## ПРИМЕНЕНИЕ ОТРАБОТАННОЙ ФОРМОВОЧНОЙ СМЕСИ ГОМЕЛЬСКОГО ЛИТЕЙНОГО ЗАВОДА «ЦЕНТРОЛИТ» ДЛЯ АСФАЛЬТОБЕТОНОВ

В. Н. ЧУБУКОВ, Г. И. ЧУБУКОВА

Белорусский государственный университет транспорта

В промышленности строительных материалов применяются многие виды отходов производства. Одними из них являются отработанные формовочные смеси литейных заводов, которые не нашли еще практического применения в строительстве. Основная масса их вывозится в отвалы или в лучшем случае используются для подстилающих слоев в дорожном строительстве. Это вызывает большие расходы на транспортировку, содержание отвалов, ведет к загрязнению окружающей среды. Только Гомельский литейный завод «Центролит» ежегодно выбрасывает 200 тыс. т отработанного формовочного песка, на транспортировку которого затрачивается большие средства.

Целью настоящей работы является исследование свойств асфальтобетона на отработанной формовочной смеси с добавкой натриевого жидкого стекла, едкого натра, бентонитовой глины и феррохромового шлака. Вначале определялись физические свойства отработанной формовочной смеси

и для сравнения эти же характеристики для речного и формовочного песков.

Осредненные данные испытаний приведены в таблице 1.

Таблица 1 - Физические свойства материалов

Показатель	Отработанная формовочная смесь	Формовочный песок	Речной песок
Истинная плотность, г/см3	2,5	2,5	2,5
Насыпная плотность, г/см <sup>3</sup>	1,42	1,6	1.5 TO KIE
Пустотность, %	43	36	40
Модуль крупности	1,3	1,2	1,3
Прошло через сито 0,16 мм, %	7,6	4,6	40
Содержание пылевидных и глинистых частиц, %	5.0	2.0	2,3

Как видно из приведенных данных, пустотность отработанной формовочной смеси составил 43 % против 36 % и 40 % у формовочного и речного песка. Выше стало содержание пылевидных и глинистых частиц. Количество их составило 5,0 % по сравнению с 2,0 и 2,3 % у формовочного и речного песка. Больше также частиц прошло через сито 0,16 мм. Это связано с тем, что в формовочную смесь вводилась глина в количестве 2 – 3 %.

Изменилась поверхность песка. При заливке металла в формы под воздействием высокой температуры произошло расстрескивание кварцевых зерен и их оплавление, т. е. свойства отработанной формовочной смеси отличаются от формовочного и природного песков.

Далее нами исследовалась песчаная плотная горячая асфальтобетонная смесь. В исходном составе асфальтобетонной смеси, состоящий из гранитных отсевов Микашевичского карьера, песка речного и битума, речной песок и часть песка из отсевов дробления заменен на отработанную формовочную смесь.

Составы асфальтобетонных смесей приведены в таблице 2.

Таблица 2 - Составы исследуемых асфальтобетонных смесей

	Расход материалов на 1 т асфальтобетонной смеси		
Материалы, входящие в состав асфальтобетонных смесей	на отсеве и речном песке	на отсеве и отработанной формо- вочной смеси	
Песок из отсева, кг	790	469	
Песок речной, кг	139	PARTY PROPERTY TO DATE OF THE PARTY OF THE P	
Отработанная формовочная смесь, кг		460	
Битум БН 60 / 90	80	80	

При испытании определялись основные свойства асфальтобетонов. Результаты приведены в таблице 3.

Таблица 3 - Физико-механические свойства

Показатель	Норма для асфальто- бетона по СТБ 1033- 96	Полученные значения физико-механических свойств для асфальтобетонов	
		на отсеве и речном песке	на отсеве и отрабо- танной формовочной
Средняя плотность, кг/м3	DEPARTMENT AND DESCRIPTION OF THE PERTMENT AND DESCRIPTION OF	1,27	смеси
Остаточная пористость, % по объему	2-5	3,2	1,2
Набухание, % по объему, не более Предел прочности при сжатии, МПа, при тем-	1,0	0,8	2,59 0,62
пературе 50°С, не менее Коэффициент водостойкости при длительном водонасыщении,	0,9	2,4	1,3
не менее	0,65	0,79	0,96

Как видно из приведенных данных, все исследуемые показатели асфальтобетона, минеральная часть которого состоит из отсева и отработанной формовочной смеси, соответствуют требованиям стандарта. Если же сравнить полученные результаты с асфальтобетоном с минеральной частью из отсева и отработанной формовочной смеси с асфальтобетоном, минеральная часть которого состоит из отсева и речного песка, то получается, что остаточная пористость и коэффициент водостойкости у этого бетона значительно выше. Так, остаточная пористость составила 2,59 % против 3,2 % у асфальтобетона на отсеве и речном песке, а коэффициент водостойкости составил 0,96 против 0,79. Был ниже только предел прочности при 50 °C, который составил 1,3 МПа против 2,4 МПа у асфальтобетона на отсеве и речном песке, но это выше допустимого значения 0,9 МПа по СТБ 1033-96.

Отработанная формовочная смесь опробована в асфальтобетонах в производственных условиях в стройтресте № 14. Получены положительные результаты, подтверждающие лабораторные исследования.

Выводы. Отработанную формовочную смесь Гомельского завода «Центролит» можно применять в качестве мелкого заполнителя для асфальтобетонов, что позволит получить значительный экономический эффект литейному заводу «Центролит» и строительным организациям г. Гомеля, асфальтобетонные цеха которых расположены на расстоянии одного-двух километров от завода.

УДК 539.374

## ИЗГИБ ТРЕХСЛОЙНОГО СТЕРЖНЯ СО СЖИМАЕМЫМ ЗАПОЛНИТЕЛЕМ

## ГУ ЮЙ

Белорусский государственный университет транспорта

Рассматривается несимметричный по толщине трехслойный стержень. Для изотропных несущих слоёв приняты гипотезы Кирхгофа, в жёстком заполнителе справедливы точные соотношения теории упругости с линейной аппроксимацией перемещений его точек от поперечной координаты z. На границах контакта используются условия непрерывности перемещений. Материалы несущих слоев несжимаемы в поперечном направлении, в заполнителе учитывается его обжатие, деформации малые.

Распределенная поверхностная нагрузка p(x), q(x) приложена к внешней плоскости первого слоя. Искомыми считаем прогибы и продольные перемещения несущих слоев  $w_1(x)$ ,  $w_2(x)$ ,  $u_1(x)$ ,  $u_2(x)$ .

Уравнения равновесия следуют из принципа Лагранжа

$$\delta A = \delta W$$
, (1)

где  $\delta A$ ,  $\delta W$ ,— вариации работы внешних сил и внутренних сил упругости. После подстановки в (1) вариаций работ получим следующую систему уравнений:

$$\begin{aligned} a_1 u_1 - a_1 u_2 - a_4 u_1,_{xx} - a_5 u_2,_{xx} + a_2 w_1,_x + a_3 w_2,_x - 2a_6 w_1,_{xxx} + a_7 w_2,_{xxx} &= p; \\ -a_1 u_1 + a_1 u_2 - a_5 u_1,_{xx} - a_9 u_2,_{xx} - a_3 w_1,_x - a_2 w_2,_x - a_6 w_1,_{xxx} + 2a_7 w_2,_{xxx} &= 0; \end{aligned}$$