不同平衡温度的分配实验中, 把硫酸根浓度与萃取剂浓度看作近似不变, 合并(1)与(2)式, 积分后得

$$\ln E \approx \text{常数} - \frac{\Delta H}{RT}. \quad (3)$$

以最小二乘法处理表 13 中的数据, 代入(3)式可求得 N-235 及三辛胺的热函数 ΔH 值分别为-5.9 与-5.6 千卡, 这些数值与氢键的数量级相同, 故可以認為 N-235 萃取铀的萃合物键能与氢键相近。

(9) N-235 的連續萃取性能 为了观察 N-235 在萃取过程中的变化, 我們研究了这个萃

取剂在連續使用過程中鈾分配系數改變的情況(即萃取劑的疲勞度)，並與三辛胺的性能進行比較，結果見表14。

表14 N-235的連續萃取性能

萃取條件：水相——[U]為1克/升， $\Sigma[SO_4^{2-}]$ 為1M，pH為1；有機相——[萃取劑]為0.1M，

稀釋劑為煤油+2%甲庚醇；相比(有機相/水相)為1:2；溫度為25±0.5°C。

反萃取條件：反萃取劑為10% Na_2CO_3 溶液；相比為1:1；溫度為25±0.5°C。

萃取率，% 萃取劑	連續萃取次數				
	1	2	3	4	5
N-235	98.0	98.2	98.1	98.0	97.9
三辛胺	98.0	98.0	98.0	97.8	97.8

實驗結果說明，N-235與三辛胺的萃取性能是相似的，經過五次連續萃取後，鈾萃取率基本不變，這說明了N-235在萃取過程中的穩定性是良好的。

为进一步肯定N-235在實際應用中的價值，我們研究了這個萃取劑在30次循環重複使用過程中鈾萃取率的變化(結果見表15)，並計算了機械損耗及化學損耗。

表15 N-235在30次循環使用過程中的萃取性能

萃取條件：水相——[U]為0.8克/升，浸出液，pH為1.45；有機相——[萃取劑]為0.1M，

稀釋劑為煤油+2%甲庚醇；相比(有機相/水相)為1:5；平衡2分鐘；室溫。

循環數，次	有機相體積，毫升	水相積累體積，毫升	萃取率，%	循環數，次	有機相體積，毫升	水相積累體積，毫升	萃取率，%
1	45	225	98.1	17	42.5	3750	97.5
2	45	450	98.4	18	42.5	3962.5	98.1
3	45	675	98.4	19	42.5	4175	98.1
4	45	900	98.5	20	42.5	4387.5	98.1
5	45	1125	98.4	21	41.5	4595	98.1
6	44.5	1347.5	98.4	22	41.5	4802.5	97.5
7	44.5	1570	98.4	23	41.5	5010	97.5
8	44.5	1792.5	98.5	24	41.5	5217.5	97.5
9	44.5	2015	98.5	25	41.5	5425	97.5
10	44.5	2237.5	98.5	26	40.5	5627.5	97.5
11	43.5	2455	98.5	27	40.5	5830	97.3
12	43.5	2672.5	98.5	28	40.5	6032.5	97.3
13	43.5	2890	98.5	29	40.5	6235	97.3
14	43.5	3107.5	98.5	30	40.5	6437.5	97.5
15	43.5	3325	98.5		40	6837.5	
16	42.5	3537.5	98.5				

N-235在30次循環重複使用過程中的萃取性能說明，鈾萃取率及有機相體積的變化不大，連續萃取性能良好。

萃取劑的機械損耗是指在循環萃取過程中的機械夾帶損失，可由下式求得：

$$M.L.(\text{克}/\text{米}^3) = \frac{(a - b)g}{V} \times 1000, \quad (4)$$

式中： a 為原始有機相體積，毫升； b 為循環萃取若干次后的有機相體積，毫升； V 為被萃取水相的總體積，升； g 為萃取劑的重量百分濃度，則N-235循環使用30次后的機械損耗為

$$\frac{(45 - 40) \times 3.97}{6.438} \times 1000 = 30.83 \text{ 克/米}^3.$$

萃取剂的化学损耗是指在循环萃取过程中有效组成的损失（在目前情况下即叔胺含量的降低），可由下式求得：

$$C.L. (\text{克/米}^3) = \frac{(G_1 - G_2)b}{V} \times 1000. \quad (5)$$

式中： G_1 与 G_2 分别为原始胺中及循环使用后叔胺含量的重量百分数，其余符号与计算机械损耗时相同。则 N-235 在循环使用 30 次后的化学损耗为

$$\frac{(95.9 - 92.7) \times 40 \times 3.97}{6.438} \times 1000 = 7.98 \text{ 克/米}^3.$$

萃取剂在循环使用过程中的总损耗应为机械损耗与化学损耗的和，则 N-235 在循环使用 30 次后的总损耗为 $30.83 + 7.98 = 38.81 \text{ 克/米}^3$ 。

由此可见，N-235 的化学稳定性良好，水中的溶解度也不大，循环使用过程中损耗甚低，是一个有实际应用价值的工业萃取剂。

(10) N-235 的铀饱和容量 为了初步探讨 N-235 在硫酸体系中萃取铀时的萃合物组成，我们测量了这个化合物的铀饱和容量，并与三辛胺的性能进行了比较。

将 0.1M N-235 的煤油 + 2% 甲庚醇溶液与硫酸铀酰溶液（铀为 1 克/升，总硫酸根浓度为 1M，pH 为 1）连续平衡五次（每次有机相 5 毫升，水相 10 毫升，温度为 $25 \pm 0.5^\circ\text{C}$ ，振荡 10 分钟），直至萃余水相与原始水相的铀浓度相等为止。铀饱和有机相以等体积 10% 的 Na_2CO_3 溶液反萃取三次，反萃取液中的铀含量以沙洛洛夫容量法测定，由此换算到饱和有机相中铀含量为 5.2 克/升。在相同条件下，三辛胺的铀饱和容量亦为 5.2 克/升。这说明 N-235 与三辛胺在硫酸体系中萃取铀的萃合物组成基本上是一致的。

3. 对铀的反萃取性能

研究了 N-235 以煤油 + 2% 甲庚醇的混合液作稀释剂时，在硫酸系统中萃取铀后的反萃取性能，分别以碳酸钠、碳酸铵、盐酸、氯化钠-硫酸及硝酸铵-硝酸作为反萃取剂。在以碳酸钠为反萃取剂时，还探讨了碳酸钠的浓度对反萃取效率的影响。

表 16 N-235 的反萃取性能

反萃取条件：不同浓度的无机盐水溶液以相比（有机相/水相）为 5:1 处理有机相，温度为 $25 \pm 0.5^\circ\text{C}$ ，振荡 10 分钟；有机相系由 0.1M N-235 的煤油 + 2% 甲庚醇液与含铀水相（[U] 为 1 克/升， $\Sigma[\text{SO}_4^{2-}]$ 为 1M，pH 为 1）平衡而得。

累积反萃取率，%	萃取剂	N-235			三辛胺		
		1	2	3	1	2	3
反萃取剂							
10% Na_2CO_3		100	—	—	100	—	—
10% $(\text{NH}_4)_2\text{CO}_3$		100	—	—	100	—	—
1M HCl		73.0	86.7	92.1	72.3	86.5	91.7
1M NaCl + 0.05M H_2SO_4		46.4	86.5	95.4	45.4	85.6	94.4
1.5M $\text{NH}_4\text{NO}_3 + 0.25M \text{HNO}_3$		85.4	94.1	97.0	82.3*	91.2*	94.3*

* 反萃取时出现微黄色的第三相。

由此可见，碳酸钠与碳酸铵是 N-235 萃取铀的良好反萃取剂，由于碳酸根能与铀氧离子形成稳定常数较高的 $[\text{UO}_2(\text{CO}_3)_3]^{4-}$ 絮合离子，故一次反萃取即可定量回收铀。酸性硝酸铵及

酸性氯化物的反萃取效率較差，三次反萃取的累积反萃取率只分別为 97.0% 与 95.4%。在所研究的反萃取剂中，以盐酸的效率最差，三次反萃取累积反萃取率仅为 92.1%，連續反萃取五次，也沒有超过 97%。

N-235 与三辛胺萃取鉨后的反萃取性能基本相似，但当酸性硝酸銨反萃取三辛胺的萃合物时出現了微黃色的第三相，反萃取率稍降低。

为了研究不同浓度碳酸鈉的反萃取性能，我們以 N-235 的饱和鉨溶液进行了試驗，結果見表 17。

表 17 不同浓度碳酸鈉的反萃取性能

反萃取条件：不同浓度的碳酸鈉水溶液以相比(有机相/水相)为 5:1 处理有机相，振荡 2 分钟；有机相系鉨饱和的(5.8 克/升) 0.1M N-235 的煤油 + 2% 甲庚醇液。

碳酸鈉浓度, %	5	10	15	20
反萃取率, %	68.0	98.1	99.1	98.3

从表 17 可以看出，5% 与 10% 碳酸鈉溶液的反萃取效率有显著的差別，但繼續提高碳酸鈉浓度，对反萃取效率已无影响，因此，选择 10% 碳酸鈉作反萃取剂是适宜的。

4. 对杂质金属元素的萃取分离性能

(1) 对杂质金属元素的萃取性能 为了研究 N-235 在萃取鉨时对其它伴生金属的选择性，分別测得了这个萃取剂对鐵、鉬、鋁、钒的萃取率，并与三辛胺的选择性进行了比較。

表 18 N-235 对杂质金属元素的萃取率

萃取条件：有机相——[萃取剂]为 0.1M，稀释剂为煤油 + 2% 甲庚醇；水相——金属离子溶液 (Fe 为 5 克/升，Mo 为 0.5 克/升，Al 为 5 克/升，V 为 0.5 克/升)， $\Sigma[\text{SO}_4^{2-}]$ 为 1M，pH 为 1；相比为 1:1，温度为 25°±0.5°C。

萃取率, %	杂质 金属	铁(III)	鉬(VI)	鋁(III)	钒(V)
萃取剂					
N-235		<1	96.3	<1	32.3
三辛胺		<1	96.3	<1	31.7

表 18 的實驗数据說明，N-235 对鐵(III)及鋁(III)的萃取率甚低，对钒(V)的萃取率不大，但对鉬(VI)的萃取率甚高。在所研究的条件下，N-235 的萃取选择性与三辛胺基本相同。

(2) 紙上反相分配色层 应用萃取剂为固定相，借紙上反相色层法可进行金属离子的分离，我們曾探討了中性磷化合物萃取金属的分配系数与以它們作固定相时紙上反相色层分离金属比移值的关系^[5]。对 N-235 的紙上反相色层行为也作了研究，結果見表 19。

表 19 的数据說明，金属离子的紙上反相色层比移值随萃取率的增高而降低。这是因为 N-235 对金属有較高的萃取效率时，金属在滤紙上由于与萃取剂結合較牢，不易为展开剂所展开，所以比移值小。而当 N-235 对金属的萃取效率較低时，则易被展开，故其比移值大，N-235 的紙上反相色层行为与三辛胺极相似，它們分离金属时的比移值与萃取率之間的关系也与中性磷化合物一致^[5]。以萃取剂为固定相的紙上反相色层可作为液-液萃取过程的模似。

表 19 N-235 的纸上反相色层分离性能

滤纸: Whatman No. 1, 24×1.5 厘米;
 固定相: 0.1M 的萃取剂苯液 ($3.0 \pm 0.2 \times 10^{-5}$ 克分子/厘米³);
 展开剂: 硫酸溶液, $\Sigma[\text{SO}_4^{2-}]$ 为 0.5M, pH 为 1, 上行法, 展开温度为 25±1°C.

金属	N-235			三辛胺			显色剂
	R_f	$\frac{1}{R_f} - 1$	E, %	R_f	$\frac{1}{R_f} - 1$	E, %	
铀	0.05	19	99	0.05	19	99	2% K ₄ Fe(CN) ₆
铁	0.73	0.37	<1	0.75	0.33	<1	2% K ₄ Fe(CN) ₆
钼	0	∞	96.3	0	∞	96.3	1% 8-羟基喹啉+氯
铝	0.73	0.37	<1	0.74	0.35	<1	茜素红醇液+氯
钒	0.54	0.85	32.3	0.52	0.92	31.7	1% 8-羟基喹啉+氯

三、小 结

1. 較系統地研究了叔胺型萃取剂 N-235 的物化性質和它在硫酸体系中对鈾的萃取及隨后的反萃取性能。測量了这个化合物对鈾中共存杂质金属元素的萃取率，并探討了 N-235 的紙上反相色层分离效果。

2. N-235 在硫酸系統中萃取鈾的分配系数較大，鈾的容量較高，它在萃取过程中的动力学性能亦較好，建立平衡的时间很短。这个化合物萃取鈾后的反萃取性能也良好，碳酸鈉及碳酸銨作反萃取剂，一次反萃取即可达到定量效果。N-235 在循环使用过程中比較稳定，萃取率变化很小，机械及化学损失均不大。

3. N-235 在硫酸鈾酰溶液和含多种杂质的鈾矿石浸出液中的萃取性能基本上是一致的。

4. 在所研究的条件下，N-235 萃取鈾的分配系数要略高于三辛胺，但这两种胺型萃取剂的萃取选择性是极相似的。因此，N-235 在硫酸体系中萃取鈾的性能不次于高效胺型萃取剂三辛胺，而 N-235 具有制备方法簡捷，原料来源丰富及成本低廉的特点，是一个值得注意的工业萃取剂。

参 考 文 献

- [1] C. F. Coleman, *Nucl. Sci. Eng.*, 17, 274 (1963).
- [2] 徐元耀、李基森、曾明英、袁承业等，胺型萃取剂 N-235 的制备(内部资料)。
- [3] 袁承业、徐元耀等，原子能科学技术，第 12 期，969 (1963)。
- [4] 袁承业、徐元耀等，原子能科学技术，第 11 期，866 (1963); 垣花秀武, 中川元吉, 化学の領域, 16 (2), 16 (1962)。
- [5] 袁承业、马恩新等，原子能科学技术，第 9 期，1011 (1964)。
- [6] A. Preuss & J. Saunders, RMO-2533 (1955); 核燃料, 第 1 期, 45 (1963)。

(编辑部收稿日期 1964 年 9 月 10 日)

