Платонов А.П., Ковчур С.Г.

УТИЛИЗАЦИЯ ОТХС, ВОДОНАСОСНЫХ СТАНЦИЙ ».

РЕСПУБЛИКИ БЕЛАРУСЬ

ОТВОРНЯНИЯ

ОТ УТИЛИЗАЦИЯ ОТХОДОЬ
ВОДОНАСОСНЫХ СТАНЦИЙ И ТЭЦ
РЕСПУБЛИКИ БЕЛАРУСЬ

ВИТЕБСК

2002

УДК 628.1.033+667.633 ББК 30.69 П 37

Авторы:

А.П. Платонов - канд. хим. наук, доцент, зав. кафедрой химии УО «Витебский государственный технологический университет»;

С.Г. Ковчур – доктор техн. наук, профессор, зав. кафедрой охраны труда и промэкологии УО «Витебский государственный технологический универси-TET)).

Репензенты:

А.М. Дорофеев - канд. биол. наук, Первый проректор ВГУ им. П.М. Машерова;

М.А. Будыхо - генеральный директор УП «Витебскоблремстрой».

Рекоменлована:

кафедрой «Химия» Учреждения образования «Витебский государственный технологический университет»;

Советом Учреждения образования «Витебский государственный техноло-OCKING LAUGEO, гический университет».

 $\Pi 37$

Утилизация отходов водонасосных станций и ТЭЦ Республики Беларусь. Сост. А.П. Платонов, С.Г. Ковчур. Витебск: УО «ВГТУ»; 2002. – 132 с.

> УДК 628.1.033+667.633 ББК 30.69

ISBN 985-6655-61-7

© Авт. Платонов А.П., Ковчур С.Г., 2002

• Бібліятэка • Віцебскага дзяржаўнага

эхналагічнага універсітат нв.№ 💆

СОДЕРЖАНИЕ

,	ние	
Глава	1. ИССЛЕДОВАНИЕ СОСТАВА НЕОРГАНИЧЕСКИХ ОТХОДОВ, ОБРАЗУЮЩИХСЯ	HA
водо	АСОСНЫХ СТАНЦИЯХ	7
1.1.	Исследование химического состава отходов	7
	Исследование содержания в отходах тяжелых металлов	
	УТИЛИЗАЦИЯ ОТХОДОВ СТАНЦИЙ ОБЕЗЖЕЛЕЗИВАНИЯ	
	Производство цветной тротуарной плитки	
	Получение строительного питмента из отходов водонасосных станций	
	Получение фасалных красок	
	.3.1. Фасадная краска на основе полистирола	
	.3.2. Характеристика исходного сырья	
	.3.3. Характеристика растворителей	
	.3.4. Характеристика наполнителей и пигментов	
	.3.5. Характеристика пластификаторов и ПАВ	
	3.6. Стадии технологического процесса	
	.3.7. Упрощенная технологическая схема получения фасадной краски	
	.3.8. Технология нанесения фасадной краски	56
	.3.9. Пожароопасность и токсичность компонентов фасадной краски	
	.3.10. Фасадная краска на основе акриловых полимеров	
	.3.11. Характеристика пленкообразующего вещества	
	.3.12. Характеристика наполнителей и пигментов	,70
	.3.13. Характеристика растворителей	71
	.3.14. Характеристика поверхностно-активных веществ	
	.3.15. Разработка состава и технологии получения фасадной краски «Факрил»	76
	.3.16. Стадии технологического процесса	79
	.3.17. Упрощенная технологическая схема получения фасадной краски «Факрил»	87
	.3.18. Проведение экспертизы фасадных красок	93
Глава	. ПОЛИЭЛЕКТРОЛИТЫ – ПОВЕРХНОСТНО-АКТИВНЫЕ ВЕЩЕСТВА	97
Глава	. УТИЛИЗАЦИЯ ОТХОДОВ, ОБРАЗУЮЩИХСЯ НА ТЭЦ	109
4.1	Исследование химического состава шлама продувочной воды	109
4.2	Разработка технологии изготовления асфальтобетона	114
	ОЧЕНИЕ	- /
ЛИТЕ	АТУРА	125

ВВЕЛЕНИЕ

Вода, подающаяся потребителям (населению, предприятиям) из артезианских скважин, предварительно очищается от солей жесткости и минеральных примесей на водонасосных станциях. При этом образуются неорганические отходы (шлам с полей фильтрации), снимаемые с фильтров. Периодически, не реже одного раза в полгода, на водонасосных станциях производят чистку емкостей, накопившийся шлам сливают в специальные отстойники. Через 2-3 года отстойники освобождают от шлама и вывозят его на свалку. В результате непроизводительно используется техника (экскаватор, автомобили). На некот орых водонасосных станциях отходы не собирают, а периодически сливают в реки, что приводит к их заилению и обмелению, например, р. Лучеса в Вите бске. В результате требуются дополнительные средства на природоохранные мероприятия.

На четырех водонасосных станциях Витебска ежегодно образуется 100-120 тонн железосодержащих отходов. Такое же положение и в других крупных городах Республики Беларусь. В Минске есть несколько водозаборов: Новинки, Петровщина, Зеленовка, Дражня, Острово и др. На водозаборе № 9, в Смолевичском районе, содержание железа в воде, подаваемой потребителям, коле блется от 1 до 1,5 мг/л при норме 0,3 мг/л. На этом водозаборе станция обезжелезивания строится. Самая крупная действующая станция обезжелезивания имеется на водозаборе № 6 (Острово), где накопилось около 1000 тонн неорга-

нических отходов. В Гомеле имеется около 500 тонн железосодержащих отх одов, на Светлогорском ПО «Химволокно» накопилось около 300 тонн таких отходов.

В Республике Беларусь, России и других странах СНГ до настоящего времени не разработана технология комплексной утилизации отходов станций обезжелезивания. Шлам с полей фильтрации нашел применение в сельском х озяйстве, для подкормки плодовых деревьев, особенно яблонь, с целью повыш ения их урожайности.

Вторая задача настоящего исследования - разработка технологии комплексной утилизации отходов, образующихся при водоподготовке на теплоэлектроцентралях. Несколько лет назад, когда Витебская ТЭЦ в качестве топлива использовала мазут, существовало два вида отходов: шлам обмывочной воды, который образуется после сжигания мазута, и шлам продувочной воды, образующийся после осветления воды. В настоящее время в качестве топлива вместо мазута используется газ, поэтому вопрос с утилизацией шлама обмывочной волы не стоит так остро, как с утилизацией отходов, образующихся п осле осветления воды. Ежемесячно на крупной ТЭЦ образуется около 50 тонн жидких отходов или 5 тонн сухого шлама. Использовать отходы в качестве удобрения для подкормки растений нецелесообразно, поскольку в них соде ржится 8-10 % соединений алюминия (на Витебской ТЭЦ в качестве коагулянта применяют сульфат алюминия). В настоящее время на ТЭЦ накопилось большое количество отходов, не нашедших применения, и загрязняющих окр ужающую среду. Аналогичное положение в других крупных городах Витебской области.

Исследования, проведенные на кафедрах химии, охраны труда и пр омышленной экологии Витебского государственного технологического университета показали, что железосодержащие отходы водонасосных станций можно использовать для получения высококачественных строительных материалов: фасадной краски, цветной тротуарной плитки, строительных пигментов, а отходы ТЭЦ могут найти применение для изготовления дорожного асфальтобет она, а также для ремонта покрытий автомобильных дорог. Решение поставле нной задачи приведет к улучшению экологической ситуации на водонасосных станциях и теплоэлектроцентралях крупных городов Респ ублики Беларусь. Разработанные технологии утилизации отходов являются ресурсосберегающими, CRAIL SHUBBOOLATON экологобезопасными, экспортоориентированными, важными в плане импорт озамещения [25, 26, 27, 28, 39].

ГЛАВА 1. ИССЛЕДОВАНИЕ СОСТАВА НЕОРГАНИЧЕСКИХ ОТХОДОВ, ОБРАЗУЮЩИХСЯ НА ВОДОНАСОСНЫХ СТАНЦИЯХ

1.1. Исследование химического состава отходов

Химический состав отходов (шлама) определялся методами комплекс онометрии. Отходы водоочистительных станций в естественном состоянии представляют собой влажную массу темно-коричневого цвета. В зависимости от сезона и места добычи образцы содержали от 5 до 35 % влаги. Анализы проводились в усредненной пробе в трех параплельных образцах. Образцы массой от 4 до 11 г высушивались до постоянного веса при 105-110 °C. В дальнейшем все анализы проводились в пересчете на безводные навески. Образцы раствор я-41. 17.77 (1894 лись в соляной кислоте различной концентрации для определения содержания двухвалентного железа. Однако, качественный анализ показал, что ионы дву хвалентного железа в пробах отсутствуют. Растворимая часть пробы декантировалась, многократно промывалась разбавленной соляной кислотой, затем ди стиллированной водой. Нерастворимый остаток фильтровался и высушивался на бумажном фильтре. Масса нерастворимого осадка (диоксида кремния) составила от 48,25 % до 55,66 %. Растворимая часть разбавлялась в мерной колбе до 100 или 250 мл и использовалась для анализа. Для определения ионов трехвалентного железа был выбран гравиметрический метод осаждения в виде гидроксида, так как определение ионов трехвалентного железа с помощью желтой

кровяной соли затруднительно из-за плохого осаждения мелкодисперсного с инего осадка и длительного фильтрования.

Рассчитанное значение рН осаждения Fe(OH)3 составляет 9,5, в то время как для определяемых далее Mg(OH)2 и Ca(OH)2: 11,6 и 13,5 соответственно. Таким образом, тщательное выполнение методики осаждения гидроксида железа позволяет определить содержание железа и в прозрачном фильтрате пров одить дальнейшие анализы. Осаждение ионов Fe³⁺ проводилось 1,5-кратным избытком NH4OH при нагревании согласно методике [1]. После проверки на полноту осаждения осадок многократно промывался 2 % NH₄NO₃ и горячей дистиллированной водой на бумажном фильтре «красная» или «черная» лента. После высущивания осадок в фарфоровом тигле прокаливался в муфельной печи при температуре 800 °C в течение 25-35 минут до постоянной массы. Более длительное прокаливание нецелесообразно, так как это может привести к потерям. Имеет значение также тщательное промывание осалка от хлорил-ионов, иначе железо при прокаливании может теряться из-за летучести FeCl₂. Для оценки точности гравиметрического метода содержания железа определялось в $FeCl_2$ и $FeNH_4(SO_4)_2$. Метод дал точные результаты. Выполнена математическая обработка результатов анализа по методу наименьших квад ратов с 90 % доверительным интервалом [2].

Прозрачный фильтрат, после осаждения гидроксида железа, использовался для определения содержания кальция и магния. Анализ проводился компле к**сонометрическим** методом с помощью трилона Б и индикаторов хромогена **черного** для определения суммы Ca^{2+} и Mg^{2+} и мурексида для определения Ca^{2+} . **Результаты** определений приведены в таблицах 1.1 и 1.2.

Таблица 1.1 - Состав отходов водонасосных станций

Содержание в ве-		Водонасосн	ые станции		Водонасосн	ые станции
совых процентах		г. Вит	ебска		r, 0	рши
в пересчете на сухое вещество	N ₂ 1	№ 2	№ 3	№ 4	№ 1	№ 2
SiO ₂	48,3-49,2	49,1-49,6	48,4-49,5	49,1-50,3	53,1-55,6	52,3-54,8
Fe ³⁺	32,2-33,1	31,9-32,1	32,4-33,0	31,8-32,3	30,8-31,0	30,3-30,6
Ca ²⁴	4,1-4,2	4,1-4,3	4,2-4,3	4,1-4,2	4,5-4,6	4,5-4,7
Mg ²⁺	2,0-2,1	2,3-2,4	2,0-2,2	2,1-2,2	2,3-2,4	2,2-2,3
Анионы НСО ₃ , CO ₃ ² , SO ₄ ² , Cl	11,4-13,4	11,6-12,6	11,0-13,0	11,0-12,9	7,0-10,0	8,0-11,0

Таблица 1.2 - Состав отходов водонасосных станций

,				
Содержание в ве- совых процентах в пересчете на сухое вещество	Водозабор № 6 Минска	Водозабор № 2 Гомеля	Водозабор № 2 Могилева	Водозабор ПО «Химволокно» Светлогорска
SiO ₂	39,8-41,2	43,8-44,3	47,8-48,3	41,7-42,2
Fe ³⁺	28,8-30,2	24,7-25,2	32,9-33,2	25,8-26,3
Ca ²⁺	4,9-5,2	5,8-6,3	3,8-4,1	4,8-5,2
Mg ²⁺	1,9-2,1	1,8-2,2	1,4-1,5	0,9-1,0
Анионы HCO ₃ , CO ₃ ² , SO ₄ ² , CI	21,8-22,1	22,7-23,2	13,4-13,6	25,7-26,3

В пересчете на Fe_2O_3 содержание оксида трехвалентного железа в неорганических отходах Витебска, Минска, Могилева, Гомеля, Светлогорска изменялось в пределах от 14 до 22 %, что по качественным показателям соответствует строительному пигменту «охра». В таблице 1.3 приведены показатели качества отходов (усредненные данные по всем городам).

Таблица 1.3 – Качественные показатели отходов

Наименование показателя	Норма	Метод испытания
1. Внешний вид	Однородная масса свет- ло-коричневого цвета	ТУ 17-2071665-1-97
2. Степень дисперсности	150-250 мк	ΓΟCT 21119.1-10-75 ΓΟCT 6589-74
3. Содержание воды по массе	5-30 %	ΓΟCT 21119.1-10-75
4. Потери при прокаливании при 900 °C в течение 2 часов, % по массе	25-30 %	ΓΟCT 11022-75

Разработан температурный режим прокаливания отходов [30]. Учитывая, что соединения кальция, магния и железа разлагаются при следующих температурах: Fe(OH)₃ и основные соли железа: 600-630 °C; MgCO₃: 350 °C; CaCO₃: 898 °C, неорганические отходы прокаливались при 900 °C в течение 2 часов. Цвет прокаленных отходов темно-красный.

В прокаленных отходах с помощью метода гравиметрии определялось только содержание железа, так как от этого зависит технология производства

строительных материалов. Содержание оксида трехвалентного железа в прокаленных отходах изменялось в пределах 68-84 %, что по качественным показателям соответствует строительному пигменту «сурик». Степень дисперсности прокаленных отходов составила 140-260 мк. Потери при прокаливании составили 22-35 %.

1.2. Исследование содержания в отходах тяжелых металлов

Содержание тяжелых металлов (микроэлементов) в железосодержащем шламе определялось на спектрографе PGS-2 [43]. Содержание микроэлементов исследовалось в непрокаленных и прокаденных отходах. Чувствительность метода выражается в мг на килограмм сухого вещества. Результаты анализа приведены в таблицах 1.4-1.8.

В неорганических отходах водонасосных станций Гомеля обнаружено повышенное содержание стронция в 2 раза, кобальта в 1,5 раза по сравнению с санитарными нормами. Возможно, это связано с тем, что шлам несколько лет хранится в отстойниках. Более 50 % воды поступает на водонасосные станции Гомеля из реки Сож. В неорганических отходах станции обезжелезив ания ПО «Химволокно» Светлогорска отмечено повышенное содержание свинца в 1,5 раза. В шламе водозабора № 6 Минска отмечено небольшое превышение с одержания цинка (в 1,2 раза).

Таблица 1.4 – Содержание микроэлементов (тяжелых металлов) в отходах водозаборов № 1-4 Витебска

_	T		Г
2	-		l
ප	4	1	1
රි දූ	5	.	·
>	10	ı	ı
ت 2	9		l
Zu	100	1600	640
Mo	-	Do,	1,5
¥	5	16	96 ///
Ba	50	290	200
ፈ	8	83	08
77	9	13	. 15
ටී	en .	8,7	16
F	10	130	200
Μn	10	0/	130
Элемент	Чувствительнос ть метода, мг/кг	Непрокаленные отходы	Прокалениые отходы

Yb Nb Sc Sn Ga Ag Cd Sb Bi As W Hg Ti Sr Ge	1 4 6,5 10 100 10 200 30 300 10 100 10		
S. 9N	10 4	1	1
Элемент Үр	Чувствительнос 1 ть метода, мг/кг	Непрокаленные отходы	Прокаленные

Таблица 1.5 - Содержание микроэлементов (тяжелых металлов) в отходах водозабора № 6 Минска

					1					
	රි	4 ;	ı	1		Z	5			
	Ö	9	.1	-		3	10		-	
	Mn	10	90	06		2	01			
77.06	T C	10	08	120		QS.	100		1	s'
	\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	300	15	25		Sc	4		1	
6 a (gove	Mo	1	1900 C			-	100			
	>	10		O C/	S	Sr		.	1 .	
	Ba	20	250	400	0/2	M	98	- -		
G OTEN	ರೆ	4	80	16		As	7000) 0,	1	
	Z	9	12	18		.B	10	44	C/r.	
Madino M	P.	∞	22	88		Sn	1		4	444
riatro-	Zn	700	008	1920		Be	1]		KHABOOCHTO,
I dolifiida 1.0 Coffephrafiine manipositemenios (12meliae metalioto) is civoffee soften	Элемент	Чувствительность метода, мг/кг	Непрокаленные отходы	Прокаленные отходы		Элемент	Чувствительность метода, мг/кг	Непрокаленные отходы	Прокаленные	['] ⊗ _≻
					-					

	පි	4	*	42	
омеля	Ü	9	ı	l	
> ja № 2 I	Mn	10	8	150	
эдозабор	Ē	10	8	140	
ходах вс	Y	5	ı	1	
OB) B OT	Mo	20	1		
к металл	>	5 0		- [
тяжель	Ba	ος.	200	450	
чентов (₫	4	12	OZ	, O,
акроэле	Zr	9	12	24	
(ани е мі	Pb	∞	88	120	
- Содерж	Zn	200	904	700	
Таблица 1.6 – Содержание микроэлементов (тяжелых металлов) в отходах водозабора № 2 Гомеля	Элемент	Чувствительность метода, мт/кг	Непрокалениме отходы	Прокаленные отходы	
	ш.				J

ž	1 0		
	, v,		<u> </u>
9 5	10	1	1
ප	10	ļ	I
Sb	100	l	1
Şc	4	ļ	
Sr	100	009	1100
≱	30	96	06
As	200		1
0	<u></u>		
B	or ^{©C}	-	
Sn	H	STY S	
8		4	BCO.
Элемент	Тувствительность метода, мг/кг	Непрокаленные отходы	Трокаленные отходы
	Чув м	He	=

Таблица 1.7 — Содержание микроэлементов (тяжелых металлов) в отходах водозабора Мотялева

Элемент Zn Pb	Чувствительность 200 8 метода, мг/кг	Непрокаленные 600 72 отходы	Прокалентые 1200 80 отходы		Элемент Ве S	Чувствительность 1 метода, мг/кг	Непрокаленные отходы	Прокаленные отходы	THE POLYTON
77	9	41	18		Sn B		1 0	4	
ರೆ -	4	7	10		Bi	10	44		
Ba	8	150	700		As	, 200 200	 - 	1	
>	100	1	Py	3/4	3	8		 	
Wo	-	30°	2,0		Š	100	1	l	
¥	10 C	·			Sc	4	l	ŀ	
F	10	92	110		ક્ક	100	ı		
Mn	2	02	961		පී	10	l	1 4	
ರ	۰	1			පි	01	1	ψ ! 	
පි	4	1	1		Ž		1		

Таблица 1.8 – Содержание микроэлементов (тяжелых металлов) в отходах водозабора 15/4 C ПО «Химволокно» Светлогорска

	ප	4	20	28	
	Ö	9	1	ı	
	Mn	01	ı	ı	
	T	10	96	140	
	Y	5	ı	1	
	Mo	200	١	١	
	>	10	2//	1	
	Ba	20	300	450	
	ටී	4	8	11	
İ	Zī	9	10	14	
	Pb	×	120	166	
	uΖ	200	500	850	
	Элемент	Чувствительность метода, мг/кг	Непрокаленные отходы	Прокаленные , отходы	

	Элемент	Чувствительность метода, мг/кг	Непрокаленные отходы	Прокаленные отходы
	Be	1	2	3.50
	Sn	1	344	
	Bi	700	l	-
	As	200	l	l
	M	30	1	1
	Şī	100	200	280
	Sr Sc	4	ı	1
	ક્ડ	100	ı	1
	ತ	10	l	1
	පු	10	1	l
į	Z	5		1

Содержание в отходах большинства тяжелых металлов незначительно, т.в. не превышает предела чувствительности метода анализа. К таким элеме нтам относятся кадмий, сурьма, висмут, мышьяк, вольфрам, германий, хром, ваналий, никель, бериллий, иттрий, скандий [44].

Содержание микроэлементов в отходах необходимо контролировать и остоянно. Из данных таблиц 1.4-1.8 можно сделать вывод о том, что содержание большинства тяжелых металлов в отходах не превышает допустимых санитарных норм, что дает возможность использовать шлам для получения строительных материалов. Разрешение на выпуск каждой партии строительных матери а-BILLY TO THO TO THAT BE CHATELY лов необходимо получать в центре гигиены и эп идемиологии.

• Бібліятэка •
Віцебскага дзяржаўнага эхналагічнага універсігэт

ГЛАВА 2. УТИЛИЗАЦИЯ ОТХОДОВ СТАНЦИЙ ОБЕЗЖЕЛЕЗИВАНИЯ

2.1. Производство цветной тротуарной плитки

В качестве сырья для производства цветной тротуарной плитки используются: цемент, песок, отходы водонасосных станций, вода. Отходы (шлам) м огут быть непрокаленные и прокаленные. Тонкость помола отходов должна характеризоваться прохождением через сито 008 в количестве не менее 85 % от массы отходов. В случае необходимости шлам необходимо измельчать в шаровой мельнице в течение 30 минут. Влажность непрокаленных отходов не должна превышать 5 %.

Размеры цветной тротуарной плитки: 30х30х8 см. Учитывая невысокую себестоимость шлама, тротуарную плитку можно изготовить цветной во всем объеме. Но в этом случае, как показали испытания, прочность тротуарной плитки не будет соответствовать требованиям ГОСТ 17608-91 [22, 24, 29, 34].

Технология изготовления цветной тротуарной плитки заключается в следующем: в смеситель загружаются песок, цемент, вода и перемешиваются по обычной заводской технологии [38]. Затем формуются серые тротуарные плитки размером 30х30х6 см (масса 1 плитки 20-22 кг). Одновременно в другом смесителе готовится цветная смесь. Для этого загружают отходы (непрокале ные или прокаленные), заливают необходимое количество воды и смесь пер емешивают в течение 15 минут. Затем в смеситель засыпается расчетное количе-

ство немента и смесь снова перемешивается в течение 30 минут. После этого на серую тротуарную плитку наносят цветной слой толщиной 2-2,5 см и сущат по обычной технологии. Масса одной цветной плитки 25 -26 кг. Пигмент (сурик или охра) составляет 8-10 % от массы цемента. Охра содержит от 12 до 25 % оксида железа (III), сурик: 60-95 % оксида железа (III). Поскольку в составе шлама содержание оксида железа не превышает 30 %, содержание отходов в составе пигментного слоя должно быть максимальным.

Технические характеристики цветной тротуарной плитки: марка тротуа рной плитки 3К8, класс бетона В 25, марка бетона 300, т.е. прочность на сжатие 300 МПа или 300 кг/см², количество плит в 1 м² – 11 штук, отпускная прочность: 290 кг/см², морозостойкость: 200, водопоглощение 6 %.

Технические характеристики компонентов: цемент ПЦ-400, песок: объемная масса 1690 кг/м³, загрязненность – 1,2 %; объемная масса бетонной смеси 2500 кг/м³: водоцементное отношение 0.4. Изготовление тротуарных плит из цветной бетонной смеси методом полусухого формования, условия формования - виброформование. Дозирование: весовое (цемент, вода, отходы), объемное ABOPCHITO, (песок).

Расход цемента в расчете на 1 м³ смеси:

$$U = B : B/U = 210 : 0,4 = 525 кг$$

Расход воды: 210 л. Расход песка: $\Pi = 2500 - (\Pi + B) =$

$$= 2500 - 210 - 525 = 1765 \text{ kr}; 1765 \text{ kr} : 1690 = 1,04 \text{ m}^3$$

Состав смеси для получения серых тротуарных плиток (на 1 м³ смеси, 120 плиток):

Цемент - 525 кг

Песок - 1765 кг

Вода - 210 л

Состав смеси для получения серых тротуарных плиток на 1 замес (30 плиток):

Цемент - 131 кг

 Π есок – 0,25 м³

Вола – 54 л

Состав смеси для получения цветной тротуарной плитки на основе непрокаленных отходов (на 1 м³ смеси, светло-коричневый цвет):

Цемент – 525 кг

Отходы - 1700 кг

Вода - 210 л

Состав смеси для получения цветной тротуарной плитки на основе пр о-3 POCHTON каленных отходов (на 1 м³ смеси, оранжевый цвет):

Цемент – 525 кг

Песок - 850 кг

Отходы - 850 кг

Вода - 210 л

В производственной лаборатории проведены технические испытания **цветной тротуарной** плитки. Для испытаний изготовлены плитки размером **10х10х8 см.** Определялась водостойкость, морозостойкость, солестойкость, атмосферостойкость плиток и прочность цветного слоя к истиранию. Установлено, что все показатели находятся в пределах требований ГОСТ. Атмосфер остойкость цветного слоя составила не менее 5 лет в атмосферных условиях умеренного климата. Однако, ускоренные методы испытания дают достоверные результаты в пределах 40-50 %. Поэтому проводятся испытания цветных трот увримх плиток в естественных условиях. Разработаны и утверждены технические условия.

2.2. Получение строительного пигмента из отходов водонасосных станций

На основе неорганических отходов станций обезжелезивания можно получить железосодержащие пигменты и пигменты- наполнители с широкой цветовой гаммой. Поскольку Республика Беларусь не имеет собственного производства железосодержащих пигментов, а их потребность превышает 5000 т/год, в связи с возникшей проблемой замены импортного сырья и создания ресу ресосберегающих технологических процессов, появляется необходимость разработки технологии пигментов на базе дещевого местного сырья [47]. Наличие большого количества железосодержащих шламов, их малоизученность и отсутствие приемлемых для практического использования технологических реше-

ний, диктует необходимость проведения целенаправленных исследовани й способов и условий переработки шламов для создания технологии пигментов и пигментов-наполнителей различного функционального назначения. Разработка способов получения пигментов на основе шламов относится к ресурсосберегающим технологиям. Применение отечественных пигментов позволит значительно снизить (на 20-25 %) стоимость получаемых с их использованием изд елий и материалов.

По литературным данным, основным источником сырья для получения высококачественных синтетических железосодержащих пигментов является металлическое железо и его растворимые соли [47]. Предпочтение отдается синтезу пигментов из растворов, так как в этом случае процессы более управляемы и возможно получение пигментов более высокого качества. В настоящее время наметились определенные тенденции между стремлением к повышению качества выпускаемых синтетических пигментов и использованием дешевого сырья для их получения, в частности, отходы различных производств. Такими отходами являются: растворы, содержащие соли железа (отработанные травильные растворы), твердые соли (железный купорос), твердые оксидные и пастообразные гидроксидные железосодержащие отходы (окалина, железос одержащие шламы). В литературе нет сведений о получении пигментов из шлама станций обезжелезивания.

Высущенный шлам с влажностью 2-3 % по качественным показателям не

уступает строительному пигменту типа «охра». Степень дисперсности стро ительного пигмента не должна превышать 150 мк (ГОСТ 16873-88). Поэтому отходы необходимо предварительно измельчать в шаровой мельнице. После прокаливания отходов при 700-750 °C в течение 2 часов получается высококачественный пигмент, аналогичный железному сурику [23].

При термообработке шламов происходит их дегидратация, что приводит к изменению химического, фазового и дисперсного состава получаемых веществ. Основное количество химически связанной воды из шлама удаляется в области 100-400 °C. При нагревании железокальциевого шлама, содержащего сульфат кальция, при 650-700 °C кристаллизуется α-Fe₂O₃. При содержании Fe₂O₃ более 50 % и Fe₂O₃: (MeO + Me₂O₃) = 1: (0,1-0,3) шлам является исходным сырьем для получения коричневых и красно-коричневых пигментов. При содержании железа в пересчете на Fe₂O₃: 15-25 % и Fe₂O₃: CaO = 1: (4,0-6,0) шлам является сырьем для получения цветных пигментов-наполнителей. Обранование железохромового оксида со структурой γ-Fe₂O₃ приводит к получению темно-коричневых пигментов.

Одна из важнейших характеристик строительных пигментов — их укрывистость. Укрывистость непрокаленных и прокаленных неорганических отх одов определялась по ГОСТ 8784-75 «Материалы лакокрасочные. Методы определения укрывистости». Укрывистость — это свойство пигмента закрывать поверхность подложки так, чтобы цвет ее становился невидимым. Количественно

укрывистость выражают в граммах сухого пигмента, необх одимого для того, чтобы сделать невидимым цвет закрываемой поверхности площадью в 1 м². Для проведения испытаний использовали стеклянную пластинку размером 100х300 мм, толщиной 2-2,5 мм, на одной стороне которой имеются три полосы: по краям две полосы, нанесенные черной краской, а между ними полоса, нанесенная белой краской. Ширина каждой полосы 15 мм, длина 250мм. Полосы находятся на равном расстоянии друг от друга. Непрокаленные или прокаленные отходы растирались с натуральной олифой «Оксоль» и кистью наносились на лицевую сторону поверхности предварительно взвешенной пластинки с тремя полосами, закрашивая площадь 100х250 мм до тех пор, пока полосы на пластинке становятся невидимыми.

Укрывисточть (X) вычисляется по формулам:

а) в расчете на малярную консистенцию:

$$X = \frac{\left(m_1 - m\right) \cdot 10000}{S},$$

где: m_1 — масса стеклянной пластинки с нанесенным слоем краски; m — масса стеклянной пластинки до покраски, r; 10000 — площадь 1 m^2 , выраженная в cm^2 ; S — укрываемая площадь стеклянной пластинки, cm^2 .

б) в расчете на сухой пигмент:

$$X = \frac{(m_1 - m) \cdot (100 - m_2) \cdot 10000}{S \cdot 100},$$

где: т2 - содержание олифы в краске, г.

В результате испытаний установлено, что укрывистость непрокаленных отходов составляет не более 70 г/м². Для сравнения, укрывистость охры марки 0-1 (ГОСТ 6-10-430-80) составляет не более 65 г/м². Укрывистость прокаленных отходов составляет не более 20 г/м². Для сравнения, укрывистость сурика железного (ГОСТ 2135-74) составляет не более 20 г/м². С уменьшением среднего размера частиц до 2,5 мкм происходит увеличение укрывист ости на 15-20 %.

Определение реакции водной вытяжки пигмента проводилось следующим образом. В стакан на 200 мл к навеске 2±0,0002 г используемого пигмента приливают 100 мл дистиллированной воды и кипятят 5 мин. После охлаждения содержимое переводят в мерную колбу емкостью 200 мл, добавляют до метки дистиллированной воды и фильтруют. Затем определяют рН отобранной водной вытяжки при помощи рН-метра со стеклянным электродом. Реакция водной вытяжки непрокаленных отходов изменялась в пределах 7,2-7,4, а прокаленных отходов: 7,1-7,3.

Определение маслоемкости пигментов проводилось следующим образом. Навеску пигмента 5±0,01 г помещают в стакан, в который из микробюретки по каплям приливают льняное масло, перемешивая пигмент стеклянной палочкой. Приливание масла прекращают в момент образования сплошного комка. Маслоемкость пигмента вычисляют по формуле

$$X = \frac{V \cdot P \cdot 100}{m},$$

где: V – объем льняного масла, израсходованный на насыщение пигмента, мл: Р – плотность льняного масла, г/см³; т – масса навески пигмента, г.

Маслоемкость непрокаленных отходов составила 30-32 г на 100 г пигмента; прокаленных отходов: 19-20 г на 100 г пигмента. Таким образом, по качественным показателям непрокаленные и прокаленные неорганические отх оды станций обезжелезивания не уступают строительным пигментам типа «о хра» и «сурик» [45].

2.3. Получение фасадных красок В настоящее время для отделки фасадов зданий применяются фасадные краски отечественного производства (силикатные, полимерцементные, полихлорвиниловые) или импортные фасадные краски. Фасадные краски должны обладать как декоративными, так и защитными свойствами, надежно предохраняющими строительные материалы от разрушающего действия кислотных дождей. Находят применение дешевые бесполимерные краски на основе мин еральных связующих, например, известковая, цементная, силикатная. Эти краски имеют ряд недостатков: невысокие деформационные и декоративные сво йства, качество и атмосферостойкость покрытий сильно зависят от условий их нанесения. Распространено применение красок с высоким содержанием пол имеров: кремнийорганических, нефтеполимерных. Недостатком этих красок являются низкая паропроницаемость и высокая стоимость, обусловленная большим содержанием наиболее дорогостоящего компонента краски – полимерного связующего [11].

За последние пятнадцать лет во многих странах наблюдается устойчивая тенденция роста потребления отделочных составов на основе акриловых смол. Их структура обеспечивает хорошую химическую, свето- и влагостойкость. В НИИ Главмосстроя разработана краска для отделки фа садов «Виана» (ТУ 400-2-203-83) на основе смолы «Виакрил», поставляемой австрийской фирмой «Вианова». Краска «Виана» имеет высокие физико-механические свойства, долговечна, декоративна и по своим показателям превосходит известные югославские составы «Халиофос», «Пластизан-Супер» [7].

На кафедре химии Витебского государственного технологического университета разработаны составы двух новых фасадных красок, с использованием отходов водонасосных станций, - на основе полистирола и сополимера акрилонитрила и винилхлорида [13, 15]. Многие компоненты красок выпускаются на предприятиях Витебской области: в объединениях «Полимир», «Доломит», «Пафтан». Некоторые компоненты являются отходами производства. Использование неорганических отходов станций обезжелезивания и отходов полист ирола или сополимера акрилонитрила и винилхлорида позволяет в 2-3 раза снизить себестоимость краски по сравнению с лучшими зарубежными аналогами (Россия, Чехия, Финляндия) [36]. В Белгоспатенте получен патент: Платонов А.П., Ефременков М.Ф., Губанова Н.Е. «Композиция для покрытия» [21].

2.3.1. Фасадная краска на основе полистирола

Фасадные краски представляют собой сложные системы, в состав кот орых входят пленкообразователи, пластификаторы, наполнители, растворители, пигменты, поверхностно-активные вещества. От типа пленкообразующего в ещества зависят основные свойства краски (атмосферостойкость, водостойкость, химстойкость). В качестве пленкообразующих веществ в настоящее время пр именяются алкидные, мочевино-формальдегидные, эпоксидные смолы; сополимеры стирола и акриловой кислоты, сополимеры винилхлорида. В основном используются линейные полимеры или полимеры с небольшим разветвлением. Пленкообразующие вещества должны обладать хорошей растворимостью в органических растворителях, совместимостью с пластификаторами, наполнителями, способностью к образованию покрытий с заданными защитными и дек оративными свойствами.

Краска на основе полистирола (ПС) представляет собой суспензию пигментов и наполнителей (отходов станций обезжелезивания) в растворе полистирола с добавками пластификатора и поверхностно-активного вещества. Краска предназначена для окращивания оштукатуренных, бетонных и кирпичных поверхностей, фасадов зданий, а также деревянных поверхностей. Краска наносится кистью, валиком, методами безвоздушного и пневматического распыления. Краска ПС должна соответствовать техническим требованиям и нормам, приведенным в таблице 2.1 [17].

Таблица 2.1 – Показатели фасадной краски ПС

Наименование показателя	Значение	
1. Цвет и внешний вид пленки	После высыхания эмаль должна образовы-	
47	вать однородную глубокоматовую пленку	
86	Цвет пленки эмали должен соответствовать	
Скур	эталону колеров [9]	
2. Массовая доля нелетучих веществ	40-50 %	
3. Условная вязкость по вискозиметру ВЗ-4 с диаметром 4 мм при температуре 20±2 °C	45-65 c.	
4. Степень перетира, не более	130 мкм	
5. Время высыхания до степени 3 при темпе- ритуре 20±2 °C, не более	2 час	
6. Плотность сухой пленки	1,18-1,22 г/см³	
7. Плотность краски	1,15-1,20 г/см ³	
 Зластичность пленки при изгибе, не менее 	10 мм	
0. Укрывистость высущенной пленки, не более	ON TOP I I	
Для белой краски	140 г/м ²	
Для цветных красок	110 г/м²	
10. Стойкость пленки к статическому дейст-	8 ч ас	
вию воды при температуре 20±2 °C, не менее		
	ка исходного сырья	
2.3.2. Характеристи	770.	

2.3.2. Характеристика исходного сырья

В таблице 2.2 приведены основные характеристики сырья и материалов, используемых для получения фасадной краски ПС. В состав краски в качестве пленкообразующего входят отходы полистирола или пенополистирола. Массовая доля основного вещества в полистироле должна составлять не менее 95 % Для приготовления краски пригодны любые марки пенополистирола в виде б и сера, гранул и дробленой крошки. Можно использовать бисерный некондиц и онный пенополистирол, у которого частично улетучился газообразователь и он не пригоден для изготовления деталей. Целесообразно использовать отходы пенополистирола, имеющиеся на телевизионных, машиностроительных предприятиях и заводах по произво дству холодильников [16].

В качестве пленкообразующего вещества можно применять полистирол любых марок или его отходы. Например, уда ропрочный полистирол широко применяется на многих промышленных предприятиях (заводы по производству холодильников, бытовой техники, химпредприятия), где накапливается достаточно большое количество отходов. Для приготовления краски можно исполызовать отходы цветного полистирола, но они должны быть однотонными и с оответствовать цвету получаемой краски. Пенополистирол и полистирол различаются по скорости растворения. Пенополистирол растворяется при энергичном перемешивании в течение 5-10 минут, для растворения полистирола при непрерывном перемешивании необходимо 1,5-2 часа.

Таблица 2.2 – Характеристика сырья и материалов

Наименование	FOCT, OCT, TY	Показатели, обязательные для	
сырья		проверки	
1,	2	3	
1. Полистирол	ΓΟCT 20282-85	Порошок или гранулы с разме-	
общего назначе-	Марки: ПСМ, ПСС, ПСЭ	рами частиц 2-20 мм	
ния С	yw.		
2. Полистирол	OCT 6-05-406-80	Порошок или гранулы с разме-	
ударопрочный	Марки: УПС-0803, УПМ-0703,	рами частиц 2-20 мм	
	УПМ-0612, УПМ-0508,	'	
	УПМ-0503, УПМ-03		
3. Сополимеры	ΓΟCT 12271-76	Порошок или гранулы с разме-	
стирола	Марки: МСН, МСН-Л,	рами частиц 2-20 мм	
	ТУ 6-05-1580-85		
,	Марки: САН-К, САН-ТП	** ** /	
4. Полистирол	OCT 6-05-202-83	Бисер или отходы от тепло- и	
испенивающийся	Марки: ПСВ, ПСВ-С, ПСВ-Б,	звукоизоляционных плит, упа-	
	псв-с-пм, псв-65с, псв-лд	ковки телевизоров и др.	
5. Дибутилфталат	ΓΟCT 8728-87	Прозрачная жидкость, плот-	
(диоктилфталат)		ность: 1,045-1,049 г/мл при 20 °C	
6. Хлорпласт-300	ТУ 6-01-18-1383-84	Прозрачная маслянистая жид-	
	V - N. C.	кость. Плотность: 1,19-1,30 г/мл	
		при 20 °C	
7. Ксилол камен-	ΓΟCT 9949-86	Прозрачная жидкость, плот-	
ноу гольный	.v.	ность: 0,86-0,88 г/мл при 20°C	
. Уайт-спирит	FOCT 3134-78	Прозрачная жидкость, плот-	
* 1		ность: 0,790-0,795 г/мл при 20°C	
9. Бутилацетат	ΓΟCT 8981-88	Прозрачная жидкость, плот-	
		ность: 0,880-0,881 г/мл при 20°C	

Продолжение таблицы 2.2

1	2	3
10. Нефрас-С (за-	ТУ 38-40125-82	Прозрачная маслянистая жид-
менитель уайт-	•	кость, плотность: 0,775-0,780
спирита)		г/мл при 20 °C
11. Растворитель	ТУ 6-10-952-85	Прозрачная жидкость, плот-
PC-2		ность: 0,820-0,830 г/мл при 20°С
12. Сольвент	ГОСТ 10214-75	Прозрачная жидкость, плот-
нефтяной		ность: 0,865-0,888 г/мл при 20°С
13. Неорганиче-	ТУ 17-2071665-1-97	Массовая доля воды не более
ские отходы во-	CL	3 %. Остаток на сите с сеткой №
донасосных стан-	To a	02 не более 5 %
ций	THAD CAN DE COMMENTAL OF THE COMMENT	
14. Доломит	TY 21-216-85	Массовая доля воды не более
	7/4,	2%. Остаток на сите с сеткой №
	014	02 не более 3 %
15. Мел природ-	FOCT 12085-73	Массовая доля воды не более
ный обогащен-	THO	2 %. Остаток на сите с сеткой №
ный	~/ ₀	02 не более 3 %
16. Диоксид ти-	ГОСТ 9808-84	Массовая доля летучих веществ
тана марки Р-02		не более 0,5 %. Укрывистость не
		более 40 г/м ²
17. Оксидно-	ТУ 113-03-6-15-87	Укрывистость не более 80 г/м ²
цинковый пиг-		745
мент ОЦП		000
18. Охра марки	OCT 6-1-431-80	Массовая доля воды не более
O-2		0,5 %. Укрывистость не более
		85 r/m ²
19.Пигмент жел-	ΓΟCT 18172-80	Массовая доля воды и летучих
тый		веществ не более 1,5 %. Укрыви-
		стость не более 20 г/м ²
•		1

Продолжение таблипы 2.2

1	2	3	
20. Пигмент красный железо- окисный	TY 6-10-602-86	Массовая доля воды и летучих веществ не более 0.5% . Укрывистость не более $10\mathrm{r/m}^2$	
21. Сурик желез-	FOCT 8866-86	Массовая доля воды и летучих веществ не более 1,5 %. Укрывистость не более 35 г/ ${\tt M}^2$	
22. Пигмент фта- лоцианиновый голубой	FOCT 6220-86	Массовая доля воды не более 1,5 %. Укрывистость не более 80 г/м ²	
23. Алифатиче- ские амины	TV 6-02-795-87	Массовая доля воды не более 1 %	
24. Превоцелл, ПАВ, аналог ОП-7	Производство Германии	Технический паспорт	

2.3.3. Характеристика растворителей

Основным показателем, отражающим реологические свойства фасадной краски, является вязкость. Вязкость концентрированных растворов полимеров в большой мере зависит от природы полимера и растворителя [10]. Влияние ра створителя особенно сильно сказывается в случае растворов жесткоцепных полимеров (если вязкость двух растворителей отличается, например, в несколько раз, то вязкость растворов в этих растворителях при достаточно высоких концентрациях полимера будет отличаться на несколько порядков). С повышением температуры концентрационные кривые вязкости в разных растворителях

сближаются и при температуре выше температуры стеклования полимера вязкости растворов практически отличаются только на значение вязкости растворителя.

Летучесть является одним из важнейших свойств растворителей. От этого показателя зависят не только продолжительность высыхания крас ки, но и некоторые свойства покрытия. Высокая летучесть может привести к дефектам покрытия, а низкая летучесть способствует удерживанию большого количества растворителя, что сильно сказывается на эксплуатационных свойствах покрытия [10].

Наиболее важные этапы технологии изготовления фасадной краски — приготовление растворов пленкообразователей и диспергирование в них пигментов и наполнителей. Процесс диспергирования пигментов заключается не только в его измельчении, но и дезагрегации, смачивании частиц пигм ентов и равномерном их распределении в пленкообразователе. В идеальном случае поверхность пигмента должна преимущественно адсорбировать пленкообразователь, а не растворитель, т.е. взаимодействие пигмент — полимер должно превышать взаимодействие пигмент — растворитель.

Для фасадной краски ПС можно использовать следующие растворители: ксилол (орто, мета или пара), сольвент, бутилацетат, РС-2. Растворитель РС-2 состоит из 30 % (массовых) ксилола и 70 % уайт-спирита. Уайт-спирит можно заменить нефрасом любой марки. Уайт-спирит или нефрас являются разбавите-

лями. В таблице 2.3 приведены основные показатели растворителей и разбав ителей.

Таблица 2.3 - Характеристика растворителей и разбавителей

Название	Плотность при 20 °C,	Пределы кипения при	ПДК, мг/м3
♦.	г/мл	давлении 101,3 кПа	
1. Ксилол	0,86-0,88	137-141	50
2. Уайт-спирит	0,79-0,80	165-200	300
3. Бутилацетат	0,88	125-127	200
4. Нефрас	0,78-0,80	160-215	100
5. Сольвент	0,86-0,88	125-160	100

ПДК - это предельно допустимая концентрация вредного вещества в воздухе рабочей зоны, при которой у работающих при ежедневном вдыхании в пределах 8 часов в течение всего трудового стажа не должно происходить заболеваний или отклонений в состоянии здоровья.

Из трех изомеров ксилола наилучшей растворяющей способностью обладвет орто-ксилол. В качестве растворителя краски ПС можно использовать сле-KALI SHABOOCHTON дующие составы (проценты объемные):

- 1. Ксилол
- 2. Сольвент
- 3. Ксилол 50 %

Уайт-спирит — 50 %

4. Конлол - 50 %

Вутилацетат - 50 %

- 5. Ксилол 30 %
 - PC-2 70 %
- Бутилацетат 50 %

PC-2-50%

Более предпочтительными являются второй, третий, пятый составы, так как они более доступны и обладают высокой растворяющей способн остью.

2.3.4. Характеристика наполнителей и пигментов

В качестве наполнителя вместо мела и доломита можно приме нять неорганические отходы (высушенные или прокаленные) станций обезжелезивания. Массовая доля воды в отходах не должна превышать 3 %.Семьдесят процентов пигментов (охра или сурика) также заменяются отходами при производстве красок красного, оранжевого и бордового цветов. Использование в качестве наполнителей и пигментов отходов станций обезжелезивания значительно повышает атмосферостойкость фасадной краски. Перед применением наполнитель необходимо просеять через сетку № 014 [35].

В состав краски ПС входят как неорганические, так и органические пигменты. Органические пигменты (голубой фталоцианиновый, желтый светопрочный) обладают по сравнению с неорганическими пигментами более высокой интенсивностью и яркостью оттенков, большей укрывистостью, но меньшей светостойкостью. Органические пигменты дороже неорганических. В со-

ставе белой фасадной краски применяется диоксид титана рутильной формы, оксидно-цинковый пигмент, цинковые белила. Диоксид титана — незаменимый пигмент белой фасадной краски, эксплуатируемой в любых условиях.

2.3.5. Характеристика пластификаторов и ПАВ

Пластификаторы должны обладать следующими свойствами:

- 1. Незначительной летучестью даже при повышенной температуре.
- 2. Хорошо смешиваться с растворителем.
- 3. Хорошо растворять пленкообразующее вещество.
- 4. Бесцветность.
- 5. Нейтральность.
- 6. Способность смешиваться с пигментами.
- 7. Негорючесть.

Всеми перечисленными свойствами обладают пластификаторы: дибутилфталат и диоктилфталат. Оба вещества придают покрытиям эластичность, термостойкость. В таблице 2.4 приведены основные физико- химические свойства пластификаторов.

Для ускорения перетира в состав краски необходимо добавлять повер хностно-активные вещества (ПАВ). В качестве ПАВ можно применять: высшие алифатические амины, ОП-7, ОП-10 или их аналог «Превоцелл», использующийся на шелковых комбинатах. Предварительно необходимо приготовить 50 %-ный раствор ПАВ в растворителе [14]. Ниже приведены оптимальные с оставы краски ПС (проценты массовые).

Таблица 2.4 - Свойства пластификаторов

Название пластификатора	Температура кипения, °С	Плотность при 20 °C, г/мл	Температура вспыш- ки в открытом тигле, °C
Дибутилфталат ГОСТ 8728-87	340	1,045-1,049	168
Диоктилфталат ГОСТ 8728-87	231	0,982-0,986	205
I <u>Оранжевый</u> г	цвет		
1 Полистипол	глюбой марки (VII	ІМ. пенополистирол)	8 %

I	Оранжевый	цвет

1. Полистирол любой марки (УПМ, пенополистирол)	8 %
2. Растворитель	51 %
3. Высушенные отходы станций обезжелезивания	30,6 %
4. Пластификатор 5. ПАВ 6. Пигмент «охра» II Кирпичный цвет 1. Полистирол 2. Растворитель	1,2 %
5. ПАВ	0,2 %
6. Пигмент «охра»	9 %
II <u>Кирпичный цвет</u>	44.
1. Полистирол	8 %
2. Растворитель	51 %
3. Прокаленные отходы станций обезжелезивания	30,6 %
4. Пластификатор	1,2 %

5. ΠAB	0,2 %
6. Пигмент «сурик»	9 %
III Голубой цвет	
1. Полистирол	8 %
2. Растворитель	52,1 %
3. Мел, доломит	33,2 %
4. ΠΑΒ	0,2 %
6. Пигмент фталоцианиновый голубой	6,5 %
IV <u>Желтый цвет</u>	
1. Полистирол	8 %
2. Растворитель	52 %
3. Мел	20 %
4. Оксидно-цинковый пигмент	7 %
5. Пигмент желтый светопрочный	11,6 %
6. Пластификатор	1,2 %
7. ПАВ	0,2 %
V <u>Белая краска</u>	BOO
IV Желтый цвет 1. Полистирол 2. Растворитель 3. Мел 4. Оксидно-цинковый пигмент 5. Пигмент желтый светопрочный 6. Пластификатор 7. ПАВ V Белая краска 1. Полистирол	8 %
2. Растворитель	52 %
3 Меп	17.%

4. Диоксид титана рутильной формы	21,6 %
5. Пластификатор	1,2 %
7. ПАВ	0,2 %

Высококачественную краску светлых тонов можно приготовить, если вместо мела взять эквивалентное количество цинковых белил. Замена мела на цинковые белила несколько удорожает краску, но в то же время значительно улучшает ее декоративные свойства. В таблице 2.5 приведены более сложные по составу фасадные краски. При выборе цвета необходимо учитывать сан итарно-гигиенические требования, предъявляемые к окраске зданий [9]. Необх одимо помнить, что

- желтый цвет стимулирует мозг, эффективен при умственном утомлении, ликвидирует апатию;
- оранжевый цвет создает ощущение благополучия, способствует лечению анемии;
- зеленый цвет уравновешивает, успокаивает;
- голубой цвет оказывает болеутоляющее действие;
- синий цвет эффективен для снятия эмоционального возбуждения;
- фиолетовый цвет увеличивает выносливость организма;
- красный цвет возбуждает и раздражает.

2.3.6. Стадии технологического процесса

Технологический процесс включает следующие стадии:

- 1. Подготовка сырья
- 2. Приготовление 50 %-ного раствора ПАВ
- 3. Перетир пигментов и 50 %-ного раствора ПАВ в шаровой мельнице в течение 4 часов
- 4. Приготовление растворителя
- 5. Растворение пленкообразующего и получение лака
- 6. Перетир лака со смесью, полученной на стадии 3, в шаровой мельнице в течение 4 часов
- 7. Добавление пластификатора в шаровую мельницу и перемешивание краски в течение 20 минут
- 8. Постановка краски на тип
- 9. Очистка краски от примесей и фасовка в тару

Технологическая схема приготовления краски представлена на рис. 2.1. Цифрами обозначены: 1, 2, 3 — шаровые мельницы; 4 — емкость для смешанного растворителя; 5 — жидкостный счетчик (мерник) для растворителя; 6 — смеситель (реактор) для получения лака; 7 — накопительная емкость для лака; 8 — еммость с пластификатором; 9 — мерник (жидкостный счетчик) для дибутилфталатец 10, 11, 12 — насосы; 13, 13', 14, 15 — жидкостные счетчики для лака; 16, 17, 18 — емкости для постановки краски на «тип».

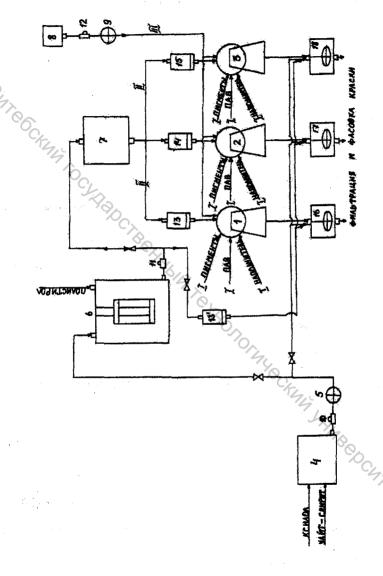


Рис. 2.1. Технопогическая схема получения фасадной краски ПС.

Раствор поверхностно-активного вещества готовится следующим обраном: в емкость загружают ПАВ и растворитель (сольвент) в соотношении 1:1 и перемешивают до полного растворения. Например, для приготовления 1 т гот овой краски необходимо взять 2 кг ПАВ и 2,3 л сольвента. Недопустимо загр ужать в шаровую мельницу ПАВ в сухом виде, предварительно не смешав с распостно-активного вещества.

Диспергирование (перетир) пигментов и 50 %-ного раствора ПАВ в шаровой мельнице проводится в течение 4 часов. Число шаровых мельниц уст амаливается по числу цветов. Шаровая мельница должна быть предназначена для мокрого помола. При эксплуатации мельницы необходимо руководствоваться паспортом. Мельница на 1/3 заполняется керамическими шарами (базыльтовыми, диабазовыми, уралитовыми, фарфоровыми) — примерно 15 кг шаров для мельницы объемом 100 л. Из оставшегося объема мельница заполняется компонентами на 34, так как большее заполнение приводит к затруднению перетира. За один цикл можно приг отовить 25 л или 29 кг краски в мельнице объемом 50 л и 58 кг или 50 л крас ки в шаровой мельнице объемом 100 л.

Таблица 2.5 – Рецептура фасадной краски ПС (проценты массовые)

Таблица 2.5 – Рецептура фасадной краски ПС (проценты массовые)	Наименование компонентов Светло-	Полистирол 7,5	Растворитель 53,2	Пластификатор 1,2		Мея 24,0	Двуокись титана 5,0	Пигмент голубой —	фталоциановый	Oxpa	Пигмент желтый светопрочный	Охра сухая 7,0	Сурик железный —	Пигмент 2,0 женезоокисный	Пигмент желтый железоокисный	Пиролюзит —	Окись хрома —
ецепту	Кремовый	7,5	53	1,2	0,1	14,4	4,1			1	İ	19,0	1	I	Pc	1	0,7
ра фаса,	йытпэЖ	7,5	53	1,2	0,1	29,7	1	1		8,5	1	ı	I	44	1	1	ı
дной кр	Фисташковый	7,5	53	1,2	0,1	30,9	6,2	0,4		1	0,7	C	962	7,4	1	١	1
аски П	Зепеный	7,5	53	1,2	0,1	29,7		1		0,1	2014	Ι	1	l	ı		8,5
С (проц	жепто- эспеный	7,5	54	1,2	0,1	30,0	3,0		O+		ı		ı	l	3,0	I	1,2
енты м	-олубой Голубой	7,5	53	1,2	0,1	30,4	10/	7/2		1	1	1	1	1		1	1
ICCORFIE	йиниэ-оптэвО	7,5	53	1,2	0,1	7,62	4,9	3,6			ı	1	1	ł		1	1
~	-овстло- йытармый	5	53	1,2	0,1	27,4	7,6	1 00]	ı	2,36	1	l		8,0	1
	Серый	7,5	53	1,2	0,1	18,0	5,1	٠ ا			I	13,1	1	9'0	l	1,4	1
047	Оранжевый	7,5	53	1,2	0,1	26,6	7,4	l		9£0	1	ı	1	3,3	1	I	0,52
	ўыяв жэ д	7,5	53	1,2	0,1	22,6	6,4	1			. 1	8,25	0,65	ł	1	l	0,3
	-онмэТ йывэжэд	7,5	53	1,2	0,1	21,1	6,0	1		ı	ı		1	2,6	0'9	2,5	1
	Белый	7,5	53	1,2	0,1	7,62	8,5	١		ı	ı		I	I		1	1

Ниже приведены загрузочные рецептуры на 1 цикл для шаровых мельниц емкостью 50 л и 100 л согласно приведенным ранее составам.

Таблица 2.6 – Загрузочные рецептуры

94	1 состав	
Наименование Компонента	Объем мельницы 50 л	Объем мельницы 100 л
1	2	3
1. Высушенные отходы станций обезжелезива- ния	8,7 KT	17,4 kr
2. Охра	2,6 кг	5,2 кг
3. ПАВ	100 г ПАВ + 100 мл растворителя	200 г ПАВ + 200 мл раство- рителя
	2 состав	
 Прокаленные отходы станций обезжелезива- ния 	8,7 KT	17,4 кг
2. Сурик	2,6 кг	5,2 кг
3. ПАВ	100 г ПАВ + 100 мл растворителя	200 г ПАВ + 200 мл раство- рителя
•	3 состав	TO.
1. Мел, доломит	9,3 кг	18,6 кг
2. Пигмент фталоциани- новый голубой	1,9 Kr	3,8 кг
3. ПАВ	100 г ПАВ в 100 мл растворителя	200 г ПАВ в 200 мл раство- рителя

Продолжение таблицы 2.6

	4 состав	
1	2	3
1. Мел	5,8 KT	11,6 кг
2. Оксидно-цинковый пигмент	2 кг	4 KT
3. Пигмент желтый све- топрочный	3,5 kg	7 KT
4. ПАВО _{СКИР}	100 г ПАВ в 100 мл растворителя	200 г ПАВ в 200 мл раство- рителя
	5 состав (белая краска)	
1. Мел	5 xc	10 кг
2. Диоксид титана ру- тильной формы	6,3 кг	12,6 кг
3. ПАВ	100 г ПАВ в 100 мл растворителя	200 г ПАВ в 200 мл раство- рителя

В качестве растворителя полистирола целесообразно использовать сольвент (каменноугольный или нефтяной). Каменноугольный сольвент обладает лучшей растворяющей способностью, так как он содержит до 75 % ароматич еских углеводородов. Можно применять смешанный растворитель, состоящий из 50 % ксилола и 50 % уайт-спирита (проценты объемные). Смешанный растворитель готовится в емкости 2-3 м³. Сначала в емкость заливается уайт-спирит, а затем ксилол. Принудительное перемешивание растворителей не обязательно. Температура в емкости должна быть в пределах 18-25 °C. Емкость должна быть герметичной.

Если необходимо получить краску для внутренних работ, то в качестве растворителя полистирола необходимо использовать смесь 50 % бутилацетата и 50 % PC-2. Этот смешанный растворитель мало токсичен.

Приготовление лака производится в смесителе, оборудованном рамной или якорной мешалкой с частотой вращения 30 мин⁻¹. Объем смесителя 1-2 м³. Загрузка компонентов производится в следующей последов ательности:

- а) растворитель или смешанный растворитель закачивается в смеситель через счетчик насосом;
- б) полистирол или пенополистирол загружается вручную при работающей мешалке; размер частиц полистирола не должен превышать 2 см, а отходов ненополистирола 15 см; температура в смесителе должна быть в пределах 18 40 °C.

Растворение полистирола протекает в течение 1,5-2 часов, а пенополистирол растворяется в течении 15-20 минут. Ниже приведены загрузочные рещептуры для смесителей объемом 1 м 3 и 2 м 3 для составов 1-5.

Таблица 2.7 - Загрузочные рецептуры для составов 1 -5

T. It

Наименование компонентов	Смеситель объемом 1 м3,	Смеситель объемом 2 м3,
	в расчете на 750 кг лака	в расчете на 1500 кг лака
1. Полистирол или пенополистирол	101 кг	202 кг
2. Растворитель	780 л	1500 л

Содержимое смесителя перемешивается до полного растворения полистирола (при наливе на стекло отсутствие крупинок нерастворимого полимера). Плотность полученного лака:0,93-0,94 г/мл при 20 °C. Лак можно хранить в смесителе или перекачать в накопительную емкость. Полученный лак подается из накопительной емкости самотеком или с помощью насоса через весовой мерник в шаровые мельницы, где осуществляется дальнейший перетир с наполнителем и пигментами в течение 3-5 часов. Ниже приведены загрузочные рецептуры для лака в составах 1-5.

Таблица 2.8 - Загрузочные рецептуры для лака

Количество лака	Ì	Объем мельницы 50 л	Объем мельницы 100 л	
		17,4 кг или 19 л	34,7 кг или 38 л	- 200

Через 1-2 часа производят отбор проб через сливной кран. Предварительно останавливают мельницу и спускают образовавшиеся пары растворителей, подсоединив шлангом «воздушку». Степень перетира должна быть не более 130 мк. Контроль проводят по прибору «Клин». При неудовлетворительном р езультате проверки перетир необходимо продолжать. После получения краски со степенью перетира не более 130 мк в каждую шаровую мельницу подается пластификатор из емкости 8 через жид костной счетчик 9. В мельницу емкостью 50 л необходимо добавить 0,35 кг или 0,33 л дибутилфталата, а в мельницу емкостью 100 л: 0,70 кг или 0,66 л пластификатора. Затем мельницу пускают в ход и смесь перемешивают в течение 15-20 минут.

При постановке краски на «тип» определяется вязкость краски. Для определения вязкости применяется вискозиметр ВЗ-4. Для проведения измерений вискозиметр устанавливается вертикально, сопло диаметром 4±0,2 мм закрывается и в резервуар наливается краска объемом 100 мл при температуре 18-22 ° С. Затем открывается отверстие сопла и одновременно с появлением краски, стекающей в подставленную емкость, включают секундомер. Время в секундах. пошедшее на истечение краски из вискозиметра, является ее условной вязкостью. Вискозиметр ВЗ-4 предназначен для измерения условной вязкости от 10 до 150 секунд. Вязкость краски должна быть в пределах от 45 до 65 секунд. При нанесении кистью или валиком вязкость должна составлять 60-65 секунд. При пневматическом распылении: 45-60 секунд. Если краска получилась слишком густой, в нее добавляют растворитель в количестве не более 5 % от массы краски, т.е. 50-60 л растворителя на 1 т краски. После добавления растворителя краску перемешивают в течение 30 минут до получения однородного раствора и затем снова проверяют вязкость. Добавление большого количества растворителя снижает физико-механические и эксплуатационные свойства краски. Более технологично разбавлять краску лаком. В густую краску можно добавлять от 5 до 10 % лака, т.е. примерно 50-100 л лака на 1 т краски. После добавления лака краску необходимо перемещать в течении 30 минут. Необходимо помнить, что разбавить краску просто, а добавить в нее твердые компоненты, т.е. повысить вязкость - сложная, трудоемкая операция.

Очистку краски от примесей можно производить:

- а) через многослойный фильтр из марли;
- б) через сито с сеткой определенного номера (0,56-0,60) в зависимости от вязкости краски.

Количество примесей может быть сравнительно невелико, однако прим еси заметно ухудшают внешний вид покрытий. После очистки краску разливают в сухую, чистую, герметичную тару. Краска и лак могут храниться в герметичной таре без видимых изменений в течении года.

2.3.7. Упрощенная технологическая схема получения фасадной краски

Предлагаемая схема позволяет получать краску при минимальном количестве оборудования: необходима одна шаровая мельница и несколько емкостей по 30-50 л. За один цикл (одна рабочая смена) можно получить 25 л или 29 кг краски в мельнице емкостью 50 л и 50 л или 58 кг краски в мельнице емк остью 100 л. Необходимо в каждой мельнице получать краску определенного цвета. При наличии только одной мельницы желательно получить достаточное количество краски одного цвета, так как переход с одного цвета на другой в одной мельнице — трудоемкая операция, связанная с промывкой мельницы растворителем. Переход с одного цвета на другой необходимо делать в такой по-

следовательности: сначала получают белую краску, краски светлых тонов, затем темные краски (зеленого, красную, синюю).

На рис. 2.2 представлена упрощенная технологическая схема получения фасалной краски в одной шаровой мельнице. Цифрами обозначены: 1 - емкость для растворителя; 2 - насос; 3 - мерник (жидкостный счетчик) для растворителя: 4 - щаровая мельница.

Технологический процесс включает следующие стадии:

- 1. Подготовка сырья.
- 2. Приготовление 50%-ного раствора поверхностно-активного вещества.
- 3. Перетир пигментов, наполнителя и раствора ПАВ в шаровой мельн ине в течении 5-6 часов.
- 4. Приготовления растворителя.
- 5. Добавление в шаровую мельницу полистирола и растворителя, перетир полученной смеси в течении 3-4 часов
- 6. Добавление пластификатора и перемешивание краски в течении 15-20 JHIMBODCHTO, TV минут.
- 7. Постановка краски на "тип".
- 8. Очистка краски от примесей и фасовка в тару.

Ниже приведены загрузочные рецептуры (на 1 цикл) в шаровые мельницы емкостью 50 л и 100 л.

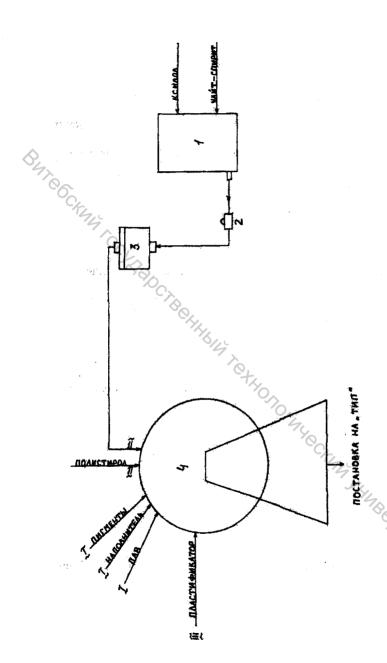


Рис. 2.2. Упрощенная технологическая схема получения фасадной краски ПС.

Таблица 2.9 – Загрузочные рецептуры

1 состав

	Объем мельницы	
Наименование компонента	50 л	Объем мельницы 100 л
1	2	3 etra marijen
Полистирол или пенополистирол	2,3 кг	4,6 кг
2. Растворитель	18 л	36 л
3. Высущенные отходы станций обезжелезивания	8,7 кг	17,4 кг
4. Oxpa	2,6 кг	5,2 кг
5. Пластификатор	0,33 л	0,66 л
6, IIAB	100 г ПАВ + 100 мг рас-	200 г ПАВ +200 мг рас-
5. Пластификатор 6, 11AB	творителя	творителя
60	2 состав	
1. Полистирол или пенополистирол	2,3 кг	4,6 кг
2. Растворитель	0/4 18 л	36 л
 Прокаленные отходы станций обезжелезивания 	8,7 Kr	17,4 кг
4. Сурик	2,6 кг	5,2 кг
5. Пластификатор	0,33 л	0,66 л
6. HAB	100 г ПАВ + 100 мг рас-	200 г ПАВ +200 мг рас-
	творителя	творителя
70 × 6 7 × 1	3 состав	T.
1. Полистирол или пенополистирол	2,3 кг	4,6 кг
2. Растворитель	18 л	36 л
3. Мел, доломит	8,7 кг	17,4 KT
4. Пигмент фталоцианиновый голу- бой	1,9 кг	3,8 кг
 Пластификатор 	0,33 л	0,66 л
6. IIAB	100 г ПАВ + 100 мг рас-	200 г ПАВ +200 мг рас-
	1	ì

Продолжение таблицы 2.9

	4 состав								
1 2 3									
1. Полистирол или пенополистирол	2,3 кг	4,6 KT							
2. Растворитель	18 л	36 л							
3. Оксидно-цинковый пигмент	2 кг	4 кг							
4. Пигмент желтый светопрочный	3,5 кг	7 кг							
5. Мел	5,8 kr	11,6 кг							
6. Пластификатор	0,33 л	0,66 л							
7. ПАВ	100 г ПАВ + 100 мг рас-	200 г ПАВ +200 мг рас-							
	творителя	творителя							
A S coc	тав (белая краска)								
1. Полистирол или пенополистирол	2,3 кг	4,6 кг							
2. Диоксид титана рутильной формы	6,3 кг	12,6 кг							
3. Мел	5 кг	10 кг							
4. Пластификатор	0,33 л	0,66 л							
5. Растворитель	2 18 л	36 л							
6. ПАВ	100 г ПАВ + 100 мг рас-	200 г ПАВ +200 мг рас-							
	творителя	творителя							

Расход электроэнергии для получения 1 т краски в среднем составля ет 40-45 кВт-час. Производство фасадной краски является малоотходным. В таблице 2.10 приведены ежегодные нормы образования отходов производства.

Таблица 2.10 - Ежегодные нормы образования отходов

Наименование отходов	Методы очистки	Норма образования отходов, кг/т краски
1. Выбросы в атмосферу от вентиляционной системы (смесь растворителей)	Выброс в атмосферу	2,0 – 2,2
2. Жидкие отходы – остатки краски после выгрузкии ее из оборудования	Отходы вымываются растворителем, собираются в бочки и применяются для разбавления краски	10
Пыль пигментов	Выброс в атмосферу	0,2
en en en en en en en en en en en en en e	Выброс в атмосферу	V
		CKING V.
	•	THE
erre:	in organization of the second	² / ₀ C ₁
	A specific	770,
		*
	** .	

2.3.8. Технология нанесения фасадной краски

- Краску наносят кистью, валиком, пневмораспылителем по старым прочнодержащимся покрытиям, а также по кирпичным, бетонным, отштукатуренным и другим пористым поверхностям, а также по дереву при температуре 15-25°C и влажности воздуха 65-75%.
- 2. Краску можно использовать как для наружных, так и для внутренних работ.
- 3. Поверхности, подлежащие окраске, должны быть предварительно подготовлены: с помощью металлических щеток с поверхности должны быть удалены загрязнения, прилипшие и слабоудерживаемые ча стицы.
- 4. Расход краски при двухслойном нанесении: 350- 400 г/м³. время высыхания краски при температуре 18-22°С и влажности воздуха 65±5% составляет 2-3 часа. Нанесение второго слоя следует производить не ранее, чем через 2 часа после нанесения первого слоя.
- 5. Краска должна храниться в сухой герметичной таре при соблюдении правил, установленных для огнеопасных материалов. Перед использован ием краска должна тщательно перемешиваться. При загустевании краску следует разбавлять растворителем при непрерывном перемешивании. Растворителя можно добавлять не более 5% от объема краски.
- 6. Если после высыхания краска подвержена мелению (краска «берется»), то перед покраской на поверхность необходимо нанести слой лака той же

концентрации, что и для приготовления краски (8%), без добавления пластификатора, т.е. лак, полученный растворением полистирола в растворителе. Через 2 часа на поверхность наносится краска в два слоя с межслойной сушкой в теч ении 2-3 часов. Как правило, меление происходит на пористых материалах в р езультате взаимодействия пленкообразующего с поверхностью и одновреме нным выходом пигмента на поверхность.

- 7. При хранении допускается расслаивание (отслаивание) краски. Перед использованием краску необходимо перемешать. Не допускается образование плотного осадка при хранении краски. Образование осадка свидетельствует о недостаточном времени перетира в шаровой мельнице (менее 5-7 часов).
- 8. Гарантийный срок хранения краски 12 месяцев со дня изготовления.

2.3.9. Пожароопасность и токсичность компонентов фасадной краски

Производство фасадной краски связано с применением огнеопасных токсичных веществ. По категории взрывоопасности производства согласно СНиП – 90,91 все участки по изготовлению фасадной краски ПС относятся к классу «Б», а по санитарной характеристике относятся к классу 3Б..

Из всех компонентов краски наиболь шую опасность представляют органические растворители. Все производства, связанные с применением органич еских растворителей, делятся по степени пожарной опасности на категории А и Б. К категории А относятся производства, применяющие растворители с температурой вспышки ниже 28°C, а к категории Б — производства использующие растворители с температурой вспышки от 28 до 120 °C, температура вспышки — это наименьшая температура вещества, при которой над его поверхностью о бразуются пары и газы, которые способны вспыхивать в воздухе от источника зажигания. В таблице 2.11 приведены основные характеристики применяемых растворителей по пожароопасности и токсичности.

Таблица 2.11 - Характеристика растворителей

Растворитель	ПДК, мг/м ³	Класс опасности	Температура вспышки, °С
Ксилол	50	3	+27,1
Уайт-спирит	300	4	+33-36
Нефрас	100	3	+31
Бутилацетат	200	4	+29,2
Сольвент	160	4	+20-25

Из таблицы следует, что по пожароопасности растворители относятся к категории Б. Основной величиной, характеризующих степень вредности хим ических соединений, является предельно допустимая концентрация (ПДК), которая означает, что при длительном воздействии веществ в такой концентрации не будет происходить заболевание человека.

Производство краски ПС является пожаро-взрывоопасным. Пожар может произойти при образовании взрывоопасных концентраций паров в воздухе при следующих условиях:

- разлив растворителя или лака;
- --- неисправность приточно-вытяжной вентиляции;
- осмотре, ремонте, чистке оборудования и коммуникаций с нарушением техники безопасности:
- несвоевременный спуск паров растворителей из шаровой мельницы;
- работа с инструментом, способным давать искру при ударе;
- применение открытого огня;
- накопление зарядов статического электричества;
- несоблюдение температурного режима.

В таблице 2.12 приведены пожаро-взрывоопасные и токсичные свойства сырья.

Основные правила техники безопасности при производстве фасадной краски:

- 1. Безопасное ведение процесса соблюдением данного технологического регламента, инструкций по рабочим местам, по технике безопасности и прот ивопожарным мероприятиям при эксплуатации пожаро-взрывоопасных производств.
- 2. Знания рабочих по вопросам техники безопасности и пожарной безонасности на данном рабочем месте должны проверяться комисс ией.
- 3. Разрешается применять только сырье, которое оговорено в регламе н-

- Необходимо обеспечить надежную герметизацию всего технологич еского оборудования, исключающую выделение паров в рабочую зону во изб ежание создания концентрации паров выше ПДК.
- 5. Запрещается работа при отключенной приточно-вытяжной вентиляционной установке.
 - 6. Допускается применение только искробезопасного инструмента.
- 7. Запрещается вести работы, связанные с применением открытого огня в помещении, где получают краску.
- 8. Для внутреннего освещения технологических аппаратов должны применять переносные светильники во взрывозащищенном исполнении не более 12 В, защищенные металлической сеткой.
- 9. На воздушках технологических аппаратов, в которых находятся взр ывоопасные вещества, должны быть установлены огнепреградители.
- 10. Необходимо своевременно спускать пары растворителей из шаровой мельницы.
- 11. Нельзя допускать нагрева корпуса мельницы выше 50°C, которое может произойти в результате длительного диспергирования пасты в шаровой мельнице. Необходимо остановить мельницу на охлаждение, через воздушку выпустить пары растворителя, после чего открыть люк мельницы.
 - 12. Запрещается курить в помещении, где получают краску.
 - 13. Полы в производственных помещениях следует ежедневно убирать

влажным, не допускающим пыления способом.

- 14. Для сбора промасленного, обтирочного материала должны быть у становлены специальные железные ящики с крышками.
- 15. Мероприятия по защите от статического электричества. При произмодстве краски создаются условия, при которых при протекании непроволящих жидкостей по трубопроводам, а также в процессе смешивания жидкостей, при подаче сухих пигментов могут образовываться заряды опасных потенциалов. В результате создаются условия, при которых могут возникать искровые разряды, способные привести к пожарам. В целях снижения величины заряда, перенос имого потоком жидкости при транспортировке, ско рость движения жидкости не должна превышать 1,2-1,5 м/с. Резиновые шланги с металлическими наконечмиками, используемые для налива ЛВЖ, должны быть заземлены снаружи пр омилокой с шагом витка не более 10 см с принайкой одного конца ее к металлической части трубопровода, а другого - к наконечнику шланга. Наконечники плангов должны быть изготовлены из металлов (бронза, алюминий), не дающих искры при ударе. Отбор проб во время заполнения ЛВЖ запрещается.
- 16. Рабочие должны быть обеспечены спецодеждой и рукавицами. Руки следует защищать резиновыми перчатками. При работе с пигментами, наполни-телями необходимо пользоваться противопылевыми респираторами, защитн ыми очками.

Таблица 2.12 – Пожаро-взрывоопасные и токсичные свойства сырья

	пдК,	MT/M		∞		8,5		300	}	3	3		-		1	10	10	3
Cr.	Характеристика токсичности	^o_		7	Пожаро-взрывопасное и нетоксичное	вещество. Пыль раздражает дыхательные	пути. Класс опасности3	Наркотик. При попадании на кожу вызы-	вает сухость. Класс опасности 4	При попадании на кожу оказывает раз-	дражающее действие. Класс опасности – 3	Вызывает поражение слизистой оболочки	глаз и дыхательных путей. Класс опасности	-2.	Класс опасности – 2	Негоксичный продукт	ри высоких концентрациях вызывает з а-	болевание типа катара дыхательных путей.
Область	воспламенения	верхний	предел	9	CX		/, .	09	Š	6,2					1,62			
Ō	воспл	нижний	предел	5			7	0	<i>*</i> / ₀	7.7	1				0,1			
Ç	ړ	Самовоспла-	менения	4		375-490				0.005	2	20,	240		390		безопасен	
	ı emileparypa,, C	Воспла-	менения	ε .		285-345		0.70	77	730	000		- 2	1	202		взрыво	
Ę	דט	BCITCINICO		2				33.36	3	77.1 (70)	(62) 1,12		200		168	70		0,
	Наименование	сырья			1. Полистирол			2. Уайт-спирит		3.Ксилол		4.Алифатические	амины		5. Дибутилфталат	6. Мел молотый	7. Белила цинко-пожаро-	вые

	10 II0	10	9	10	9	
Krace oracinoris - 3	Пыль вызывает раздражение верхних ды- хательных путей. Класс опасности — 4	Пыль вызывает раздражение верхних ды- кательных путей. Класс опасности —4	Слабовыраженное раздражающее действие на кожу.	Раздражает слизистые оболочки глаз. Класс опасности – 4	Не является токсичным продуктом.	
	e Cauce, p	19/0C)	CHINIS			
			10.4	Coty		
	безопасен	безопасен				THY CKING SHUBOOCHTO
	ошчася	взрыво	026			THE WAY
	кожаро-	пожаро-	- 			PCHI
	8. Двужись титана пожаро-	9. Охра	 Питмент голу- бой фтало- цианиновый 	11.Пигмент желтый железо-окисный	12. Сурик железный	· ·

- 17. Запрещается мыть руки и стирать спецодежду ЛВЖ, мыть полы растворителями, сбрасывать растворители в канализацию.
- 18. Для тушения пожара используют песок, асбестовую ткань, пенные огнетушители марки ОП- 5, углекислотные огнетушители марок ОУ-2 и ОУ- 5.

Таблица 2.13 – Аварийные состояния производства и способы их устра нения

17	
Вид аварийного состояния	Действие персонала по устранению аварий ного состояния
производства	
1	2
1. Вспышка или	Останавливают производство и приступают к ликвидации загорания,
загорание в цеху	известив пожарную охрану.
	Необходимо:
	1. Прекратить подачу сыры, а также перекачку и слив краски.
	2. Выключить приточно-вытяжную вентиляцию и все оборудование.
	3. Приступить к ликвидации загорания имеющимися средствами: песок,
	огнетушители.
2. Разлив легковос-	1. Работу в цеху прекращают.
пламеняющихся	2. Отключают все оборудование.
жидкостей на	3. Отключают работающие электродвигатели (кроме вентиляционных).
площади более	4. Открывают двери и окна.
10 м ² .	5. Людей выводят из помещения.
3. Прекращение	1. Прекратить загрузку сырья и разлив готовой продукции.
подачи	2. Отключить все оборудование.
электроэнергии.	3. Открыть вентили на воздушках.
	4. Открыть окна, двери для дополнительного проветривания.
	5. По получении сообщения о возможности начать работу, приступить
	к последовательному включению всего оборудования.
I	

1	2
4. Отключение венти- ляции.	1. Приостановить производство, плотно закрыть крышки на баках, смесителях, емкостях, где хранятся растворители.
	2. Всех работающих вывести из помещения, принять меры к восстановлению вентиляции.
O ₄	3. Для проветривания помещения открыть окна и двери.
CCK44	eter

2.3.10. Фасадная краска на основе акриловых полимеров

На кафедре химии УО «ВГТУ» разработан технологический регламент и технические условия получения фасадной краски на основе акриловых полимеров («Факрил») с использованием неорганических отходов станция обезжелечивания [18, 33].

Краска «Факрил» представляет собой суспензию пигмента (шлама вод омасосных станций) и наполнителя в растворе сополимера акрилонитрила и вимилхлорида с добавкой пластификатора. Плотность краски: 1,10-1,25 г/см³; милотность сухой пленки: 1,14-1,30 г/см³. Одновременный выпуск краски «Факрил» и краски на основе полистирола не допускается ввиду их несовместим ости. Краска должна соответствовать технологическим нормам, приведенным в

Таблица 2.14 - Технологические нормы краски «Факрил»

Наименование показателя	Норма
1 . Цвет и внешний вид пленки	После высыхания краска должна
	образовывать ровную, однород-
	ную глубокоматовую пленку.
7)	Цвет пленки должен быть в пре-
°6°	делах допускаемых отклонений
Teockery,	утвержденных образцов цвета.
2. Массовая доля нелетучих веществ	45 - 53 %
3. Условная вязкость по вискозиметру типа ВЗ - 246	
при температуре 20 ± 0,5°C	50 -100 c
4. Степень перетира, не более	140 мкм
5. Время высыхания до степени 3 при	
температуре 20 ± 2°C, не более	3 часов
6. Укрывистость высушенной пленки, не более	140 r/m²
для белой краски	
для цветной краски	110 r/m²
7. Стойкость пленки к статическому действию воды	Ye.
при температуре 20 ± 2°C, не менее	В часов

Вместе с тем некоторые пигменты нельзя применять в составе краски «Факрил», так как они вызывают свертывание краски. Такими пигментами я вляются охра всех марок и пигмент дисперсный алый «3». Вместо охры необх одимо использовать отходы водонасосных станций. В таблице 2.15 приведена характеристика исходного сырья.

		Thereserves oferserves me me mon.	
Наименование сыры	FOCT, OCT, TV		Регламентируемые показатели
		верки)/7>
1. Сополимер акрилонитрила и	TY 6-13-020-3492-7-89	а) Внешний вид	Бельяй порошок
винитхлорида (целевой продукт или		6) Степень дисперсности	0,4-0,8 MM
отходы НПО "Полимир")		с) Содержание воды	не более 2%
2. Дибутилфталат	FOCT 8728-77	а) Внешний вид	Прозрачная жидкость без механиче-
		6) Плотность при температуре	ских примесей
		20±2°C	1,045-1,049 r/cм³
3. Диоктилфталат	FOCT 8728-77E	а) Внешний вид	Прозрачная жидкость без механиче-
		6) Плотность при температуре	ских примесей
		20±2°C	0,982-0,986 r/cm³
4. Диметилформамид	FOCT 20289-74	а) Внешний вид	Прозрачная жидкость без механиче-
		6) Плотность при температуре	ских примесей
	7 0,	20±2°C	0,945 r/cm³
5. Ацетон технический	FOCT 2768-79	а) Внешний вид	Прозрачная жидкость без механиче-
	74	6) Плотность при температуре	ских примесей
	Ch	20±2°C	0,790-0,792 r/cm³
6. Бутилацетат	FOCT 8981-78	а) Висшний вид	Прозрачная жидкость без механиче-
		6) Плотность при температуре	ских примесей
	45	20±2°C	0,880 r/cm³
7. Растворитель Р-12	FOCT 7827-74	а) Внешний вид	Прозрачная жидкость без механиче-
476		6) Плотность при температуре 0±2°C	ских примесей 0,871-0,873 г/см²

2.3.11. Характеристика пленкообразующего вещества

От типа пленкообразующего вещества зависят основные свойства краски: атмосферостойкость, водостойкость, химстойкость. В качестве пленкообразующих веществ в настоящее время применяется алкидные, мочевиноформальдегидные, эпоксидные смолы, сополимеры винилхлорида. В основном используются линейные полимеры или полимеры с небольшим разветвлением. Пленкообразующие вещества должны обладать хорошей растворимостью в органических растворителях, совместимостью с пластификаторами, наполнителями, способностью к образованию покрытий с заданными защитными и декоративными свойствами.

В составе краски «Факрил» в качестве пленкообразователя используется сополимер акрилонитрила, винилхлорида и парастиролсульфаната натрия (ТУ 6-13-020-3492-7-89). Состав сополимера определен методом газожидкостной хроматографии и выражается формулой:

В массовых процентах состав сополимера следующий: акрилонитрил – 47,80 %, винилхлорид – 51,43 %, парастиролсульфанат натрия – 0,77 %. Сред-

няя мольная масса сополимера определена вискозиметрическим методом и составляет 300000 г/моль. По внешнему виду сополимер — белый порошок со степенью дисперсности 0,4-0,8 мм. Известно, что сополимер обладает лучшими физико-механическими свойствами по сравнению с полимерами [4].

В лакокрасочной промышленности в качестве пленкообразующих веществ широко применяются сополимеры акрилонитрила и винилхлорида. Например, смола БМК-5 (сополимер бутилметакрилата с метакриловой кислотой). смола СВМ-31 (сополимер винилбутатилового эфира с метилметакрилатом). сополимер А-15 (продукт совместной полимеризации винилхлорида с винилацетатом), сополимер винилхлорида с винилиденхлоридом, винилтолуолакриловый сополимер [7]. В литературе нет сведений о применении в качестве пленкообразующего вещества сополимера акрилонитрила и винилхлорида, т.е. краска «Факрил» на основе этого сополимера не имеет аналогов. Винилхлорил придает сополимеру химстойкость, гидрофобность, негорючесть; акриловая составляющая придает свето- и атмосферостойкость, хорошую адгезию. Сополимер содержит мало групп, совместимых с водой, - это обеспечивает гидрофобпость и морозостойкость покрытий. В состав сополимера входит поверхностноиктивное вещество (парастиролсульфанат натрия), это способствует лучшему перетиру при производстве краски. Покрытия на основе сополимера акрилонитрила и винилхлорида обладают высокими физико-механическими и физикохимическими свойствами.

2.3.12. Характеристика наполнителей и пигментов

Наполнители – неорганические вещества со слабой укрывистостью, добавляемые к пигментам для их удешевления, а также для придания покрытиям термостойкости, матовости. В качестве наполнителей в производстве фасадных красок применяются барит (тяжелый шпат), кальцит (отличается от мела более крупными кристалами), мел сепарированный, доломит. Можно применять ми кронизированные наполнители: микробарит, микрокальцит, микродоломит. Это способствует сокращению продолжительности технологического цикла, повышению качества красок, а также улучшению декоративных свойств покрытий.

Укрывистость краски в основном зависит от степени ее измельчения (дисперсности) и от качества пигмента. Пигменты придают краскам цвет, у крывистость, а покрытиям – твердость, свето- и водостойкость, термостойкость, устойчивость к атмосферным воздействиям и химическим реагентам. В фаса дных красках в основном используются неорганические пигменты. Органич еские пигменты применяются в меньшей степени, так как они обладают по сра внению с неорганическими пигментами более высокой интенсивностью и ярк остью оттенков, но меньшей укрывистостью и устойчивостью к свету и темпер атуре. Из синтетических органических пигментов в фасадных красках находят применение: азо- и диазопигменты (пигмент алый), желтый и светопрочный, фталоцианиновые голубой и зеленый, антрахиноновые пигменты. В таблице 2.16 приведены качественные показатели неорганических пигментов.

Таблица 2.16 - Качественные показатели пигментов

Наименование пигмента	Красящая способность,	рН водной	Укрывистость г/см ² ,	Остаток после мокрого просеивания		
	%, не менее	вытяжки	не более	Номер сетки	%	
Крон КЛ-2	140	4-8	60	0063	0,3	
Крон КЖ-2	180	4-8	45	0063	0,1	
Мумия	100	6,5-7,5	25	0063	0,3	
Пигмент красный железоокисный, марка М	120	6-7	17	0063	0,5	
Марка КМ	120	6-7	17	0063	0,1	

Для уменьшения стоимости и повышения атмосферостойкости фасадной краски целесообразно использовать в качестве наполнителей и пигментов непрокаленные или прокаленные неорганические отходы станций обезжелезивания [19].

2.3.13. Характеристика растворителей

По растворяющей способности растворители делятся на активные, которые хорошо растворяют пленкообразователи, и разбавители, растворяющие только в смеси с активными растворителями. Содержание разбавителей в смеси может доходить до 80% [10]. Соотношение между растворителем и разбавителем выбирается таким, чтобы обеспечить получение стабильного раствора, требуемую вязкость и скорость испарения. Для оценки стабильности системы рас-

творитель-разбавитель определяют число разбавления титрованием раствора полимера разбавителем до достижения критической точки (помутнение раствора). Число разбавления равно отношению содержания разбавителя к содержанию растворителя:

$$K = \frac{\kappa o \pi u \cdot e c m so}{\kappa o \pi u \cdot e c m so} p a s \delta a s u m e \pi s$$

Избыток разбавителя вызывает выпадение пленкообразующего в осадок.

Для сополимера акрилонитрила и винилхлорида основным растворителем является диметилформамид (ДМФА), а разбавителями – ацетон, бутилацетат и смещаный растворитель Р-12. Величина К определялась с помощью титрования раствора и оказалась равной 1,5±0,1. При подборе смеси растворителей и разбавителей необходимо, чтобы разбавитель испарялся быстрее, чем растворитель, так как если пленкообразующее окажется в среде, которая его не растворяет, оно выпадет в осадок, что приведет к побелению покрытия. Поэтому растворитель должен кипеть при более высокой температуре, чем разбавитель. Наименее летучий растворитель, дольше других остающийся в пленке, должен испаряться медленнее, чем вода, иначе при более быстром испарении поверхность пленки будет охлаждаться и ее температура может понизиться ниже температуры точки росы. Пары воды из окружающего пространства будут конденсироваться на поверхности, смешиваться с пленкообразующим и вызывать его выпаление из раствора. Это может привести к побелению пленки.

Диметилформамид, применяемый как активный растворитель краски «Факрил», отвечает перечисленным требованиям, а также общим требованиям, предъявляемым к растворителям:

- 1) полное растворение всех компонентов краски;
- 2) химическая устойчивость при хранении;
- 3) бесцветность;
- 4) отсутствие воды;
- 5) нейтральность реакции.

В качестве разбавителей краски «Факрил» использовались ацетон, бутилицетат и смешанный растворитель P-12, состоящий из 30 % (масс.) бутилацетата, 10 % ксилола, 60 % толуола. Разбавители необходимы для снижения вязкости красок, повышения предельно допустимой концентрации (ПДК), уменьшения летучести красок.

В таблице 2.17 приведены основные физико-химические характеристики растворителя и разбавителей для фасадной краски «Факрил».

Таблица 2.17 – Характеристика растворителя и разбавителей фасадной краски «Факрил»

Наименование	Плотность при 20°С, г/мп	Температура кипения, °С	Растворимость в воде при 20°C, %	Температура вспышки, °С
Диметилформамид	0,945	153	Растворим	59,0
Ацетон технический	0,792	56	Растворим	-18,0
Бутилацетат	0,880	126	0,7	29,2
Ксилол	0,863	138	Не растворим	27,1
Толуол	0,865	110	0,5	4,4

Применение ацетона в качестве разбавителя оправдано тем, что он обладает сродством к сополимеру и применяется для растворения сополимеров винилхлорида, полиакрилатов. Достоинством ацетона является его сравнительно малая токсичность. Толуол применяется в качестве основной добавки в смесевых растворителях для растворения виниловых и акриловых полимеров. Доба в ка бутилацетата предотвращает побеление лаковых пленок. В состав раствор и теля и разбавителей для фасадной краски «Факрил» не входит вода, поэтому покрытия на основе этой краски являются морозостойкими.

2.3.14. Характеристика поверхностно-активных веществ

Для ускорения и облегчения перетира в краску добавляют поверхностноактивные вещества, которые улучшают смачивание твердой поверхности жи дкостью, облегчают проникновение связующего в агрегаты пигментов, способствуют разрушению агрегатов при перетире, а также вытеснению воздуха из пор пигмента. Поверхностно-активные вещества, окружая частицы пигмента в процессе перетира, мешают им вновь соединиться во время изготовления и крапения краски. В качестве поверхностно-активных веществ часто применяют мысшие алифатические амины, соли жирных кислот, лецитин, полиамиды.

Сополимер акрилонитрида и винилхлорида содержит в своем составе п оверхностно-активное вещество: парастиролсульфанат натрия (0,5-1%). Это ПАВ является хорошим структурообразователем и диспергатором. Обычно в состав фасадной краски добавляют 0,1-1% ПАВ, поэтому нет необходимости в краску «Факрил» дополнительно вводить поверхностно-активное вещество. Тем более, что любое ПАВ является сильно гигроскопичным и поглощает из воздуха при хранении до 20 % воды. Это может пр ивести к свертыванию краски, поскольку вода резко ухудшает физико-химические свойства краски, являясь катализатором полимеризации акрилонитрила и винилхлорида.

Парастиролсульфанат натрия в свободном состоянии относится к полиэлектролитам. Большинство полиэлектролитов относятся к ПАВ. В главе 3 описаны физико-химические свойства парастиролсульфаната натрия, как пре дставителя полиэлектролитов. Исследование физико-химических свойств полистиролсульфанатов дает возможность выбрать оптимальную формулу полиэлектролита, применяющегося в качестве поверхностно-активного вещества в составе фасадной краски.

2.3.15. Разработка состава и технологии получения фасадной краски «Факрил»

Разработаны оптимальные составы краски «Факрил» для различных пи г-ментов и наполнителей. Содержание полимера в фасадных красках для бето нных или отштукатуренных поверхностей может изменяться в широких пред елах. Оптимальными по составу красками следует считать те, которые содержат минимальное, но достаточное количество полимера, обеспечивающе е атмосферостойкость покрытия не менее 10 лет. В результате проведенных исследований установлено, что оптимальное количество сополимера составляет 8-10 масс. В этом случае получаются матовые или полуматовые покрытия. Если содержание полимера достигает 14-15 %, получаются глянцевые покрытия, что отрицательно сказывается на декоративных свойствах краски.

С точки зрения физико-химических свойств оптимальное содержание пигмента составляет 6-15 % от массы краски. Пигменты, содержащиеся в оптимальных пределах, не только повышают укрывистость, но также прочность, во-

дозащитные свойства, атмосферостойкость. Содержание пигмента менее 4 % недостаточно для получения требуемой укрывистости. Увеличение содержания пигмента более 15 %, несмотря на пропорциональное уменьшение содержания наполнителя, приводит к постепенному ухудшению прочностных, деформационных и защитных свойств покрытия. Каждый пигмент оказывает специфическое воздействие на свойства покрытий. Например, с диоксидом титана рутильной формы структура получаемых покрытий более плотная, покрытия имеют большую прочность и менее водопроницаемы. Покрытия с красным и желтым железокислым пигментами имеют меньшую прочность, поэтому их целесообразно заменить непрокаленными или прокаленными неорганическими отходами станций обезжелезивания. По качественным показателям, особенно по атмосферостойкости, отходы превосходят большинство неорганических и органических пигментов.

Содержание водорастворимых солей в пигментах должно быть минимильным, так как под действием воды соли вымываются. Наилучшая укрывиспость достигается при применении пигментов с размерами частиц 6-10 мк. После длительной эксплуатации пигментированных покрытий в атмосферных устаниях на них часто появляется беловатый налет (меление покрытий). Этот налет — следствие разрушения покрытия под действием солнечных лучей. Некоторые пигменты ускоряют меление, особенно сильно этот процесс происходит в покрытиях, изготовленных с применением дисксида титана анатазной моди-

фикации, в то время как диоксид титана рутильной модификации дает атмосферостойкое покрытие.

Установлено, что сополимер обладает пластическими свойствами. Поэтому в состав краски вводится минимальное количество пластификатора: 1-1,2 %. В качестве пластификатора можно использовать дибутилфталат или д иоктилфталат.

В таблице 2.18 приведен состав фасадной краски «Факрил».

Таблица 2.18 - Состав фасадной краски «Факрил»

	Массова	я доля, %
Наименование компонентов	белая краска	цветная краска
1 Сополимер акрилонитрила и винилхлорида	8	8
2. Растворитель	50	50
3. Дибутилфталат	3	3
4. Двуокись титана или цинковые белила или оксидно-цинковый пигмент	20	-
5. Мел	19	-
6. Доломит или отходы водонасосных станций	- C/5, .	31
7. Пигмент (отходы водонасосных станций)	- 3	8

В качестве растворителя можно использовать два равноценных состава.

1 состав. Смесь, состоящая из 40 % диметилформамида, 30 % P-12 (пр с центы массовые). Средняя плотность смешанного растворителя: 0,876 г/см³ пр∎ 20°С. В расчете на 1т краски необходимо взять

500 кг или 570 л смешанного растворителя, в том числе:

ДМФА (диметилформамид) -210 л

Ацетон —87 л

Р-12 —173 л

2 состав. Смесь, состоящая из 50 % ДМФА и 50 % бутилфталата. Средняя плотность смешанного растворителя 0,912 г/см3 при 20 °C.

ДМФА

- 265 л

Бутилацетат

- 281 л

В расчете на 1 т краски растворителя необходимо готовить на 10-15 % больше, так как он необходим для разбавления краски и промывки оборудования. В качестве пластификатора можно использовать дибутилфталат или диоктилфталат.

2.3.16. Стадии технологического процесса

Предлагаются две технологические схемы производства краски: первая (рис. 2.3) — более производительная, но требующая затрат на приобретение оборудования: вторая (рис. 2.4) — с использованием минимального количества оборудования и дающая возможность получать 10-12 т краски в год в одной шаровой мельнице объемом 50 л. Первая технологическая схема представлена на рис. 2.3.

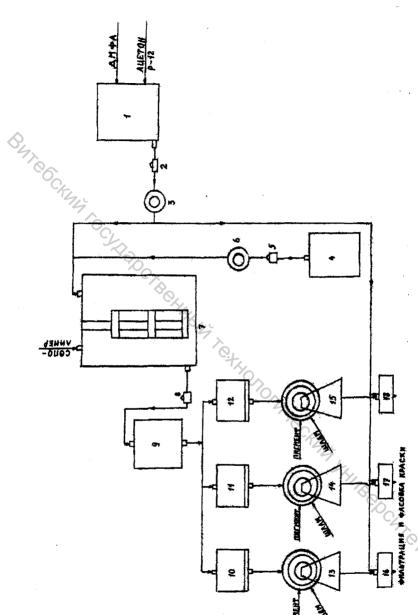


Рис. 2.3. Технологическая схема получения фасадной краски «Факрил».

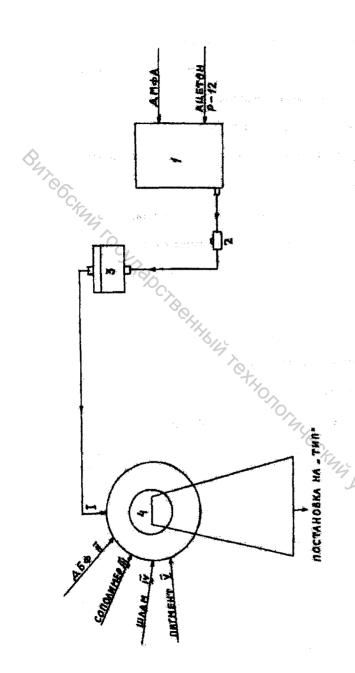


Рис. 2.4. Упрощенная технологическая схема получения фасадной краски «Факрил».

Цифрами на рис. 2.3 обозначены: 1 – емкость для смешанного растворителя; 3 – мерник (жидкостной счетчик) для растворителя; 4 – емкость с дибутилфталатом; 6 – мерник (жидкостной счетчик) для дибутилфталата; 2, 5, 8 – насосы; 7 – реактор (смеситель) для получения лака; 10, 11, 12 – весовые мерники для лака, 13, 14, 15 – шаровые мельницы; 16, 17, 18 – емкости для постановки краски на «тип».

Качество сырья должно соответствовать государственным стандартам и технологическим условиям. Загрузка производится в соответствии с загрузочными рецептурами. Все сырье со склада транспортируется на участок в количестве суточной потребности.

Смешанный растворитель (состав 1 или состав 2) готовится в емкости объемом 2-3 м³. Сначала в емкость заливается ацетон, затем Р-12, затем ДМФА (состав 1) или бутилацетат, затем ДМФА (состав 2). Принудительное перемешивание растворителей не обязательно. Температура в смесителе должна быть в пределах 15-25°С. Смеситель должен быть герметичен. Подача растворителей в смеситель должна регулироваться с помощью жидкостных счетчиков.

Приготовление лака производится в реакторе (смесителе) 7, оборудованном рамной или якорной мешалкой (рис. 2.3). Объем реактора 1 -2 м³. Загрузка компонентов в реактор производится в следующей последовательности:

1) смешанный растворитель закачивается в реактор из емкости 1 через счетчик насосом;

- дибутилфталат закачивается в реактор через счетчик насосом из емкости 4;
- сополимер загружается вручную в реактор при работающей мешалке.
 Температура в реакторе должна быть в пределах 18-30 °C.

Растворение сополимера протекает в течение 3,5—4 часов при работаюшей мещалке.

Процесс получения лака в реакторе можно осуществить другим спос обом. Для этого, после загрузки растворителя, пластификатора и сополимера р еактор закрывают, и смесь выдерживают в течение 12 часов. Затем включают мешалку и перемешивают лак в течение 1 часа.

Полученный лак может храниться в герметичной емкости в течение 6-7 мссяцев.

Качество полученного лака проверяется наливом на стекло – должны отсутствовать крупинки не растворившегося сополимера.

Плотность лака составляет 1 г/см³ при 20 °C.

В таблицах 2.19 и 2.20 приведены загрузочные рецептуры для реактора объемом 1 м 3 и 2 м 3 .

Таблица 2.19 — Загрузочная рецептура для реактора объемом 1 м 3 (в расчете на 750 кг лака)

Наименование компонентов	Белая краска	Цветная краска
1. Сополимер	98,2 KT	98,2 кг
2. Растворитель		
1 состав	702 л	702 л
2 состав	672 л	672 л
3. Дибутилфталат	. 36 л	36 л

Таблица 2.20 — Загрузочная рецептура для реактора объемом 2 м³ (в расчете на 1500 кг лака)

Наименование компонентов	Белая краска	Цветная краска
1. Сополимер	196,4кг	196,4кг
2 Растворитель	-0/2	1.1
COCTAB	1404л	1404л
2 состав	2344 л	2344л
3. Дибутилфталат	72л	72л

Полученный лак из реактора 7 перекачивается в накопительную ем« кость 9.

Диспергирование компонентов и получение краски проводится в шар с вой мельнице. Число шаровых мельниц устанавливается по числу цветов. Шам ровая мельница должна быть предназначена для мокрого помола. При эксплуа-

тации мельницы необходимо руководствоваться данными паспорта на каждую мельницу.

Перед загрузкой мельницы производится ее осмотр на чистоту и исправность.

Загрузка компонентов в мельницу проводится в следующей последовательности:

- сначала загружают шары (фарфоровые, базальтовые, диабазовые или стальные – последние пригодны для получения только цветных красок). Мельница на 1/3 заполняется шарами;
- 2) лак поступает из емкости 9 самотеком или с помощью насоса через весовой мерник;
- 3) вручную загружаются предварительно взвешенные на весах наполн ители (мел или доломит) и пигменты.

Из оставшегося объема мельницы (2/3) она заполняется компонентами на 3/4, так как большее заполнение приводит к затруднению перетира.

Поэтому в шаровой мельнице емкостью 50 л за 1 цикл можно приготовить 25 л или 29 кг краски, а в шаровой мельнице емкостью 100 л можно приготовить 50 л или 58 кг краски. В таблице 2.21 приведены загрузочные рецептуры на 1 цикл.

Таблица 2.21 – Белая краска

Наименование компонента	Объем мельницы 50 л	Объем мельницы 100 л
1. Лак	17,6 кг иля 1 7,6 л	35,2 кг или 35,2 л
2. Двуокись титана или цинковые бе- лила или оксидно-цинковый пигмент	5,75 кг	11,5 кг
3. Мел	4,5 кг	9,0 Kr
I. Jian	Іветная краска 17,6 кг или 17,6 л	35,2 кг или 35,2 л
2. Доломит или непрокаленные (про-	1,,0 11 1111 17,0 11	
каленные) отходы водонасосных стан-	8,9 кг	17,8 кг
3. Пигмент (охра, сурик) или непрока- ленные (прокаленные) отходы водона- сосных станций	2,3 кг	4,6 KT

По окончании загрузки мельницу закрывают и пускают в ход. Перетир производится в течение 12-24 часов. Через 8 часов производится отбор проб ч ерез сливной кран. Предварительно останавливают мельницу и спускают образовавшиеся пары растворителей, подсоединив шлангом «воздушку». Степень перетира должна быть не более 140 мк. Контроль проводят по прибору «Клин». При неудовлетворительном результате проверки перетир необходимо продолжать.

Периодически (летом через 4 часа, зимой через 8 часов) необходимо спускать пары растворителей шаровой мельницы.

2.3.17. Упрощенная технологическая схема получения фасадной краски «Факрил»

На рисунке 2.4 представлена упрощенная технологическая схема получения фасадной краски. Цифрами обозначены: 1 - емкость для смешанного растворителя; 2 - насос; 3 - мерник (жидкостный счетчик) для растворителя; 4 - шаровая мельница.

Смешанный растворитель готовится в емкости 1, как описано в предыдущем разделе. Растворитель заливается в шаровую мельницу, в которую предварительно загружаются шары. Затем заливается дибутилфталат и загружается через отверстие в крышке сополимер. Затем крышка шаровой мельницы закрывается и осуществляется процесс получения лака о дним из двух способов:

- 1) Смесь оставляют в неработающей мельнице на 10 12 часов (можно на ночь), затем включают мельницу на 1 час.
- После загрузки смеси мельницу включают и через 5 7 часов получается лак.

Контроль качества лака определяется с помощью налива на стекло - должны отсутствовать крупинки нерастворившегося с ополимера.

Необходимо помнить о том, что перед тем, как открыть крышку мельн ицы, нужно спустить из мельницы пары растворителей. После получения лака в мельницу загружают наполнитель (мел или доломит) и пигмент. Перетир всех компонентов производится в течение 12- 24 часов. Степень перетира должна быть не более 140 мк. Контроль производят по прибору «Клин». В таблице 2.22 приведена загрузочная рецептура (на 1 цикл) в шаровую мельницу емкостью 50 л.

Таблица 2.22 - Загрузочная рецептура

Наименование компонента	Белая краска	Цветная краска
1. Сополимер	2,3 кг	2,3 кг
2. Растворитель	100 m	Land to the state of the state
состав 1	16,4 л	16,4 л
состав 2	15,7 л	15,7 л
3. Дибутилфталат	1 л	1 л
4. Двуокись титана или цинковые бе-	- 5,5 kg	-
лила или оксидно - цинковый пигмент	70,	,
5. Мел	5,5 Kr	gy - St. M. J. 🕶
6. Доломит (отходы водонасосных станций)	THE CA	9,0 кг
7. Пигмент (отходы водонасосных	-	2,3 Kr
станций)		J. J. J. J. J. J. J. J. J. J. J. J. J. J
		Sepc ₄₇₀
		47
Aug.		

Таблица 2.23 - Материальный баланс в расчете на 1 т краски "Факрил"

Наименование компонента	Масса компон	ента, кг/т краски
♦.	Белая краска	Цветная краска
1. Сополимер	81,2	81,2
2. Растворитель	509,6	509,6
 Дибутилфталат 	30,3	30,3
4. Двуокись титана или цинковые бе- пила или оксидно - цинковый пигмент	203,2	-
Мел	195,7	•
б. Доломит (отходы водонасосных станций)		315,6
7. Пигмент (отходы водонасосных станций)	'4	83,3
ИТОГО	1020,0	1020,0
Потери	20,0	20,0

Для производства 1 т краски в среднем необходимо 45 квт-час электроэнергии.

Таблица 2.24 – Ежегодные нормы образования отходов производства

Наименование отхода	Метод очистки, направление	Норма образования
	использования	отходов, кг/т краски
1. Газообразные отходы, выбро-	Выброс в атмосферу	2,5
сы в агмосферу от вентиляционной системы.		
2. Жидкие отходы: отходы крас-	Отходы вымываются раство-	10,0
ки после выгрузки ее из	рителем, собираются в емко-	
оборудования.	сти	
3. Твердые отходы: механиче-		4,5
ские потери, пыль пигментов.	٠.	a tyede
итого:		17,0

Таблица 2.25 – Нормы технологического режима

Наименование стадий	Продолжительность, час, мин	Температура, °С
1. Приготовление смещанного	20 мин	15 – 25
растворителя	4.	
2. Получение лака	6 – 8 час	18 – 30
3. Загрузка компонентов в ша-	30 мин	15 – 25
ровую мельницу	9	L.
4. Диспергирование в мельнице	12 – 24 час	20 – 30
5. Постановка на «тип»	1 час	15 – 25
6. Слив краски в тару	30 мин	15 - 25
итого:	20,5 – 34,5 час	0

Таблица 2.26 – Охрана окружающей среды

Выбросы в атмосферу

	Допустимое ко-	личество в ат-	мосфере, кт/час	7	0,85				0,85			1						
Bur ockny	Состав выбро-	ca, Mr/m³		9	Пары раство-	рителя,50			Пары раство-	рителя,30		,						
KA	Темпе	7838, ⁰ C	2	\$	20				15									
	Периодичность		:	4	1 час/сутки	1/6	4	<i>入</i>	16 час/сутки						•			
щей среды	Объем газов,	М³/час		3	17100			C	17100	200	45			÷.		à		
рана окружаю феру	Количество	источников	выброса	2	3				3		. **	C	Ky,	14				
Таблица 2.26— Охрана окружающей среды Выбросы в атмосферу	Наименование	выброса			1. Вентиляционный выброс	паров растворителя на ста-	дии диспергирования в	паровой машине (3 пт.)	2. Вентиляционный выброс	паров растворителя на ста-	дии получения краски	3. Сточные воды не обра-	зуются				7>0	·>

Твердые отходы

		1.			2
Наименование	Куда складиру-	Количество от-	Пернодичность	Химический состав	Удельный
отхода	ется	ходов в сутки, кг	образования		Bec, KT/M3
			990		
Жидкие отходы при	Собираются в	200	При окончании	ДМФА, загрязненный ос-	0,945
промывке оборудования	бочки и исполь-		выпуска краски	татками краски. Класс	
	зуются для раз-		яли при переходе	опасности - 2	
	бавления краски		с пвета на пвет	Бутилацетат.	0,880
		X C+		Класс опасностя - 4	
		, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,		P-12.	0,873
		20,		Класс опасности - 3	
		4		Ацетон.	0,792
	C	6		Класс опасности - 4	
Твердые отходы:	74	3-4	После каждой за-	Смесь пигментов, напол-	
механические потери	1		грузки	нителей. Не токсичные,	
	70	2	•	класс опасности – 4	

2.3.18. Проведение экспертизы фасадных красок

В НПО «Пигмент» (г. Санкт-Петербург) проведены испытания фасадных красок на атмосферостойкость. Испытания проводились в климатической камере с перепадом температур от -45° C до $+40^{\circ}$ C при 100% влажности. Испытания проводились по ГОСТ 9.074—87, метод Б, по следующим циклам.

- 1. Гидростат = $40\pm2^{\circ}$ С, относительная влажность $98\pm2\%$ 6 час.
- 2. То же без нагрева 2 час.
- 3. Камера холода: -45±2⁹C 3час.
- 4. Аппарат искусственной погоды 7час.
- 5. Выдержка на воздухе 6 час.

Образцы краски наносили на керамические пластинки в два слоя. Ме жслойная сушка 1 час. Перед испытаниями покрытия выдерживали в комнатных условиях в течении 3 суток. Параллельно испытывали покрытия фасадной краской XB—161, срок службы которой составляет 5 лет. В таблице 2.27 приведены результаты испытаний фасадных красок.

В результате испытаний установлено, что покрытия фасадной краской на основе полистирола могут эксплуатироваться в атмосферных условиях умере нного климата не менее трех лет.

Таблица 2.27—Внешний вид покрытий после испытаний

							/_()		
		3 цикла	1,4		6 циклов		5	15 циклов	
Покрытие	Краска	Краска	Краска	Краска	Краска	Краска	Краска	Краска	Краска
	ШС	«Факрил»	XB - 161	ПС	«Факрил»	XB-161	ШС	«Факрил»	XB - 161
Розовое	Без из-	Без изме- Без изме-	Без изме-	Без изме-	Без изме-	Без изме-	Леткое ме-	Меление	Меление
	менений	нений	нений	нений	нений	нений	ление не-	отсутст-	
					100		СКОЛЬКО	вуст, раз-	
					2//		мелких	рушений	
				14			треплян	нет	
Желтое	Без из-	Без изме-	Без изме-	Без изме-	Без изме-	Без изме-	Легкое ме-	Без изме-	Отдельные
	менений	нений	нений	нений	нений	нений	ление	нений	мелкие
	. 181		77	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					трещины
Красное (прока-	Без из-	Без изме-	Без изме-	Без изме-	Без изме-	Без изме-	Легкое ме-	Без изме-	Меление
ленные отходы	менений	нений	нений	нений	нений	нений	ление	нений	
станций обезже-		#J.	.C.						
лезивания)		74	75						
Белое	Без из-	Без изме-	Без изме-	Без изме-	Без изме-	Без изме-	Легкое ме-	Без изме-	Меление
	менений	нений	нений	нений	нений	нений	ление	нений	
Синее	Без из-	Без изме-	Без изме-	Без изме-	Без изме-	Без изме-	Легкос ме-	Без изме-	Меление
	менений	нений	нений	нений	нений	нений	ление	нений	

Покрытия фасадной краской на основе сополимера акрилонитрила и вимилхлорида могут сохранять первоначальный декоративный вид не менее 8 лет, в защитные свойства до 10 лет. При подборе соответствующей грунтовки такие покрытия могут служить для длительной противокоррозионной защиты металла. Большой срок службы фасадной краски «Факрил» объясняется использованием атмосферостойких железосодержащих неорганических отходов водонасосных станций и сополимера акрилонитрила и винилхлорида.

В производственной лаборатории АО «Оршастройматериалы» проводились испытания покрытий на основе фасадной к раски «Факрил». Краска наносилась в два слоя на керамические подложки, которые выдерживались при 180 °С и давлении 11 атм в автоклаве в течении 6-8 часов. После испытаний не обнаружено меления покрытий, потемнения или появления трещин.

В лабораторных условиях определялась устойчивость покрытий на основе фасадных красок ПС и «Факрил» к различным реагентам, т. е. химстойкость. Лакокрасочные материалы испытывались к действию: 30 %-го раствора серной кислоты в течении 2 месяцев, 15 %-го раствора щелочи в течении 2 месяцев, 50 %-го раствора поваренной соли в течении 3 месяцев, 15 %-го раствора а миака в течении 3 месяцев. Во всех случаях устойчивость покрытий была удовлетворительной, так как после истечения указанного времени, и высушивания на воздухе в течение 1 часа, внешний вид покрытий остался без измене ний.

В лаборатории управления пожарной охраны УВД Витебского облисполкома проведены испытания по определению взрывоопасных свойств фасалных красок. Установлено, что краски относятся к группе легковоспламеняющихся, взрывоопасных жидкостей с температурой вспышки 20-24 °C. В соответствии с утвержденными нормами технологического проектирования, помешения, в к оторых размещены производства фасадных красок, относятся к категории А (взрывоопасные). Проектом необходимо предусмотреть соответствующие мероприятия по обеспечению взрывопожарной безопасности помещений и зданий в отношении планировки и застройки, этажности, площадей, размещения пл ощадей, конструктивных решений, инженерного оборудования. Мероприятия по обеспечению безопасности работающих должны предусматриваться в соответ-YOJIOTANOCKANIA XHIMBOOCHTOT ствии с ГОСТ 12.1.004 - 85 и ГОСТ 12.1.044 - 84.

ГЛАВА 3, ПОЛИЭЛЕКТРОЛИТЫ – ПОВЕРХНОСНО–АКТИВНЫЕ ВЕЩЕСТВА

Настоящая глава подготовлена при поддержке Белорусского фонда фундаментальных исследований.

За последние годы возросло применение полиэлектролитов в качестве флокулянтов и поверхностно-активных веществ [3, 8]. В состав пленкообразующего фасадной краски «Факрил» входит парастиролсульфанат натрия, - в результате отпадает необходимость вводить в состав краски поверхност новктивное вещество [31]. Полиэлектролиты используют в качестве добавок к пигментам для получения устойчивых ярких окрасок в результате повышения времени фиксации пигмента.

Полиэлектролитами называют вещества, молекулы которых в растворе диссоциируют с образованием полимерного иона P^{\pm} и большого количества малых ионов (противоионов) I^{\pm} . Полимерный характер одного из ионов, образованием при диссоциации, ответственен за ряд свойств растворов этих веществ, резко отличающихся от свойств растворов обычных электролитов и поволяющих рассматривать полиэлектролиты как отдельную группу веществ. Многие свойства полиэлектролитов не зависят от химических свойств функциональных групп полииона и противоионов и обусловлены неспецифическ ими электростатическими взаимодействиями системы: большой линейный полинон – коллектив малых ионов.

Свойства растворов полиэлектролитов характеризуются теми же велич инами, что и свойства растворов низкомолекулярных веществ: коэффициентом активности и осмотическим коэффициентом. Однако, их зависимость от состава растворов имеет существенные отличия, указывающие на особенности пов едения полиэлектролитов. Особенностью растворов полиэлектролитов является то, что даже при стремлении их концентрации к 0, степень дисс оциации не стремится, в отличии от обычных электролитов, к 1, а стремится к некоторой предельной величине α₀<1. Это обусловлено тем, что при бесконечном разбавлении раствора заряженные группы, расположенные на макроионе, не удаляются друг от друга. Полиионы создают вокруг себя сильное электрическое поле, являющиеся суперпозицией полей фиксированных зарядов, в результате чего потенциальная энергия низкомолекулярного иона, находящегося вблизи цепи, оказывается в несколько раз больше кинетической энергии его теплового дв ижения. Поэтому к растворам полиэлектролитов неприменимы теории растворов низкомолекулярных электролитов в обычном виде. Качественно полиэлектролиты проявляют некоторое сходство с простыми электролитами и неионоге нными полимерами. Весь объем раствора полиэлектролита делится на 4 области (рис.3.1): 1 - область, занимаемая противоионами; 2 - цилиндрическая протяженность вдоль цепи макроиона; 3 - объем, занимаемый макроионом; 4 - область вне макроиона. Противоионы распределены по этим четырем областям. Противоионы в областях 1, 2, 3 делятся на две группы: связанные с фиксир ованными группами макроиона и полностью локализованные (р - связывание), и противоионы, находящиеся вблизи макроиона, и удерживаемые в области его объема полем общего кулоновского потенциала, создаваемого полиионом (фрвязывание). Отношение между числом р- и ф- связей аналогично отношению между числом ионных пар и свободных ионов в растворах низкомолекулярных электролитов. При концентрациях полиэлектролита, не превышающих 0,1, чи спо ф-связей значительно превышает число р-связей.

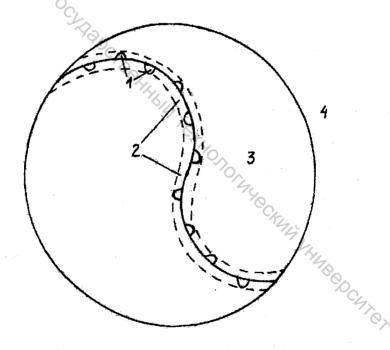


Рис. 3.1. Схема молекулы полиэлектролита.

Существует две точки зрения на характер связи между противоионом и полиионом [3]. Связь в ионной атмосфере и связь посредством образования ионных пар. Экспериментально два типа связи можно различить, изучая коллигативные свойства растворов полиэлектролита с различными противоионами. Степень связывания ионов щелочных металлов в полистиролсульфанатах нах одится в соответствии с кулоновским взаимодействием гидратированных ионов с SO₃ - группой [6]:

$$K^{\dagger}> Na^{\dagger}> Li^{\dagger}$$

$$K^+>Na^+>Li^+$$
 $r_{Li}^+=4,65 \text{ Å}, r_K^+=2,55 \text{ Å}$

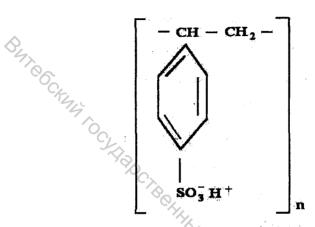
Степень связывания противоионов полиионами с позиций теории образования ионных пар определяется размером заряженной группы полииона, ради усом гидратированного и дегидратированного противоиона, а также энергией сольватации противоиона. Теории, рассматривающие связывание противоионов только в ионной атмосфере полииона, плохо согласуются с опытными данными. Наиболее приемлема концепция образования ионных пар. При больших концентрациях раствора на ионную пару оказывают влияние электрические ионные атмосферы других молекул, при разбавлении раствора это влияние уменьшается. Физическая картина в растворах полиэлектролитов более сложна, чем любая идеализированная модель. Концепция связывания в ионной атм осфере подразумевает, что полиэлектролит имеет сферическую конфигурацию, т.е. полиион имеет форму клубка (гипотетической сферы), которая проницаема

для растворителя и простого электролита, а фиксированные заряды полииона равномерно распределены по всей сфере. Зависимость вязкости полиэлектрол итов от их молекулярной массы показывает, что молекулы полиэлектролита даже при максимальных степенях ионизации представляют собой не жесткие стержни, а сильно набухшие клубки. Теории, характеризующие молекулу полижектролита, как сферическую или как цепочкообразную структуру не могут полностью описать свойства полиэлектролита, поскольку макромолекула всегда имеет промежуточную форму, являющуюся суперпозицией двух указанных форм. При увеличении концентрации возрастает вклад сферической формы, увеличивается симметрия поля, создаваемого полиионом, а при разбавлении растет вклад цепной формы [12].

Основным свойством растворов полиэлектролитов, дающим богатую и нформацию об их строении, и поддающимуся простому расчету из различных экспериментальных данных, является осмотический коэффициент ф. Он определяется как отношение осмотического давления раствора полиэлектролита π к гипотетическому осмотическому давлению идеального раствора такой же ко нцентрации.

$$\pi = \mathbf{v} \cdot \mathbf{n} \cdot \phi \cdot R \cdot T \,, \tag{3.1}$$

где: v - число осмотически активных частиц, на которое распадается структу рная единица полиэлектролита, n — концентрация полиэлектролита (число молекул в единице объема). Поскольку в состав пленкообразующего фасадной краски «Факрил» вх одит парастиролсульфанат натрия, изучались свойства парастиролсульфокисл оты и ее солей. Парастиролсульфокислота (НР)



получена в лаборатории сульфированием полистирола с молекулярной массой, равной 200 000. Очистка полиэлектролита осуществлялась с помощью диализа через целлофановую полупрозрачную мембрану, а также пропусканием через катионит КРС в Н⁺ - форме. При хранении вязкость раствора полистиролсульфокислоты уменьшается, поэтому НР была стабилизирована путем длительного хранения. В качестве характеристики полистиролсульфокислоты можно использовать вязкость 0,1558 н.раствора, которая составила 4 см²/с. Соли НР получены обработкой кислоты гидроксидами соответствующих металлов до рН раствора = 7. Концентрирование растворов НР осуществлялось при 50 °C [5].

June 18 Ger John Charles

Осмотическое давление растворов полистиролсульфокислоты и ее солей измерялось на специально сконструированном осмометре компенсационного типа с целлофановой полупрозрачной мембраной при 25 °C (рис.3.2). Прибор представляет собой ячейку из полиметилметакрилата (1), снабженную полупроницаемой мембраной (2), на жесткой пористой металлической подложке (3). Сквозь мембрану могут проходить только молекулы воды и низкомолекулярные ионы. Способность растворов полиэлектролитов к самопроизвольному разбавлению компенсируется наложением внешнего давления на раствор полиыектролита путем открытия вентиля баллона (5). При этих условиях транспорт растворителя через мембрану минимален и постоянство объема исследуемого раствора регистрируется по его уровню в толстостенном стеклянном капилляре (4). Налагаемое давление из баллона со сжатым воздухом на раствор для по ддержания неизменного уровня в капилляре равно о смотическому давлению и регистрируется на манометре. Ячейка заполняется раствором через отверстие. Непрерывная циркуляция воды в ячейке уменьшает возможное контросмотич еское давление, возникающее вследствие проникновения отдельных фракций полимера через мембрану. Время установления равновесия составляет 30 - 50 минут в зависимости от концентрации раствора. После каждого измерения ичейка тщательно промывалась дистиллированной водой.

Ошибка в определении величины осмотического давления колебалась от 10-12% (m = 0,05) до 1-3% (m = 1 - 1,5) для разных ионных форм. Различие

между моляльностью и молярностью раствора при небольших концентрациях невелико.

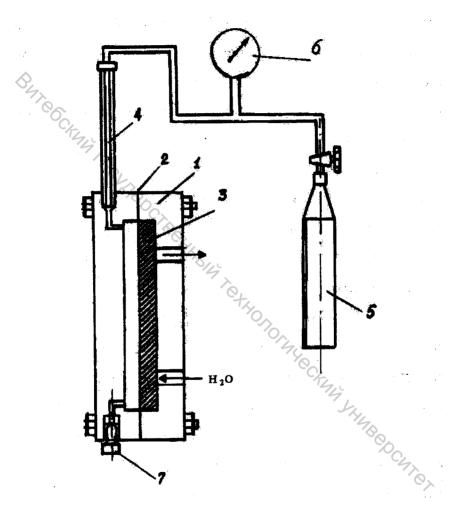


Рис. 3.2. Схема осмометра (1 — ячейка, 2 — мембрана, 3 — подложка, 4 капилляр, 5 — баллон, 6 — манометр).

Значения осмотического давления π в зависимости от концентрации раствора для H^+ , Na^+ , K^+ , Mg^{2+} , Ca^{2+} - форм HP представлены на рис.3.3 (m – количество молей Me^{2+} на кг растворителя).

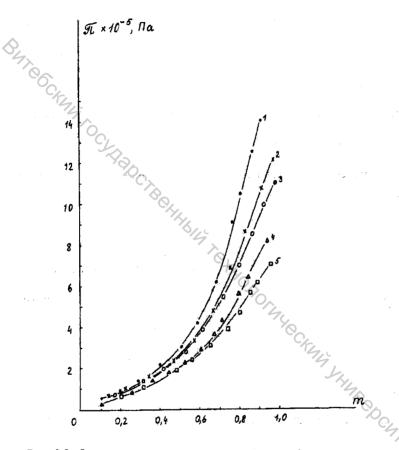


Рис. 3.3. Осмотическое давление полистиролсульфонатов в зависимости от моляльности: $1-H^+$, $2-Na^+$, $3-K^+$, $4-Mg^{2+}$, $5-Ca^{2+}$.

Концентрация ионов в растворах полистиролсульфонатов определялась следующем образом: ионы H^+ анализировались алкалиметрически, ионы Mg^{2+} , Ca^{2+} - с помощью комплексонометрического титрования. Концентрация солей щелочных металлов определялась путем ионного обмена Me^+ - H^+ на ионите КРСх8. Для этой цели $1 \cdot 10^{-3}$ л. раствора полиэлектролита в солевой форме вводилась в верхний слой ионита, колонка 1×10 см. После выдержки в течение 30 минут ионит промывался $5 \cdot 10^{-2}$ л. дистиллированной воды. Затем определялась концентрация ионов водорода.

Осмотические коэффициенты ф рассчитывались из измеренных величин π :

$$\mathbf{v} \cdot \mathbf{\phi} = \frac{\pi}{m \cdot R \cdot T},\tag{3.2}$$

где: v - число осмотически активных частиц, на которое распадается структу рная единица полиэлектролита; v принято равным 1; m — брутто — моляльность иона. Величина осмотического коэффициента является мерой связанности пр отивоионов с полимерным ионом и может рассматриваться как кажущаяся ст епень диссоциации полиэлектролита.

На рис. 3.4 приведены значения ф для различных солей. Осмотические коэффициенты не стремятся к нулю при бесконечном разбавлении, поскольку при этом не исчезает сильное взаимодействие полиионов с катионами вдоль пол имерной цепи.

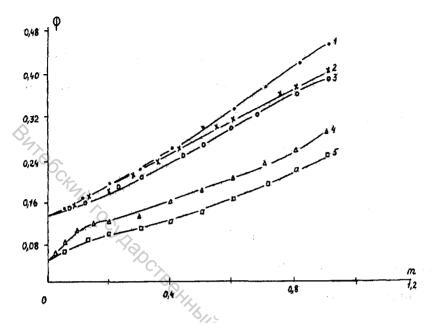


Рис. 3.4. Осмотические коэффициенты солей в зависимости от моляльн ости: $1 - H^+$, $2 - Na^+$, $3 - K^+$, $4 - Mg^{2+}$, $5 - Ca^{2+}$.

Порядок изменения величины ф для различных противоионов находится в соответствии с возрастанием кулоновского взаимодействия этих ионов с пол и-ионом по мере уменьшения их размеров в гидратированном состоянии. Независимо от типа катиона предельная величина фо для одновалентных ионов равна 0,14 и 0,56 для двухвалентных ионов. Следовательно, величина осмотического коэффициента определяется только силами кулоновского взаимодействия ме ж-лу полиионом и катионами, а плотность заряда полииона в бесконечно разбавленных растворах зависит только от заряда противоиона, но не от его размера.

При увеличении концентрации осмотический коэффициент полистиролсульфанатов возрастает. Увеличение числа осмотически активных частиц в растворе можно объяснить возрастанием симметрии электростатического поля, создаваемого полиионами за счет перекрывания их полей.

Из полученных данных можно сделать вывод о том, что полистиролсульфонаты одновалентных ионов являются более активными поверхностно - активными веществами по сравнению с полистир олсульфанатами двухвалентных нов. Полист.

аляется наиболее эффе.

му отпадает необходимость вводь.

фатические амины или другие ПАВ.

ГЛАВА 4. УТИЛИЗАЦИЯ ОТХОДОВ, ОБРАЗУЮЩИХСЯ НА ТЭЦ

Предметом исследования является жидкий шлам, образующийся при оч истке воды реки Западная Двина, в осветлителях химического цеха Витебской ТЭЦ методом осаждения. В качестве коагулянта используется сульфат алюминия, а в качестве флокулянта – полиакриламид. Ежегодно на Витебской ТЭЦ в шламонакопителях образуется 50 – 60 тонн отходов (шлам продувочной воды). Вопрос утилизации отходов ТЭЦ в Витебской области и Республике Беларусь до сих пор не решен.

4.1. Исследование химического состава шлама продувочной воды

Химический состав шлама определялся методами количественного анализа. Содержание ионов трехвалентного железа определялось с помощью гравиметрическо метода по методике, описанной в разделе 1.1.

Прозрачный фильтрат, после осаждения гидроксида железа, использовался для определения содержания алюминия и кальция. Метод определения алюминия путем осаждения его аммиаком с последующим превращением осадка Al(OH)₃ в Al₂O₃ при прокаливании не является точным, поскольку гидроксид алюминия заметно растворим в NH₄OH. Поэтому содержание алюминия определялось с помощью 8-оксихинолина. Раствор подкислялся 2н. H₂SO₄, затем прибавлялся осадитель – уксуснокислый раствор 8-оксихинолина. Осадок оксихинолята алюминия промывался сначала небольшим количеством горячей воды, затем холодной водой до тех пор, пока промывная жидкость становилась беспветной.

Содержание кальция определялось с помощью оксалата алюминия. При 900 °C оксалат кальция разлагается с образованием оксида кальция. Недостатком СаО как весовой формы является ее гигроскопичность и способность поглощать из воздуха углекислый газ. Поэтому в качестве весовой формы более целесообразно использовать сульфат кальция. Осадок оксалата кальция обрабатывали раствором серной кислоты, затем раствор выпаривали и сухой остаток прокаливали при 500 °C в течение 1 часа. Результаты определений приведены в таблице 4.1.

Таблица 4.1 – Состав шлама продувочной воды

Содержание в весовых процен-	Проба взята в марте 2000 г.	Проба взята в марте 2001 г.
тах, в расчете на сухое вещество	e die eerste	Q _r
Fe(OH) ₃	21 ± 2%	23 ± 2%
SiO ₂	31 ± 2%	32 ± 2%
Al ₂ O ₃	9 ± 1%	8 ± 1%
CaSO ₄	3 ± 0,2%	5 ± 0,2%
Органические вещества	36 ± 2%	32 ± 2%

Исследование содержание микроэлементов (тяжелых металлов) в шламе продувочной воды проводилось с помощью атомно - эмиссионного анализа на спектрографе PGS - 2. Перед исследованием образцы массой от 0.2 г до 0.6 г высушивались до постоянного веса при 105 – 110 °C. Результаты анализа приведены в таблице 4.2. Из таблицы следует, что содержание тяжелых металлов в отходах не превышает ПДК или чувствительности метода анализа. К таким элементам относятся: кадмий, сурьма, висмут, мышьяк, вольфрам, ртуть, стронций, германий, хром, ванадий, никель, кобальт, бериллий, скандий, олово. Содержание микроэлементов в шламе не превышает допустимых санитарных HILIBITA TO THO TO TANGE CRAIN VINNA PROCESSOR норм, что дает возможность использовать отходы ТЭЦ в дорожном строительстве.

Таблица 4.2 – Содержание тяжелых металлов (макроэлементов) в шламе продувочной воды Вятебской ТЭЦ

	_		_									
ප	кобальт			4					,			
J	Modx			9					,			
Mn	марга-	неп		10					20			
L	титан			10					30			1:
ÇO,	нтркй	<u>}</u>		ν.					10			
Mo	молиб-	Мен	2	00					1			
>	ванадий			10	1/6	4	20		1			
Ba	барий			20			3.77	3/0	150)		
Ö	MCID			4					x	4	, (OC)	4.
Z	пирко-	рий		9					12			THE SHAPE
Pb	Свинец			∞					32	***************************************		THINBOOCHTO,
Zn	цинк			200					400			9)
	Эпемент		Чувстви-	тельность	метода,	MIT/KIT	III.nam	проду-	вочной	воды,	MT/KT	

Продолжение таблицы 4.2

							,				
	ïZ	никель		ς.					•		
	ə 5	германий		9					,		
	ಶ	кадрмий		01					,		
7	98	сурьма		92					,		!
	Sc	скандий сурьма	24	4	5				ı		!
	Sr	вольфрам стронций		100	(C)	ĠQ,	/ / _/	,	•		
	М	вольфрам		30				4	ò	t >>	2
	As	олово висмут мыппяк		200					1		0
	B:	висмут		10					,		
	Sn			-					ı		:
	Be	бериллий		~				-			
		Элемент	Чувстви-	тельность	метода,	MT/KT	Шлам	проду-	вочной	воды,	MT/KT

4.2. Разработка технологии изготовления асфальтобетона

Стоимость дорожного покрытия достигает 70 % и более от общих затрат на сооружение дороги. Поэтому устройство дорожных одежд из местных материалов и отходов промышленности является актуальной задачей. Для разработки технологии утилизации шлама Витебской ТЭЦ исследован гранулометрический состав отходов. Испытания проводились в аттестованной лаборатории по контролю качества строительных материалов производственного ремонтностроительного объединения «Витебскоблдорстрой». Предварительно шлам высушивался до постоянного веса при 110 °C, измельчался и проводился отсев крупных фракций. Результаты испытаний приведены в таблице 4.3, из которой следует, что гранулометрический состав шлама близок по плотности к оптимальному. Отходы соответствуют требованиям ГОСТ 16557-78, СТБ 1033-96, ТУ 17-2071665-1-97 и пригодны для приготовления асфальтобето нных смесей.

Применяемая в дорожном строительстве органоминеральная смесь х оладки для ремонта покрытия.
., 37]:
песчано – гравийная смесь (размер зерен 0,1 – 15 мм) – 62%; лодной укладки для ремонта покрытий автомобильных дорог имеет следующий состав [32, 37]:

- доломитовая мука (размер зерен 0,1-2,5 мм) -7%;
- активатор (гашеная известь) 3%;

битум нефтяной жидкий с вязкостью 60 с. – 6% от веса минеральных материалов;

Таблица 4.3 – Гранулометрический состав шлама

Наименование показателей	Значение показателей каче-	Фактическое значение пока-
качества шлама по НТД	ства по НТД	зателя качества шлама в ре-
100		зультате испытаний
Удельный вес, кг/м ³		1920
Влажность, %	Не более 1,0	0,7
Плотность при уплотнении		2160
под нагрузкой, кг/м ³		
Пористость, %	Не более 35	12
Набухание образцов из сме-	Не более 2,5	1,8
си шлама с битумом, %	O.	
Показатель битумоемкости	Не более 65	32
Зерновой состав. %	4	
Мельче 1,25 мм	Не менее 100	100
Мельче 0,315 мм	Не менее 90	94,2
Мельче 0,071 мм	Не менее 70	75,6
	L	

На кафедре химии Витебского государственного технологического университета разработан состав холодной органоминеральной смеси, в которой весь доломит заменен шламом продувочной в оды, образующимся на ТЭЦ [40, 41, 42]. Изготовление образцов органоминеральной смеси проводилось следующим образом. Предварительно высушенные и нагретые до 110 °С минеральные материалы перемешивались в механическом смесителе. Допускается применение минеральных материалов с естественной влажностью до 4%. Затем

в смесь побавляют шлам и перемешивают в течение 10 минут. Шлам заменяет весь минеральный порошок (доломитовую муку). Постепенно, со скоростью 2 -30 в минуту, температуру смеси доводят до 100 °C. Периодически измеряют осалку конуса. Осадка конуса изменялась от 12-14 см при 55 0 C до 2-3 см при 100 °C. Через 30 минут после начала перемешивания в смесь добавляют пре дварительно разогретый до 65 °C битум нефтяной, дорожный, жидкий, Физикомеханические свойства холодной влажной органоминеральной смеси определ ялись на цилиндрических образцах, полученных при уплотнении 640 г смеси в стальных формах при прессовании под давлением 40 MПа (400 кгс/см²). По истечении 12 часов после изготовления образцы испытывались по физикомеханическим показателям, регламентируемым СТБ 1115-98 для холодного асфальтобетона. Анализы проводились в усредненной пробе в пяти параллельных образцах. Выполнена математическая обработка результатов анализа по методу наименьших квадратов с 90 % доверительным интервалом.

Средняя плотность (объемная масса) асфальтобетона рассчитывалась по 3 SHUND (4.1) формуле:

$$P_{m}^{a} = \frac{g_{0} \cdot P^{B}}{g_{1} - g_{2}},\tag{4.1}$$

где: g_0 – масса образца, взвешенного на воздухе, г;

g₁ - масса образца, выдержанного в воде в течение 30 мин, а затем взвешенного на воздухе, г;

g₂ - масса того же образца, взвещенного в воде, г;

 P^{B} – истинная плотность воды, принятая равной 1 г /см³.

Водонасыщение (в % по объему) рассчитывалось по формуле:

$$W = \frac{g_3 - g_0}{g_1 - g_2} \cdot 100 \%, \tag{4.2}$$

где: g₀ – масса сухого, не насыщенного водой, образца, взвешенного на возд ухе, г:

 ${\bf g}_1$ — масса образца, выдержанного в воде в течение 30 мин и взвешенного на воздухе, ${\bf r}_i$

g₂ - масса того же образца, взвещенного в воде, г;

g₃ - масса насыщенного водой образца, взвещенног о в воде, г;

Набухание (приращение объема) асфальтобетона рассчитывалось по формуле:

$$H = \frac{(g_3 - g_4) - (g_1 - g_2)}{g_1 - g_2} \cdot 100 \%, \tag{4.3}$$

где: g₁ - масса сухого образца, выдержанного в течение 30 минут в воде и взвешенного на воздухе, г;

g₂ - масса того же образца, взвешенного в воде, г;

g₃ - масса насыщенного водой образца, взвешенного в воде, г;

g₄ - масса того же образца, взвещенного в воде, г;

Предел прочности при сжатии при температуре 20 °C и 50 °C определялся по СТБ 1115 для холодного асфальтобетона. Результат ы определений приведены в таблице 4.4.

Таблица 4.4 – Физико-механические показатели смеси

Наименование	Норма по СТБ	Образцы асфальто-	Образцы асфальто-
показателя	· .	бетона с доломи-	бетона со шламом
OC/F.	_	том	
Водонасыщение по объ-	5,0	2,88	2,73
ему, не более, %			
Набухание по объему, не	1,0	0,78	0,90
более, %	20		
Средняя плотность	He	2,17	2,22
(объемная масса), г/см ³	нормируется		
Предел прочности при	75.		
сжатии	- 4		
20 °C	1,2	9,25	8,60
50 °C	1,8	5,00	3,90

Из данных таблицы следует, что замена доломитового порошка шламом не приведет к ухудшению физико-механических свойств асфальтобетона. Пр именение отходов ТЭЦ экономически эффективно, так как отпадает необход имость в использовании доломитовой муки, которая производится для сельского хозяйства и не всегда отвечает нормам СТБ по гранулометрическому составу. Использование шлама в конструкции дорожных одежд удешевляет стоимость строительства автомобильных дорог на 10–15 % [46].

Заменив минеральное связующее в составе асфальтобетона отходами ТЭП, их можно утилизировать без предварительного высущивания или прокаливания [37]. Вода в асфальтобитумных смесях в момент уплотнения выполняет роль смазывающего вещества и способствует сближению зерен минерального материала. Например, объемный вес образца, сформированного из смеси песка и битума, в количестве 8%, и уплотненного нагрузкой 400 кг/см², составил 2,17 г/см3, а объемный вес образца, сформированного из того же состава, но с добавкой воды в количестве 10% от веса минерального материала - 2,22 г/см³. С увеличением плотности увеличивается коэффициент внутреннего трения смеси, что и обусловливает повышение прочности образцов при сжатии. Кроме того, благодаря присутствию воды, в минеральном материале происходят процессы гидролиза и гидратации, и в местах контакта зерен образуются жесткие кристаллизационные связи, что также приводит к повышению прочности асфальтобитумных смесей при сжатии.

Асфальтобитумные смеси с добавкой воды имеют хорошую тепло – и водоустойчивость и характеризуются малым набуханием. Это дает основание п олагать, что такое покрытие будет хорошо служить в зонах с неблагоприятными климатическими условиями. Высокая прочность у образцов с добавкой воды позволяет производить укладку смеси в сырую погоду и по влажному основанию. Перспективным является применение влажного шлама продувочной воды в битумных эмульсиях, состоящих из нефтяного битума, эмульгатора, воды и соляной кислоты. В состав шлама входит флокулянт (полиамид), который являясь поверхностно — активным веществом, обладает эмульгирующим свойством. В качестве эмульгаторов применяют поверхностно—активные вещества типа аминов, диаминов, полиаминов и четвертичных аммониевых солей. Использование шлама позволит экономить дорогостоящий эмульгатор. По физико—механическим свойствам битумная эмульсия должна соответствовать нормам, приведенным в таблице 4.5.

Таблица 4. 5 – Физико-механические показатели битумных эмульсий

Наименование показателя	Марка эмульсии						
	ЭБК – Б - 60	ЭБК – С - 65	ЭБК – М - 55				
Внешний вид	Гомогенная жи	дкость темно – корі	ичневого цвета				
Содержание вяжущего с эмульгатором, %	57,6 - 62,5	62,6 - 67,5	53,0 - 57,5				
Однородность по остатку на сите 0,63 мм, не более, %	0,5	0,5	0,5				
Условная вязкость по виско- зиметру СТВ – 4 при 20 °C, с	12	20 74	12				
Значение рН	2,0 - 3,0	3,0 - 4,0	2,0 - 4,0				

Примечание: ЭБК-Б-60 – эмульсия битумная катионная быстро распадающаяся, с содержанием остаточного вяжущего от 57,6 до 62,5 %; ЭБК-С-65 – эмульсия битумная катионная среднераспадающаяся, с содержанием остаточного вяжущего от 62,6 до 67,5 %; ЭБК-М-55 — эмульсия битумная катионная медленнораспадающаяся, с содержанием остаточного вяжущего от 53 до 57,5%;

Весь эмульгатор в составе эмульсии можно заменить влажным (до 10 % воды) шламом продувной воды.

При производстве асфальтобетонных смесей и битумных эмульсий выделяются вредные вещества, содержание которых в воздухе рабочей зоны не должно превышать предельно допустимых концентраций, регламентированных СанПиН 11–19.

Таблица 4.6 — ПДК и класс опасности вредных веществ в воздухе рабочей зоны

Наименование вещества	ПДК, мг/м³	Класс опасности
Бензапирен	0,00015	1
Бензол	15/5	2
Фенол	0,3	2
Амины алифатические	10	2 .
Стирол	30/10	3
Уксусная кислота	5	3
Ангидрид сернистый	10	3
Оксид углерода (II)	20	Lz. 4
Пары углеводородов битумов	300	70.4

Примечание — в числителе приведена максимальная разовая, а в знаменателе — среднемесячная ПДК. При приготовлении асфальтобетонных смесей должно соблюдаться тр ебование в части ограничения величины выбросов загрязняющих веществ из асфальтобетонных установок в окружающую среду и содержания радионуклидов
в исходных материалах. Нормы предельно допусти мых выбросов загрязняющих веществ в атмосферу необходимо устанавливать в соответствии с требованиями ГОСТ 17.2.3.02. Удельная эффективная активность естественных ради онуклидов, содержащихся в составляющих компонентах асфальтобетонных покрытий дорог и улиц, не должна превышать в пределах территории населенных
пунктов и зон перспективной застройки 740 Бк/кг, вне населенных пунктов и
зон перспективной застройки 1350 Бк/кг.

Для повышения качества асфальтобетона разработана технология повторного использования отходов кожевенно-обувного производства и резиновой крошки для выпуска битумных материалов [20]. Резиновая крошка вводи тся в горячий битум, происходит ее набухание, обусловленное диффузией низкомолекулярных компонентов битума внутрь резины. Получается резино битумное вяжущее. Асфальтобетон на основе резинобитумного вяжущего облад ает пониженной жесткостью при отрицательных температурах, повышенной износо— и теплостойкостью, стабильностью при хранении. Количество вводимой резины или отходов составляет 5—7 % от массы битума. Равномерно распределенные по объему асфальтобетона, частицы резины создают в нем развитую систему центров эластичности. Эти центры будут воспринимать часть внутре н-

них напряжений асфальтобетона, особенно при отрицательных температурах. Благодаря высокой удельной поверхности, частицы резины структурируют б итум, переводя его в ориентированное состояние в большей степени, чем минеральный порошок. Учитывая это свойство резиновой крошки, рекомендуется вводить ее в состав смеси как заменитель минерального порошка (доломитовой муки).

Свежеприготовленная смесь обладает значительной упругостью, плохо поддается уплотнению ввиду наличия крупных частиц резины, химически не связанных с молекулами битума. Для повышения качества смеси необходима ее выдержка в накопительных бункерах при 140–160 °C в течение 2~3 часов. При этом происходит образование резинобитумного вяжущего в пограничном слое резина-битум, что приводит к уменьшению размеров частиц и улучшению свойств вяжущего.

Полученный асфальтобетон будет обладать повышенной эластичностью в широком интервале температур, более высоким коэффициентом сцепления к олес автомобиля с покрытием, пониженным шумом от движущихся автомоб илей. Эффективно использовать такой асфальтобетон в верхних слоях покрытия, а также при строительстве слоев износа. Расход материала 2,25–2,5 л/м². После разлива вяжущего производят укатку мелкой каменной крошкой на толщину 0,95–1,25 см.

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Ежегодно на станциях обезжелезивания и ТЭЦ Республики Беларусь образуются тысячи тонн шламов, которые состоят в основном из нерастворимых оксидов, гидроксидов, карбонатов железа, кальция, магния, алюминия и являются ценным химическим сырьем. Их химический, фазовый, дисперсный состав может изменятся в широких пределах в зависимости от состава вод и способов их очистки. Образующиеся шламы вывозятся для складирования на специально отведенные полигоны или площадки и практически не утилизируются.

Вывоз шлама на полигоны имеет ряд недостатков:

- теряются ценные компоненты;
- непроизводительно используется техника для вывоза шлама;
- происходит загрязнение окружающей среды и, в первую очередь, природных вод, так как соединения металлов могут вымываться талыми и ливневыми водами и поступать в водоемы, включаясь в биологические циклы;
- организация и эксплуатация полигонов требует значительных затрат.

Разработанные технологии утилизации отходов с целью получения фасадной краски, цветной тротуарной плитки, строительных пигментов, асфальтобитумной смеси отвечают насущным задачам получения высококачественных строительных материалов, соответствуют современным требованиям, предъявляемым к дорожным покрытиям, и позволяет значительно улучшить экологическую ситуацию на территории водонасосных станций и ТЭЦ.

ЛИТЕРАТУРА

- 1. Крешков А.П. Основы аналитической химии: Учеб. для студентов вузов. 3е изд., перераб. - М: Химия, 1970. – Т2. – 456 с.
- 2. Спиридонов В.П., Лопаткин А.А. Математическая обработка физико химических данных. -М: МГУ, 1970. 221 с.
- 3. Платонов А.П. Исследование осмотических и ионообменных свойств растворов полиэлектролитов: Автореф. дис...канд. хим. наук: 02.00.04 / Ин т общ. и неорг. химии. Минск, 1980. 19 с.
- Шур А.М. Высокомолекулярные соеденения: Учеб. для студ. хим. фак. унтов. 3-е изд. перераб. и доп. М.: Высшая школа. 1981. 656 с.
- Платонов А.П. Анионный обмен в системе сетчатый анионит раствор полиэлектролита // Ж. физической химии. – 1982. – Том 56, № 8 – С. 2058 – 2060.
- Платонов А.П. Сравнительное исследование закономерностей гетеровалентного катионного обмена в системах с низкомолекулярным электролитом и полиэлектролитом // Ж. физической химии. – 1983. – Том 57, № 10 – С. 2602 – 2604.
- Белоусов Е.Д., Усатова Т.А. Новая фасадная краска «Виана» // Пром. строит. материалов. – 1984. - №6. – с. 38 – 42.
- 8. Платонов А.П. Применение водорастворимого поликатионита для очистки промышленных вод красильно отделочного производства / Витебский технолог. ин т легкой пр –ти. Витебск., 1983. 5 с. Деп. в БелНИИНТИ 25. 06. 84. № 907 Бе Д 84. // Депонированные рукописи. 1984. № 11. С. 59.
- 9. Крауклис В.К. Альбом колеров: Рекомендации по технологии выбора эталонов. 5-е изд., переаб. и доп. Л.: Стройиздат, 1985. 184с.
- 10. Дринберг С.А. Ицко Э.Ф. Растворители для лакокрасочных материалов. Л.: Химия, 1986. – 206 с.

- 11. Машегиров А.Д., Лийв Э.Х. Полимероемкость фасадных красок и пути ее уменьшения // Исследования по строительству. Строительная теплофизика. Долговечность конструкций: Сб. ст. Таллин: Валгус, 1987. С. 41 50.
- 12.Платонов А.П. Набухание ионитов АРА в растворах хлорида поливинилбе нзилтриметиламмония / Витебский технолог. ин — т легкой пр —ти. — Витебск., 1988. — 5 с. — Деп. в ВИНИТИ 15. 01. 88. № 379 - В 84. - // Депонированные научные работы. — 1985. - № 5. — С. 18.
- 13.Платонов А.П., Ковчур С.Г., Солтовец Г.Н., Бордзиловский В.Я. Использование отходов промышленных предприятий для получения фасадных красок // Совершенствование технологических процессов, оборудования и орган изации производства в легкой промышленности и машиностроении: Сб. ст. − Минск: Университетское, 1994. С. 195 − 199.
- 14. Бордзиловский В.Я., Платонов А.П. Теоретические основы бесфостенного синтеза органических изоционатов, применяющихся для изготовления строительных материалов // Проблемы качества и надежности машин: Тез. доклад. респ. науч технич. конф., Могилев, 4 5 окт. 1994 г./ Могилевский машиностр. ин т. 1994. С. 76.
- 15.Платонов А.П., Ковчур С.Г., Солтовец Г.Н., Бордзиловский В.Я. Получение строительных материалов из отходов промышленных производств // Пр облемы качества и надежности машин: Тез. доклад. респ. науч технич. конф., Могилев, 4 5 окт. 1994 г./ Могилевский машиностр. ин т. 1994. С. 110.
- 16. Платонов А.П., Бордзиловский В.Я. Получение строительных материалов на основе промышленных отходов // Вестн. ВГТУ. 1995. №1. С. 57 —58.
- 17.ТУ 17 2071665 1 95. Краска ПС; Введ. 01. 04. 95. Минск: Белстандарт, 1995. 9 с.
- 18.ТУ 17 2071665 2 95. Краска «Факрил»; Введ. 01. 09. 95. Минск: Белстандарт, 1995. 10 с.

- 19.Платонов А.П., Ковчур С.Г. Разработка технологии комплексной утилизации неорганических отходов, образующихся на водоочистительных станциях // Проблемы промышленной экологии и комплексная утилизация отходов производства: Тез. доклад. науч. конф., Витебск, 3 4 окт. 1995 г./ Вит. гос. технол. ун –т. 1995. С. 27.
- 20.Платонов А.П., Ковчур С.Г. Разработка технологического процесса повто рного использования отходов кожевенно — обувного производства для выпуска битумных материалов // Проблемы промышленной экологии и комплексная утилизация отходов производства: Тез. доклад. науч. конф., Витебск, 3 — 4 окт. 1995 г./ Вит. гос. технол. ун —т.— 1995. — С. 132.
- 21. Пат. 1С1ВУ, МПК 6 СО 9Д 127/06, СО 9Д 133/20. Композиция для покрытия / Платонов А.П., Ефременков М.Ф., Губанова Н.Е. № 1543; Заявл. 15.02,1995; Опубл. 06.09.1996 // Афіцыйны бюлетэнь/ Дзярж. пат. ведамства Рэсп. Беларусь. 1996. № 3. С.22.
- 22. Платонов А.П., Губанова Н.Е. Получение строительных материалов на основе отходов водоочистительных станций // Тез. докл. 29-й науч.-техн. конф. препод. и студ. ВГТУ-, Витебск, 17 апр. 1996 г./ Вит. го с. технол. ун -т.— 1996. С. 23.
- 23.ТУ 17 2071665 1 97. Отходы водонасосных станций. Добавка к вяжущим строительным материалам; Введ. 01.09.97. Минск: Белстандарт, 1997. 6с.
- 24.Платонов А.П., Ковчур С.Г. Получение строительных иатериалов на основе отходов водонасосных станций // Совершенствование технологических пр оцессов и организации производства в легкой промышленности и машин остроении: Сб. ст. Витебск:: ВГТУ, 1997. С. 140 142.
- 25.Платонов А.П., Ковчур С.Г., Атамалиева Л.А. Утилизация неорганических отходов, образующихся на водоочистных станциях // Технические вузы —

- республике: Материалы 52-й науч.-техн. конф. БГПА, Минск, 18 22 ноябр. 1997 г./БГПА, 1997. Т.6. С.83.
- 26.Платонов А.П., Зиневич Н.И. Утилизация неорганических отходов, обр азующихся на водоочистительных станциях // Тез. докл. 30-й науч.-техн. конф. препод. и студ. ВГТУ-, Витебск, 21 апр. 1997 г./ Вит. гос. технол. ун т.—1997. — С. 34 - 35.
- 27.Платонов А.П., Ковчур С.Г. Комплексная утилизация шлама, образующегося на водонасосных станциях // Новые ресурсосберегающие технологии и улучшение экологической обстановки в легкой промышленности и машиностроении: Сб. докл. науч.-техн. конф.: ВГТУ, Витебск, 1998 г. С. 220 221.
- 28.Платонов А.П., Ковчур С.Г. Разработка технологии утилизации от ходов, образующихся на ТЭЦ г. Витебска // Новые ресурсосберегающие технологии и улучшение экологической обстановки в легкой промышленности и машиностроении: Сб. докл. науч.-техн. конф.: ВГТУ, Витебск, 1998 г. С. 218 219.
- 29.Платонов А.П., Ковчур С.Г. Атамалиева Л.А. Получение высококачественных строительных материалов на основе отходов водоочистительных станций г. Витебска и Витебской области // Природопользование и охрана окр ужающей среды. Результаты выполнения заданий по государственной программе: Сб. ст. Минск: НАНБ, 1998. С. 82.
- 30.Платонов А.П., Атамалиева Л.А. Исследование состава отходов водонасосных станций и их утилизация // Экология и молодежь: Матери алы 1-й науч. практ. конф., Гомель, 17 19 мар. 1998 г./ГГУ. 1998. Т.1. Ч.2. С.11 12.
- 31.Платонов А.П., Ковчур С.Г. Комплексная утилизация отходов, образующихся на водонасосных станциях // Проблемы природопользования, экологического воспитания и образования: Материалы Российско Белорусской экологической конф. ВГСХА, Великие Луки, 4 5 июня 1998 г./ ВГСХА. 1998. С.201 202.

- 32. Платонов А.П., Ковчур С.Г. Комплексная утилизация отходов, образующихся на ТЭЦ г. Витебска // Новые ресурсосберегающие технологии и улучшение экологической обстановки в легкой промышленности и машиностроении: Сб. ст. Витебск: ВГТУ, 1999 г. С. 215 218.
- 33.Платонов А.П., Ковчур С.Г. Получение фасадной краски на основе акриловых полимеров с использованием отходов водоочистительных станций // Вестн. ВГТУ. 1999. №2. С.105 107.
- 34.Платонов А.П., Ковчур С.Г. Использование отходов водоочистительных станций для получения высококачественных строительных материалов // Новые ресурсосберегающие технологии и улучшение экологической обстановки в легкой промышленности и машиностроении: Сб. ст. Витебск: ВГТУ, 1999 г. С. 209 214.
- 35.Платонов А.П., Романовский В.В., Ковчур С.Г. Получение высококачественных фасадных красок на основе отходов промышленных предприятий Витебской области // Материалы 53-й науч.-техн. конф. БГПА, Минск, 1 6 февр. 1999 г. / БГПА. 1999. С.44.
- 36.Платонов А.П., Ковчур С.Г., Атамалиева Л.А., Кондратенкова В.А. Получение высококачественной фасадной краски на основе отходов водоочистительных станций // Материалы науч.-техн. конф. БГТУ, Минск, 20 22 окт. 1999 г. / БГТУ. 1999. С.34 36.
- 37. Платонов А.П., Кондратенкова В.А., Ковчур С.Г. Использование отходов, образующихся на ТЭЦ, для строительства автомобильных дорог // Сб. науч. ст. аспирантов ВГТУ. Витебск: ВГТУ, 2000 С.131 136.
- 38.Платонов А.П., Кондратенкова В.А., Ковчур С.Г., Дрюкова Г.Н. Получение цветной тротуарной плитки с использованием отходов станций водоподготовки // Природопользование и охрана окружающей среды. Результаты в ыполнения заданий по государственной научно технической программе: Сб. ст. Минск: НАНБ, 2000. С. 80.

- 39.Платонов А.П., Кондратенкова В.А., Ковчур С.Г., Дрюкова Г.Н. Разработка экологобезопасной и ресурсосберегающей технологии комплексной утилизации неорганических отходов водонасосных станций // Природопользование и охрана окружающей среды. Результаты выполнения заданий по гос ударственной научно технической программе: Сб. ст. Минск: НАНБ, 2000. С. 81.
- 40.Платонов А.П., Ковчур С.Г., Атамалиева Л.А. Утилизация отходов, образующихся при водоподготовке на ТЭЦ // Вклад вузовской науки в развитие приоритетных направлений производственно хозяйственной деятельности, разработку экономичных и экологически чистых технологий и прогрессивных методов обучения: Материалы науч.-техн. конф. БГПА, Минск, 21 24 нояб. 2000 г. / БГПА. 2000. С.63.
- 41.Платонов А.П., Кондратенкова В.А., Ковчур С.Г. Получение асфальтобетона с использованием отходов, образующихся на ТЭЦ // Ресурсосберегающие экотехнологии: возобновление и экономия энергии, сырья и материалов: Тез. докл. 4-й межд. науч.-техн. конф., Гродно, 11 13 окт. 2000 г./ НАНБ. 2000. С.149.
- 42.Платонов А.П., Кондратенкова В.А. Утилизация отходов, образующихся на ТЭЦ // Тез. докл. 33-й науч.-техн. конф. препод. и студ. ВГТУ-, Витебск, 19 апр. 2000 г./ Вит. гос. технол. ун.-т. 2000. С. 30 31.
- 43. Платонов А.П., Кондратенкова В.А., Ковчур С.Г. Обоснование и разработка технологии утилизации неорганических отходов водонасосных станций // Вестн. ВГТУ. 2001. № 3. С.87 89.
- 44. Платонов А.П., Ковчур С.Г., Кондратенкова В.А. Утилизация неорганических отходов водоочистительных станций водозаборов с целью получения высококачественных строительных материалов: Информ. Бюллетень / Бел. науч.-исслед. центр «Экология». Минск., 2001. № 1(29). 24 с.

- 45.Платонов А.П., Кондратенкова В.А., Ковчур С.Г. Комплексная утилизация неорганических отходов водонасосных станций // Рециклинг вторичных ресурсов: Материалы науч.-техн. конф. БГТУ, Минск, 24 26 окт. 2001 г. / БГТУ. 2001. С.168 170.
- 46.Платонов А.П., Кондратенкова В.А., Ковчур С.Г. Разработка экологобезопасной и ресурсосберегающей технологии комплексной утилизации отходов ТЭЦ // Тез. докл. 34-й науч.-техн. конф. препод. и студ. ВГТУ-, Витебск, 18 апр. 2001 г./ Вит. гос. технол. ун −т. − 2001. − С. 67.
- 47. Кордиков В.Д. Разработка технологии пигментов и пигментов наполнителей на основе железосодержащих отходов: Автореф. дис. ... канд. тех. наук: 05.17.01 / Бел. госуд, технолог. ун т. Минск, 2001. 21 с.



НАУЧНОЕ ИЗДАНИЕ

Подписано к печати 23.05.02 Формат 1/16. Уч.-изд. лист 8.25
Печать ризографическая, тираж 120, заказ № 192 Печать ризографическая, тираж 120, заказ № 192

Отпечатано на ризографе ВГТУ. Лицензия ЛП № 89 от 21 января 2001 г. 210035, Витебск, Московский пр-т, 72.