

**ОСОБЕННОСТИ ХИМИЧЕСКИХ  
ПРОЦЕССОВ ОБЕЗВРЕЖИВАНИЯ  
РАСТВОРОВ И СТОЧНЫХ ВОД  
ГИПОХЛОРИТНЫМИ ПУЛЬПАМИ,  
ОБРАЗУЮЩИМИСЯ ПРИ ОЧИСТКЕ  
ОТХОДЯЩИХ ГАЗОВ ОТ ХЛОРА  
ИЗВЕСТКОВЫМ МОЛОКОМ**

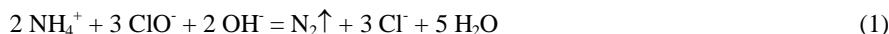
Кудрявский Ю.П.

ООО Научно-производственная экологическая  
фирма «ЭКО-технология», г. Березники,  
Пермский край Пермский Государственный  
технический университет

Сбросные растворы и сточные воды ряда химических и химико-металлургических производств содержат до 50-100 г/дм<sup>3</sup> аммонийных солей: NH<sub>4</sub>Cl, (NH<sub>4</sub>)<sub>2</sub>SO<sub>4</sub> и др. Одним из типичных примеров таких стоков являются маточные растворы и промводы, образующиеся при гидролизе хлоридов и оксихлоридов цветных и редких металлов: VOCl<sub>3</sub>, NbOCl<sub>3</sub>, T<sub>2</sub>Cl<sub>5</sub>, TiCl<sub>4</sub> и др. с последующим получением оксигидратов и оксидов этих металлов. Как правило эти растворы, согласно принятой технологии не перерабатываются, не обезвреживаются и без какой-либо предварительной обработки сбрасываются в цеховую канализацию, объединяются с общезаводскими сточными водами и затем, после некоторого разбавления этими стоками попадают в открытые водоемы хозяйственного и рыбохозяйственного назначения, в частности Камско-Волжский водный бассейн, что наносит непоправимый ущерб природной среде, т.к. концентрация ионов аммония в сбрасываемых стоках превышает ПДК в сотни и тысячи раз.

Анализ книжной, журнальной и патентной литературы свидетельствует о том, что за последние 30-50 лет разработано, испытано и освоено на промышленных предприятиях целый ряд принципиально различных между собой методов и технологических схем обезвреживания аммоний-содержащих растворов и сточных вод, основанных на процессах сорбции и ионного обмена, биохимической очистки, аэрировании и т.п. [1]. Эти способы обычно используются для обезвреживания стоков со сравнительно небольшим (до 0,1-1 г/дм<sup>3</sup>) содержанием аммонийного азота. Для более концентрированных (по NH<sub>4</sub><sup>+</sup>) растворов наибольшее распространение получила технология, заключающаяся в обработке аммоний-содержащих растворов известковым молоком, нагреванием полученной пульпы; отгонкой амиака (NH<sub>3</sub>) и его последующей конденсацией, утилизацией получаемой амиачной воды в основных технологических циклах. Данная технология, являющаяся составной частью промышленного производства соды, к сожалению не нашла практического применения для решения задач локального обезвреживания аммоний-содержащих сточных вод.

Проведенные нами исследования показали, что для этих целей могут быть использованы методы, основанные на химических реакциях окисления-восстановления, в частности на реакции, протекающей при взаимодействии ионов аммония с солями хлорноватистой кислоты в щелочной среде:



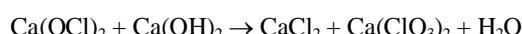
Практическая реализация этого способа может быть осуществлена либо при введении аммоний-содержащих сточных вод под слой гипохлоритной пульпы – отходов производства, образующихся при очистке отходящих газов от хлора известковым молоком (А.с. СССР № 998326).



Либо путем введения аммоний-содержащих стоков в поглотительную жидкость – известковое молоко, циркулирующее в системе: орошающий скруббер – циркуляционные баки (А.с. СССР № 1323394). Опытные испытания [2] показали, что в обоих случаях происходит практическое полное обезвреживание отходов от ионов аммония: после вышеуказанной обработки ионы аммония не были обнаружены (остаточная концентрация ионов NH<sub>4</sub><sup>+</sup> < 1 мг/л).

Достоинством этого метода является также то, что отходы одного производства используют-

ся для обезвреживания отходов другого производства. При этом значительно интенсифицируется процесс разложения и обезвреживания гипохлоритной пульпы от активного хлора. Согласно принятой в настоящее время технологии разложение гипохлорита кальция ведут путем обработки гипохлоритной пульпы (так называемого и отработанного известкового молока) острый паром при 80-90°C в течение 6-10 часов и сопровождаются образованием из гипохлорита кальция другого токсичного соединения – хлората кальция.

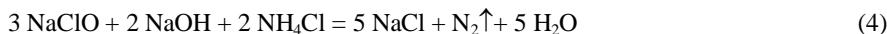


В случае обработки гипохлоритной пульпы аммоний-содержащими растворами и/или сточными водами в оптимальных условиях проведе-

ние процесса разложения гипохлорита кальция (реакция 2) протекает без предварительного нагревания, всего за 3-5 минут, а в производствен-

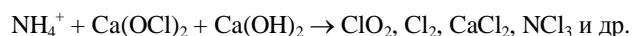
ных условиях время разложения гипохлорита кальция будет определяться временем закачки аммоний-содержащих стоков в бак для разложения гипохлоритной пульпы. Степень разложения гипохлорита кальция при этом достигает 95-98%. [2].

Для доразложения оставшегося количества гипохлорита кальция (1-5 г/дм<sup>2</sup>) может быть использована хорошо освоенная за многие годы операция обработки гипохлорита кальция серусодержащими соединениями: сульфидом, и/или гидросульфидом, и/или сульфитом, и/или тиосульфатом натрия, и/или отходами производства,



В этих условиях обеспечивается 99-100% степень очистки растворов и сточных вод от ионов аммония и 95-98% степень разложения гипохлорита кальция и/или натрия.

Однако, промышленные испытания проведенные с использованием производственного технологического оборудования (баков для термического разложения гипохлоритных пульп), установленных в цехе пылегазоулавливания Березниковского титано-магниевого комбината показали, что оптимальные соотношение между реагирующими соединениями  $\text{NH}_4\text{Cl} : \text{Ca}(\text{OCl})_2 : \text{Ca}(\text{OH})_2$  является условием необходимым, но еще далеко недостаточным для эффективного и безопасного протекания процесса. При проведении промышленных испытаний [4] было установлено, что после подачи под слой гипохлоритной пульпы (40-80 г/дм<sup>3</sup>  $\text{Ca}(\text{OCl})_2$  и 10-20 г/дм<sup>3</sup>  $\text{Ca}$ ) маточных растворов производства метаванадиевого аммония с концентрацией 40-60 г/дм<sup>3</sup>  $\text{NH}_4\text{Cl}$  в количестве 30-70% от стехиометрически необходимого на уравнении реакции (1) и (2) в баках для разложения, наблюдаются «хлопки» (микровзрывы), сопровождающиеся выделением в газовую фазу через верхние люки баков хлор-содержащих газов. Химическим анализом газовой фазы в верхней части баков для разложения, было обнаружено наличие в воздушно-газовой смеси хлора ( $\text{Cl}_2$ ) и диоксида хлора ( $\text{ClO}_2$ ).



Кроме того, наличие у бака для разложения гипохлоритной пульпы плоской крышки способствовало тому, что в «пазухах» - в верхней свободной зоне бака происходило скапливание диоксида хлора и образование взрывоопасной смеси. Это и привело в конечном итоге к «хлопкам» и микровзрывам.

Учитывая изложенное и исходя из необходимости соблюдения условий охраны труда и техники безопасности, промышленные испытания на производственном технологическом оборудовании были прекращены, а лабораторные исследования продолжены.

содержащими эти соединения (А.с. СССР № 1023101).

Многочисленные опыты по взаимному обезвреживанию растворов, содержащих 50-100 г/дм<sup>3</sup>  $\text{NH}_4\text{Cl}$  и гипохлоритной пульпы, содержащей 50-100 г/дм<sup>3</sup>  $\text{Ca}(\text{OCl})_2$  и 5-20 г/дм<sup>3</sup>  $\text{CaO}$  и щелочных растворов гипохлорита натрия (50-100 г/дм<sup>3</sup>  $\text{NaClO}$ ) и 5-40 г/дм<sup>3</sup>  $\text{NaOH}$  показали, что оптимальными условиями окисления ионов  $\text{NH}_4^+$  солями хлорноватистой кислоты является мольное соотношение между реагентами:  $\text{NH}_4^+:\text{ClO}^-:\text{OH}^- = 2:3:2$ , т.е. отвечающее уравнениям реакций (1), (2) и (4).

Выделение диоксида хлора при взаимодействии ионов  $\text{NH}_4^+$  с гипохлоритной пульпы явилось причиной образования в свободной зоне бака взрывоопасных смесей и, как следствие, приводило к «хлопкам» и газовым выбросам.

Следует при этом особо отметить, что при проведении лабораторных исследований ни в одном из более 500 опытов выделения  $\text{ClO}_2$  в газовую фазу и подобных хлопков не наблюдалось.

Сказанное, по-видимому, объясняется тем, что в лабораторных опытах обеспечивалось диспергирование растворов  $\text{NH}_4\text{Cl}$  и интенсивное перемешивание жидкой фазы сжатым воздухом в нижней зоне лабораторного реактора большое разбавление газовой фазы в верхней зоне реактора, а также постоянное удаление («отсос») воздушно-газовой смеси и предотвращение, тем самым, образования взрывоопасной смеси, содержащей диоксид хлора.

В производственных условиях при проведении промышленных испытаний все эти условия не были выполнены: ввод растворов хлорида аммония под слой гипохлоритной пульпы осуществлялся через резиновый шланг диаметром 25 мм, что приводило к тому, что в месте контакта струи раствора  $\text{NH}_4\text{Cl}$  создавался избыток ионов  $\text{NH}_4^+$  по отношению к  $\text{ClO}^-$  и  $\text{OH}^-$ , что в конечном итоге повлекло за собой протекание побочных химических реакций:



Для выяснения особенностей процессов, протекающих при взаимодействии ионов аммония с солями хлорноватистой кислоты ( $\text{Ca}(\text{OCl})_2$ ,  $\text{NaClO}$ ) была выполнена серия опытов, в которых были воспроизведены и смоделированы условия, возникающие при проведении промышленных испытаний, в частности, например локального избытка ионов  $\text{NH}_4^+$  по отношению к  $\text{ClO}^-$  и  $\text{OH}^-$  (см. уравнения реакций (1), (2) и (4)).

Результаты некоторых опытов из этой серии приведены в таблице.

Таблица 1. Результаты опытов по окислению ионов  $\text{NH}_4^+$  при взаимодействии  $\text{NH}_4\text{Cl}$  с гипохлоритной пульпой и растворами  $\text{NaClO}$ .

Исходные концентрации, г/дм<sup>3</sup>: 30-50  $\text{NH}_4\text{Cl}$ ; 15-80  $\text{NaClO}$ ; 20-80  $\text{Ca}(\text{OCl})_2$ .

№ п/п	Окис- литель	Соотношения				Степень окисления/ разложения %		Выделилось в газовую фазу мг/т Cl в $\text{ClO}^-$		
		$\text{NH}_4^+/\text{OCl}^-$		$\text{OH}^-/\text{OCl}^-$		$\text{NH}_4^+$	$\text{ClO}^-$	$\text{Cl}_2$	$\text{ClO}_2$	$\text{NCl}_3$
		$\frac{\sigma - u}{\sigma - u}$	% от стех.	$\frac{\sigma - u}{\sigma - u}$	% от стех.					
1	$\text{Ca}(\text{OCl})_2$	0,35	52,5	0,73	109,4	100,0	28,1	0,3	0,5	0,0
2	$\text{Ca}(\text{OCl})_2$	0,70	105,0	1,12	167,9	100,0	96,4	0,6	0,6	10,0
3	$\text{NaClO}$	0,36	54,0	1,39	208,5	100,0	81,5	0,5	0,7	2,1
4	$\text{NaClO}$	0,20	30,1	1,39	208,5	100,0	29,6	20,0	0,4	-
5	$\text{Ca}(\text{OCl})_2$	0,93	139,1	0,92	137,3	47,4	97,9	13,2	0,4	250,0
6	$\text{Ca}(\text{OCl})_2$	1,40	209,9	0,18	27,0	80,7	81,9	72,4	1,3	80,0
7	$\text{Ca}(\text{OCl})_2$	0,65	97,5	0,07	10,5	100,0	86,8	53,1	1,1	50,0
8	$\text{NaClO}$	0,60	89,4	0,63	93,7	88,9	92,1	40,8	0,4	118,3

Полученные данные убедительно свидетельствуют о том, что взаимодействие ионов  $\text{NH}_4^+$  с гипохлоритными ионами не ограничивается протеканием реакций (1, 2 и 4), а может сопровождаться целым рядом параллельных, побочных и сопутствующих химических реакций, которые могут существенно осложнить процессы взаимного обезвреживания отходов производства.

Совокупность полученных экспериментальных данных позволила сформулировать основные рекомендации по реализации технологии обезвреживания аммоний-содержащих растворов и сточных вод солями хлорноватистой кислоты – гипохлоритной пульпой и/или щелочными растворами гипохлорита натрия:

- во-первых, обязательным условием осуществления процесса является наличие в системе небольшого (5-10%) избытка щелочи ( $\text{CaO}$  и  $\text{NaOH}$ ) и недостатка (5-10%) ионов  $\text{NH}_4^+$  по сравнению со стехиометрически необходимым по реакциям (1), (2) и (4);

- во-вторых, диспергирование раствора хлорида аммония, подаваемого на обезвреживание в нижнюю зону баков (реакторов) и для разложения гипохлоритных растворов. Это диспергирование может быть осуществлено, в частности, сжатым воздухом.

- в-третьих, для предотвращения накапливания диоксида хлора в верхней зоне (в «пазухах») баков для разложения гипохлоритной пульпы и образования взрывоопасных газовых смесей необходимо снабдить эти баки эллиптической крышкой, организовать подачу в свободную зону бака сжатого воздуха и непрерывно удалять газо-воздушную смесь в систему сантехнического отсоса цеха.

Выполнение этих простых и, вместе с тем, крайне необходимых с точки зрения техники безопасности условий, в принципе не требует каких-либо значительных дополнительных капитальных затрат, связанных с реконструкцией действующего оборудования, установок, участков и отделений, а в конечном итоге дает возможность весьма эффективно и успешно осуществлять вза-

имное обезвреживание токсичных отходов производства.

#### Список литературы:

- Харлампович Г.Д., Кудряшова Р.И. Безотходные технологические процессы в химической промышленности. М.: Химия, 1978 – 280 с.
- Кудрявский Ю.П., Юков А.Г., Василенко Л.В. Опытно-промышленные испытания технологии взаимного обезвреживания жидких хлоридных отходов. // Цветная металлургия, 1984, № 9. с. 55-57.
- Белкин А.В., Яковлева С.А., Кудрявский Ю.П. Технология разложения пульпы гипохлорита кальция отходами производства красителей, содержащих тиосульфат натрия. // Цветная металлургия, 2000, № 1. с. 16-18.
- Кудрявский Ю.П. Обезвреживание аммоний-содержащих отходов. // Цветная металлургия, 1997, № 8-9. с. 46-48.

### АНТРОПОФИТИЧЕСКАЯ ФЛОРА – УГРОЗА ПРИРОДНЫМ ЛАНДШАФТАМ СЕВЕРНОГО КАВКАЗА

Маренчук Ю.А.

Ставропольский государственный университет  
Ставрополь, Россия

Сегодня во всем мире ведутся наблюдения за динамикой экосистем связанных с антропогенными воздействиями. Преобладающими типами растительности Северного Кавказа являются степные и полупустынные формации. В настоящее время степи большей части территории распаханы, но сохранились отдельные их участки и участки плакорной целины. На местах, подверженных сильному воздействию со стороны человека, развиваются вторичные растительные ценозы, антропофитная растительность.

Таким образом, антропофиты это растения, вошедшие в местную флору благодаря человеку (культурные, окультуренные, сорные иruderalные растения), и любые виды, постоянно растущие на местообитаниях, созданных человеком.