#### МИНИСТЕРСТВО АВТОМОБИЛЬНЫХ ДОРОГ РСФСР

Государственный дорожный проектно-изыскательский и научно-исследовательскии институт

#### ГИПРОДОРНИИ

## РЕКОМЕНДАЦИИ

ПО УСТРОЙСТВУ КОМБИНИРОВАННЫХ ДОРОЖНЫХ ПОКРЫТИЙ ИЗ ЧЕРНОГО ЩЕБНЯ И БИТУМНОГО ШЛАМА

# "Рекомендации по устройству комбинурованных порожных покрытий из черного мебы, и битумного шлама". ЗАМЕЧЕННЫЕ ОПЕЧАТКИ

жи Стр. п/п стрека	Нацечатацо	Следует читать
І. Стр.6	n.4.I.3.	3.1.3.
2. Стр. 18 Івя формуля сварху	$K = \frac{Q \ell Y}{1000 T F P}$	$R = \frac{Q \ell Y}{T F P}$
3. Стр. 18 стрека 11,12 сверху	Р - давления в камеря, Па	Р - висета стелба води, см. Ирм давления в каме- ре 0,1 МПБ(Тат) Р=1000см
4. Стр. 19 3 стрека снязу	п.т.2.	п.Б.

#### MUHUCTEPCTBO ABTOMOENJAHHX JOPOT PCCCP

### Государственный дорожный проектно-изыскательский и научно-исследовательский институт ГИПРОДОРНИИ

#### РЕКОМЕНДАЦИИ

по устройству комбинированных дорожных покрытий из черного щебня и битумного шлама

Утверждены Минавтодором РСФСР Протокол № 14 от 27.06.79г.

Москва 1979

#### ПРЕЛИСЛОВИЕ

Из всех видов повреждений дорожных покрытий наиболее тяжелым с позиций дальнейших последствий и ремонтопригодности является образование усталостных и температурных трещин.

Наблюдения показывают, что покрытия из черного щебня в отличие от других типов покрытий подвержены трещинообразованию в наименьшей степени и наиболее сдвигоустойчивы. Кроме того, они не требуют создания специального шероховатого коврика, так как обладают хорошим сопротивлением скольжению автомобиля. Недостатком, сдерживающим их применение, является высокая водопроницаемость.

С целью устранения этого недостатка и более широкого применения покрытий из черного щебня в Гипродорнии разработан способ строительства комбинированного слоя покрытия или усиления, базирующийся на пропитке слоя из черного щебня битумным шламом.

Глубина пропитки слоя черного щебня по предлагаемой ниже технологии составляет 3-6 см, что существенно отличает предлагаемый метод от применявшегося ранее метода закупорки. Повышенная трещиностойкость и сдвигоустойчивость, а также водонепроницаемость и хорошая шероховатость свидетельствуют о перспективности такого типа покрытий (особенно на жестких основаниях). Применение покрытий, устроенных предлагаемым методом, позволяет экономить деймцитный битум.

"Рекомендации" составлены канд. техн. наук Г.С. Бахрахом в инж. В.М.Ольховиковым на основе поисковых, научно-исследовательских и опытно-экспериментальных работ , проведенных в Гипродорнии.

В проведении экспериментальных работ принимал участие инж. А.П.Лупанов.

Все замечания и предложения направлять по адресу: Москва Ж-89, набережная Мориса Тореза, 34, ГИПРОДОРНИИ.

Заместитель директора по научной работе доцент, канд. техн. наук А.П. ВАСИЛЬЕВ

#### I. ОБШИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

- I.I. В настоящих "Рекомендациях" рассмотрены вопросы, связанные с областью применения и устройством покрытий и слоев усиления из черного щебня, укладываемого в горячем или теплом состоянии, с пропиткой битумным шламом на основе битумных паст. При дальнейшем изложении такие слои покрытия будут называться "комбинированными".
- I.2. Комбинированное покрытие используют в качестве слоя усиления существующей дорожной одежды или покрытия на строящихся дорогах 3-4 категорий во П-У дорожно-климатических зонах.
- 1.3. Комбинированное покрытие укладывают на все типы основании, рекомендуемые для асфальтобетона. В то же время меньшая склонность к трещинообразованию позволяет рекомендовать этот тип покрытим для устройства на жестких основаниях (тощий бетон, грунт, укрепленный минеральными вяжущими и др.). В основаниях недопустимы слои, жесткость которых значительно уступает жесткости покрытия.

На основаниях из материалов, обработанных эмульсиями или жидкими битумами, покрытие устраивают с учетом срока формирования таких оснований.

I.4. Толщину комбинированного покрытия и глубину пропитки назначают в зависимости от требуемой прочности дорожной одеж-ды. Минимальная толщина покрытия 5 см. максимальная - IO см.

Оптимальное соотношение между глубиной пролитки и толщиной комбинированного покрытия определяют экономическим расчетом.

- I.5. Работы по устройству покрытия осуществляют при температуре воздуха не ниже +IOOC в сухую погоду. Работать в дождь запрещается ввиду опасности вымывания водой вяжущего, находящегося в битумном шламе в дисперсном состоянии.
- I.6. Заканчивают работы по устройству покрытия за две недели до наступления устойчивых отрицательных температур воздуха. В течение этих двух недель с целью ускорения формирования покрытия осуществляют регулирование по ширине проезжей части движения автотрэнспорта. Несформировавшееся покрытие

подвергается опасности разрушения в осенне-зимний период времени от действия воды и мороза.

#### 2. ТРЕБОВАНИЯ К ПОКРЫТИЮ

2.1. Показатели свойств комбинированного покрытия с заполнением битумным шламом пустот на всю высоту слоя должны удовлетворять требованиям, указанным в табл. I.

Та**блица I** Требования к покрытию

No.	Показатели свойств	Значения	<b>Ме</b> тоды
π/1	показатели своиств	лей показате-	
I	Коэффициент фильтрации в сформи- ровавшемся уплотненном состоя- нии, см/с, не более	I·10 <sup>-7</sup>	По приложению П.п.3 настоя- щих "Рекомен- даций"
2	Модуль упр <b>у</b> гости Е (расч <b>етны</b> й) ГПа(к <b>г</b> с/см <sup>2</sup> )	0,9 (9000)	-
3	Предельное сопротивление рас- тяжению при изгибе R <sub>N</sub> , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не менее	I,4 (I4)	По приложению П.п.4 настоя- щих "Рекомен- даций"
4	Предельное сопротивление растя— 2 жению при расколе <b>Кр. МПа</b> (кгс/см <sup>2</sup> ) не менее	0,7 (7)	По приложению П.п.5 настоя- щих "Рекомен- даций"

Примечание: предельное сопротивление растяжению определяют по п.п.3 или 4 в зависимости от имеющегося оборудо-вания

2.2. При заполнении битумным шламом по высоте части слоя значение параметра Е определяют по формуле:  $E=\frac{E_1 h_1 + E_2 h_2}{h_1 + h_2}$ , где  $E_{\rm I}$ ,  $E_{\rm Z}$  — расчетные модули упругости заполненного шламом слоя и не заполненного, толщина которых равна  $h_1$  и  $h_2$ .

Значения параметров  $R_{\rm M}$  и  $R_{\rm P}$  определяют на основании испытания образцов в лаборетории, а  $E_2$  принимают равным 0,5ITLa (5000 кгс/см<sup>2</sup>).

#### 3. ТРЕБОВАНИЯ К МАТЕРИАЛАМ

#### 3.1. Черный щебень

3.1.1. Марка по прочности или по дробимости должна быть не ниже 800 для щебня из изверженных пород и не ниже 600 для щебня из осадочных и метаморфических пород.

Остальные требования должны соответствовать требованиям, предъявляемым к щебню для устройства покрытий из черного щебня, согласно ВСН 123-77 Минтрансстроя СССР.

- 3.1.2. Для устройства покрытия или слоя усиления используют щебень фракции 10-20 или 15-25 мм.
- 4.1.3. Для приготовления черного щебня применяют нефтяные дорожные вязкие битумы по ГОСТу 22245-76. Выбор марки битума осуществляют с учетом технологии приготовления черного щебня и климатических условий в соответствии с табл. 2.

Таблица 2 Рекомендуемые марки битумов

Дорожно-климати- ческая зона	Способ приготовления черного щебня	Марка битума
ПиШ	Горячий Теплый	БНД-60/90; БНД-90/I30 БНД-I30/200; БНД-200/300
ІУ-У	Горячий	БНД-40/60; БНД-60/90 БНД-130/200; БНД-200/300

- 3.1.4. В случае неудовлетворительного прилипания внжущего к щебню в вяжущее вводят ПАВ или щебень обрабатывают активатором поверхности (согласно Инструкции ВСН 59-68 Минтрансстроя СССР).
- 3.I.5. Массовая доля битума, необходимого для обработки щебня, зависит от размера его зерен и ориентировочно состав-

ляет 1,5-2,5%.

3.1.6. В качестве структурирующей добавки при изготовлении черного щебня в мешалку добавляют минеральный порошок, отвечающий требованиям ГОСТа 16557-71 и табл. 15 ГОСТа 9128-76, доля которого составляет 3-5% от массы щебня.

#### 3.2. Битумный шлам

- 3.2.1. К материалам, идущим на приготовление битумного шлама, предъявляются требования, изложенные в ВСН 27-76 Минавтодора РСФСР.
- 3.2.2. Для пропитки слоя черного щебня используют малопористый или среднепористый битумный шлам типа В (согласно ВСН 27-76) с массовой долей зерен крупнее 2 мм в минеральном материале не более 10%.
- 3.2.3. При подборе состава шлама придерживаются рекомендаций раздела 4.2 ВСН 27-76 с учетом пунктов, изложенных ниже.
- 3.2.4. Содержание АВВ (асфальтовяжущего вещества) в 100% сухой смеси назначают в пределах 50-60% по массе, а коэффициент содержания битума  $K_T$  0,6-0,8.
- 3.2.5. Первоначально назначают минимальное значение  $K_{\rm I}$ =0,6 и три значения ABB: 50, 55 и 60%. Готовят три смеси и по шесть образцов-таблеток из каждой смеси в соответствии с BCH 27-76.

Для производства работ выбирают состав смеси с мин:мальным содержанием ABB, при котором обеспечивается соответствие свойств образцов требованиям, приведенным в табл. 3.

Таблица 3 Тр**я**бования к битумным шламам

# Показатели свойств Значения показа телей Методы испытания 1 2 3 В жидком состоянии 10 По приложению І настоящих "Рекомендаций"

I	2	3
В сформировавшемся уплот- ненном состоянии		
Коэффициент фильтрации, см/с, не более	1.10-8	По приложению П. п.3 настоящих "Рекомендаций"
Водонасыщение, объемная доля, %, не более	3	По п.7 прилож.2 ВСН 27-76
Набухание вакуумированных образцов после 15 суток вы- держивания их в воде, объем- ная доля, %, не более	1,5	По п.9 прилож.2 ВСН 27-76

- 3.2.6. С целью придания битумному шламу требуемой текучести в него вводят пластификатор (абиетат натрия, ССБ и др.), массовая доля которого в шламе составляет 0.03-0.06%.
- 3.2.7. Ориентировочное содержание компонентов, составляющих шлам, приведено ниже:

Компоненты	%
песок	36-25 ;
биту <b>м</b>	I5-I7 ;
минеральный порошок с известью	25-30 ;
вода	24-28 ;
пластификатор - массовая	
доля в шламе	0,03-0,06.

3.2.8. В лаборатории на образцах-цилиндрах из черного щебня, приготовленных в соответствии с приложением П настоящих "Рекомендаций", уточнют возможность пропитки образца на проектную глубину и соответствукций расход шлама. Если не удается достичь требуемой глубины пролитки, то с учетом достигнутой величины увеличивают толщину комбинированного покрытия в соответствии с требуемым эквивалентным модулем упругости дорожной конструкции.

В случае, когда подобранный состав шлама проникает на

глубину, превышающую расчетную, то уменьшают пластичность шлама или общую толщину комбинированного покрытия.

#### 4. ПРАВИЛА ПРОИЗВОЛСТВА РАБОТ

#### 4.I. Устройство покрытия из черного щебня

- 4.I.I. Приготовление и транспортирование черного щебня осуществляют в соответствии с разделом 7 ВСН 123-77.
- 4.I.2. Основание или покрытие, используемое в качестве основания (в случае усиления последнего), должно отвечать общепринятым требованиям (см., например, п.п. I.7-I.8 ВСН 123-77).
- 4.1.3. Черный щебень укладывают щебне- или асфальтоукладчи ком. Температура материала перед укладкой должна соответство-вать требованиям табл. 16 ВСН 123-77.

Слой черного щебня уплотняют пневмокатком за 2-3 прохода по одному следу.

Применять для уплотнения катки с металлическими вальцами не разрешается.

- 4.I.4. Проезд транспорта общего пользования по уплотненному слою запрещается. Необходимо также по возможности ограничить проезд построечного транспорта.
  - 4.2. Пропитка слоя черного шебня битумным шламом
- 4.2.1. Приготовление и транспортирование битумного шлама осуществляют в соответствии с разделом 5.2. ВСН 27-76.
- 4.2.2. Отдозированный пластификатор вводят в мешалку в виде волного раствора за IO-I5 с до окончания перемешивания.
- 4.2.3. Пропитку уплотненного слоя битумным шламом можно осуществлять сразу после остывания черного щебня. Откладывать эту операцию на длительный срок не рекомендуется во избежание загрязнения поверхности слоя.
- 4.2.4. Пластифицированный шлам обеспечивает глубину пропитки до 4 см. Для пропитки на глубину до 6 см поверхность

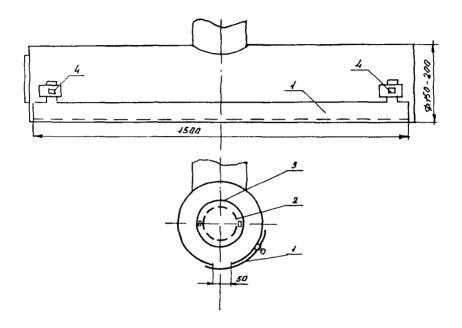


Рис. I. Навесное устройство к шламовозу ПС-402 для распределения битумного шлама:

I - заслонка; 2 - отверстие для промывки трубы;

3 - съемная крышка; 4 - болт

покрытия из черного щебня перед введением щлама обрабатывают при помощи поливомое чной машины 2-5% водным раствором смачивателя класса алкилсульфатов или опанолов (моющие средства) в количестве 0.5-2 л/м $^2.1$ 

4.2.5. Распределение битумного шлама по поверхности покрытия осуществляют при помощи навесного распределителя к пасторастворовозу ПС-402, который может быть изготовлен в мастерских дорожного хозяйства (рис. I).

Могут быть использованы распределители и других конструкций, например, лопастного типа с дозированной выдачей смеси $^{2/}$ .

- 4.2.6. Расход битумного шлама зависит от глубины пропитки и составляет 20-40 кг/м<sup>2</sup>. Его регулируют скоростью передвижения пасторастворовоза и величиной выходной щели распределителя. Во время розлива битумного шлама пасторастворовоз должен двигаться с постоянной скоростью. Битумный шлам наносят на обрабатываемую полосу за один проход.
- 4.2.7. Количество проходов пасторастворовоза зависит от ширины проезжей части и ширины распределителя. Желательно, чтобы соотношение этих двух величин было кратным целому числу. При розливе шлама за несколько проходов по ширине проезжей части необходимо обеспечить сопряжение смежных полос. Перекрытие кромок смежных полос не допускается.
- 4.2.8. Движение транспорта по построенному участку может быть открыто, когда при пробном пропуске автомобиля смесь не прилипает к протектору. Скорость движения автомобилей в первые 3-5 дней эксплуатации ограничивают до 40 км/ч.

Получено положительное решение от 19.10.78 по заявке
 № 2612244/29-33 "Способ строительства нежесткого дорожного покрытия".

<sup>2)</sup> Реферативная информация ЦБНТИ Минавтодора РСФСР "Строительство и эксплуатация автомобильных дорог," м., 1978, ж 4, с. 21-22.

#### 5. ТЕХНИЧЕСКИЙ КОНТРОЛЬ ПРИ СТРОИТЕЛЬСТВЕ

- 5.I. В процессе строительства осуществляют контроль: качества каменных и вяжущих материалов;
  - -"- битумного шлама;
- технологии приготовления черного щебня и битумного шлама;
- -"- устройства покрытия;
- качества готового покрытия.
- 5.2. Контроль качества каменных и вяжущих материалов осуществляют общепринятыми методами.
- 5.3. Качество битумного шлама контролируют в соответствии с требованиями табл. 3 настоящих "Рекомендаций".
- 5.4. Контроль технологии приготовления и укладки черного щебня, а также приготовления битумного шлама осуществляют согласно ВСН 123-77 и ВСН 27-76.
- 5.5. При производстве работ по пропитке контролируют расход битумного члама на единицу площади, установленную скорость передвижения пасторастворовоза и равномерность нанесения шлама.

Соответствие расхода битумного шлама на месте производства работ, уста овленного в лаборатории по п. 3.2.8., проверяют непосредственно перед розливом путем пробной пропитки участков покрытия площадью 20х20 см из расчета двух испытаний на поперечник и трех поперечников на один километр покрытия (методику см. в приложении Ш).

В случае отклонения расхода битумного шлама, определенного указанным способом, от установленного в лаборатории назначают уточненную норму нанесения шлама.

Равномерность нанесения битумного шлама оценивают по его расходу на единицу площади, а также визуально. Слой жидкого шлама не должен выступать над поверхностью щебенок более чем на 5 мм.

5.6. На сформировавшемся покрытии контролируют глубину пропитки покрытия битумным шламом путем взятия из него кернов или вырубок. Пробы отбирают через 15 суток после открытия движения по покрытию в количестве трех штук на один километр.

#### ОПРЕДЕЛЕНИЕ ТЕКУЧЕСТИ БИТУМНЫХ ШЛАМОВ

Для определения текучести битумных шламов используют прибор, состоящий из деревянной подставки, стеклянной цилин-дрической трубки и воронки. Воронку одевают на трубку, как показано на рис. I, фиксируя ее при помощи пластилина и резинового кольца. Длина трубки составляет 15 см, а внутренний диаметр 5 мм.

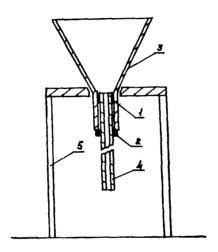


Рис. I. Прибор для определения текучести битумных шламов:

I - пластилин; 2 - резиновое кольцо;

3 - воронка; 4 - стеклянная трубка;

5 - подставка

Для имитации реальных условий взаимодействия шлама с поверхностью черного щебня внутреннюю поверхность трубки обрабатывают внэким битумом БНД-40/60. Для этого небольшой ку-

сочек битума при комнатной температуре раскатывают пальцами в шнур, вставляют его в трубку, а затем трубку нагревают, поворачивая ее так, чтобы расплавленный битум равномерно покрыл всю внутреннюю поверхность.

Под трубкой устанавливают ласораторный стакан, заливают в воронку за один прием  $30 \text{см}^3$  длама и одновременно включают секундомер.

За критерий текучести принимают время в секундах, за которое первая капля шлама появится в конце трубки.

Приложение II

## **ЛАБОРАТОРНЫЕ** МЕТОДЫ ОЦЕНКИ ФИЗИКО-МЕХАНИЧЕСКИХ СВОИСТВ ОБРАЗЦОВ КОМБИНИРОВАННОГО ПОКРЫТИЯ

1. Изготовление образцов-цилиндров и определение требуемого раскода шлама

А. Образци-цилиндри диаметром IO см и высотой, зависящей от вида испытания, приготавливают с помощью прибора стандартного уплотнения Союздорнии. Разогретую до температуры, соответствующей принятой марки битума, рассчитанную навеску черного щесня засыпают в разьемный цилиндр прибора и уплотняют через резиновую прокладку толщиной 4-5 мм IO ударами стандартной гири, падающей с высоты 30 см.

Пропитку образца пластифицированным битумным шламом осуществляют после остывания черного щебня до комнатной температуры. При высоте образца от 4 до 6 см перед нанесением битумного шлама поверхность черного щебня обрабатывают 5% раствором смачивателя (например, OП-IO) из расчета I  $n/m^2$ . Количество битумного шлама, необходимое для пропитки, рассчитывают, исходя из пустотности черного щебня и объемной массы шлама по формуле  $P_{uv} = V_{nv} = V_{nv}$ , где  $P_{uv} = V_{nv} = V_{nv}$ , определяемая по Приложению 2 ВСН 27-76;  $V_{nv} = 0$  объем пустот в образце, см<sup>3</sup>, определяемый по формуле

 $V_n = V_o - \frac{P_o}{V_2 \mu}$ , - объем уплотненного в приборе стандартного уплотнения образца из черного щебня, см3; Ро - масса образца, г; √ 2.14 - объемная масса черного щебня, г/см³ ( определяют методом гидростатического взвешивания навески черного щебня).

Битумный шлам разливают по поверхности образца за один прием. Через 20-30 мин после розлива с поверхности образца удаляют битумный шлам, не проникший внутрь образца. Если высота образца превышает 6 см, то пропитку битумным шламом осуществляют послойно за два приема. Через сутки образец извлекают из формы и выдерживают 15 суток в комнатных условиях.

Образцы, предназначенные для испытания на водопроницаемость, перед испытанием уплотняют через резиновую прокладку толщиной I мм на прессе нагрузкой 5МПа (50 кгс/см2) или в приборе стандартного уплотнения 10 ударами гири.

Б. Расход шлама, необходимый для заполнения пустот в слое черного щебня на проектную глубину А,, определяют по формуле

 $P_{u}' = \frac{h_{u}}{h} P_{u}$ , где h — высота образца, см;  $P_{u}$  — масса шлама, г, вычися ленная в соответствии с п. А. настоящего Приложения.

Для уточнения возможности пропитки образца на проектную глубину наносят битумный шлам на его поверхность в количестве, равном  $P_m'$  . Через 30 мин определяют толщину слоя битумного шлама над щебенками образца. Если она не превышает 5 мм. то расход соответствует расчетному значению. При высоте слоя, превышающем 5 мм. испытания повторяют, уменьшая количество заливаемого шлама на 10-15% до тех пор. пока высота слоя битумного шлама над щебенками не будет менее 5 мм. Далее образец извлекают из формы, разделяют по высоте на две части и устанавливают фактическую глубину пропитки.

#### 2. Изготовление образцов-- балок

Образцы-балки размером IOOxIOOx400 мм готовят в стандартных разъемных формах, применяемых для бетона. В форму засыпают разогретый черный щебень слоем 5 см и уплотняют

через резиновую прокладку 50 ударами стандартной гири, сбрасываемой на металлический вкладыш IOxIO см, перемещаемый с перекрытием швов по поверхности черного щебня. После остывания черного щебня его поверхность обрабатывают раствором смачивателя и разливают рассчитанное количество битумного шлама. Через 20-30 мин аналогичным образом устраивают второй слой. Спустя сутки форму распалубливают, извлекают образец и выдерживают его 15 суток в комнатных условиях.

#### Определение коэффициента фильтрации

Для определения коэффициента фильтрации используют прибор КП IO4 M (рис. 2). Путем замены соответствующих насадок

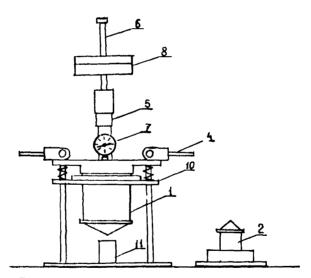


Рис. 2. Прибор для определения коэффициента фильтрации:

І м 2 - насадки; 4 - эксцентриковое прижимное устройство;
 5 - гормовина; 6 - шток; 7 - манометр; 8 - разновесы;
 10 - площадка; II - мерный сосул

I или 2 прибор позволяет определять коэффициент фильтрации образцов-таблеток из битумного шлама диаметром 50 мм и высотой 3-10 мм и образцов комбинированного покрытия диаметром 100 мм и высотой 50-100 мм.

При испытании образиов-таблеток из битумного шлама на кольцевой выст/п гнезда насадки 2, разогретой до 40-50°С, укладывают уплотнительную резиновую прокладку, а на нее - испытываемый образец. Толщина резиновой прокладки должна подбираться с таким расчетом, чтобы образец выступал за вертикальную стенку гнезда насадки на 0,5-1 мм. Зазор между вертикальной стенкой і незда насадки и образцом заливают герметизирующей смесью парафина с канифолью (в соотношении 3:1), разогретой до температуры 50-60°С. Не допуская остывания герметизирующей смеси, на образец укладывают стальную пластину диаметром 5 см с большим количеством отверстий для стока воды и прижимают ее к образцу крышкой, навинчиваемой на насадку.

При испытании образнов из черного шебня, заполненных битумным шламом, насадку I с навинченной нижней крышкой разогревают до температуры 40-50°С и устанавливают испытываемый образец внутрь насадки на упорный кольцевой выступ, после чего заполняют разогретой герметизирующей смесью кольцевой зазор между образцом и стенкой насадки. После остывания насадки до температуры окружающего воздуха ее закрепляют на площадке IO с помощью эксцентрикового прижимного устройства 4. Через горловину 5 в прибор заливают воду и удаляют оставшийся в полости воздух. В отверстие горловины устанавливают шток 6 и с помощью разновесов 8, укладываемых на тарелку штока, создают в камере над образцом давление, равное 0, IMПа и контролируемое по манометру 7. Снизу под насадку для сбора профильтровавшей через образец воды ставят мерный сосуд II.

Отсчет времени начинают с момента падения первой капли воды, прошедшей через образец. Время испытания зависит от стенени водопроницаемости образца и находится в пределах 5-60 мин. Для получения достоверных данных необходимо, чтобы через образец профильтровало не менее I см воды. Если в течение 6 часов образец не пропускает воду, его коэффициент фильтрации

vсловно принимают равным  $10^{-9}$  см/с.

Каждый образец испытывают не менее трех раз. определяя среднее значение. За расчетную величину коэффициента фильтрации принимают среднее арифметическое из результатов испытания трех образцов.

Коэффициент фильтрации в см/с вычисляют по формуле

$$K = \frac{QLY}{1000TFP}$$
,

 $\mathsf{K} = \frac{Q\ell Y}{1000TFP}$ , где Q — количество воды, прошедшее через образец, см³;  $\ell$  — высота образца, см; Y — температурный коэффи циент ( Y = 0.77 при  $t = +20^{\circ}$ C); T - время испытания, с; F - площадь образца, см<sup>2</sup>: P - давление в камере. Па .

4. Определение предела прочности на растяжение при изгибе

Прочность на растяжение при изгибе образцов-балок, изготовленных по п. 2 настоящего Приложения, определяют на механическом или гидравлическом прессе мощностью 50-100 кН(5-10тс).

Образец-балку, выдержанную в течение трех часов при температуре  $+10^{\circ}$ С, помещают на две опоры, расстояние между которыми равно 300 мм и устанавливают на нижнюю плиту пресса. Скорость подъема нижней плиты пресса устанавливают равной 100 мм/мин. Нагружение балки осуществляют по середине пролета по всей ширине через цилиндрический стержень диаметром I см.

Предел прочности на растяжение при изгибе в Па (кгс/см2) вычисляют по формуле

$$R_{\rm H} = \frac{3P\ell}{26h^2} \,,$$

где P — разрушающая нагрузка, Н (кгс);  $\ell$  — расстояние между опорами, м (см); В - ширина балки, м (см); А - высота балки. м (см).

Предел прочности на растяжение при изгибе вычисляют с точностью до IO кПа (0, I кгс/см<sup>2</sup>) как среднее арифметическое из результатов испытаний трех образцов.

5. Определение предела прочности на растяжение при расколе

Прочность на растяжение при расколе определяют на образцах-цилиндрах высотой от 50 до 100 мм, изготовленных по п.І настоящего Приложения. Образцы перед испытанием на механическом или гидравлическом прессе мощностью 50-100 кН(5-10тс) насыщают водой в векууме и выдерживают при температуре ООС в течение 1,5 ч не менее. Скорость подъема нижней плиты пресса устанавливают равной 50 мм/мин. Образец устанавливают на плиту пресса по образующей и нагрузку прикладывают через стальные стержни лиаметром I см.

Предел прочности на растяжение при расколе в Па (кгс/см<sup>2</sup>) вычисляют по формуле

$$R_{p} = \frac{P}{S}$$
,

где P - разрушающая нагрузка, H (кгс) ; S - площадь сечения образца,  $M^2$  (с $M^2$ ).

Предел прочности на растяжение при расколе вычисляют с точностью до 10 кПа (0,1 кгс/см<sup>2</sup>) как среднее арифметическое из результатов испытаний трех образцов.

Приложение Ш

#### ОПРЕДЕЛЕНИЕ РАСХОДА БИТУМНОГО ШЛАМА НА МЕСТЕ ПРОИЗВОЛСТВА РАБОТ

На поверхность покрытия устанавливают металлическую квадратную рамку 200х200 мм и высотой 30 мм. Герметизируют пластилином места сопряжения рамки с поверхностью покрытия и заливают битумный шлам в количестве, равном  $5P_{II}^{I}$ , где  $P_{II}^{I}$  вычислено по п. Б Приложения П.

Далее поступают как указано в п. I.2. Приложения П. По уточненному расходу битумного шляма определяют его потребность на I  $M^2$  покрытия.

## пример расчета экономической эффективности от применения коменнированных дорожных покрытий из черного венежения $(^{\mathrm{I}}_{\mathrm{A}}$ илиментого плама $^{\mathrm{I}})$

В настоящем примере определяется экономический эффект от использования комбинированного дорожного покрытия толшиной IO см В качестве эталона для сравнения принят равнопрочный и равнодолговечный двухслойный асфальтобетон толшиной 8 см (крупнозернистый асфальтосетон 5 см. мелкозернистый асфальтосетон 3 см) с поверхностной обработкой. Устройство поверхностной обработки на асфальтобетоне обусловивается необходимостью сравнения покрытий, обладающих равной эксплуатационной надежностью (коэффициент сцепления, обеспечиваемый асфольтобетоном 0.40-0.45. а комбинированным покрытием - 0.50-0.55). За срок службы до капитального ремонта (18 лет) поверхностная обработка устраивается на комбинированном покрытии, утратившем требуемые сцепные свойства, первый раз через шесть лет, а после этого - через каждые четыре года; на асфальтобатоне - сразу же после устройства покрытия, а затем через каждые четыре года. Стоимость поверхностной обработки (298.I руб. за IOOO м<sup>2</sup>) принята в соответствии с примером I "Отраслевых методических указаний" (стр. 40-44). Учет фактора времени осуществлен путем приведения к началу расчетного года единовременних затрат на устройство поверхностной обработки по формуле (І.2) "Отраслевых методических указаний".

При подсчете экономической эффективности руководствовались следующими отправными положениями. Асфальтобетон, черный щебень и битумный шлам готовятся в асфальтобетонном смесителе Д-597. Черный щебень и битумный шлам приготавливаются в одну смену. Темп потока по устройству асфальтобетонного и комбинированного покрытия принимается равным 200 пог.м/смену при ширине проезжей части 7 м. Количество рабочих смен в году 200.

Отраслевые методические указания по определению экономической эффективности использования в дорожном строительстве новой техники, изобретений и рационализаторских предложений.
 М. . 1978 г.

Таблица I Расчет стоимости ма**териалов для устро**йства IOOO м $^2$  покрытия

Наименование материалов	Ец. изм.	<b>Кол-</b> во	Стои- мость ед.изм руб.	Общая стоимость руб.
А. Покрытие - двухслойный в		тон		
Крупнозерныстый асфальтобетон щебень - 70%	T	80	2,45	196,0
песок - 30%	_"_	35	0,67	23,5
Getym - 5%	-"-	5,8	34,0	197,2
Мелкозернистый асфальтобетон:	Ì	} !	•	}
щебень - 48%	-"-	33	2,80	92,4
песок - 40%	\	28	0,67	18,8
минеральный порошок - 12%	_"-	8,4	25,0	210,0
битум - 6,5%	<b>-"</b> -	4,6	34,0	156,4
подгрунтовка битумом	_"-	0,7	34,0	23,8
Ntoro:				918,05
Б. Комбинированное покрытие	1			
Черный щебень:	}		}	}
щебень	T	I45	2,45	355,2
битум (2% от массы щебня)	-"-	2,9	34,0	98,6
Битумный шлам (в количестве 25 кг/м2):		}	}	
песок - 31%	-"-	7,8	0,67	5,2
минеральный порошок - 26%	-"-	6,5	25,0	162,5
битум — I5%	} -"-	3,7	34,0	125,8
вода - 28%	-"-	7,0	-	-

Итого:

747,3

Объемные массы мелкозернистого и крупнозернистого асфальтобетона принимали равными, соответственно 2,35 и 2,30 т/м $^3$ ; объемную массу цебня — 1,45, объемную массу битумного шлама в жидком состоянии — 1,7 т/м $^3$ .

Отпускные цены на строительные материалы взяты из ценника № I и прейскурента (16-12/0).

В конкретных условиях следует руководствоваться плановорасчетными ценами и планово-производственными нормами.

Таблица 2
Расчет капитальных вложений в основные
фонды

Наименование машин и оборудования	Тип Стои- Асфальтобетон (марка) мость		обетон	Комбинирован- ное покрытие		
, ocop <b>jacean</b>		ед., руб.	кол-во	кап. вложе- ния, руб.	кол-во	кап. вложе- ния, руб.
Автогупронатор Асфальтоукладчак Каток 6-8 т Каток 7-10т	11-640A 11-150A 11-552 11-211	4810 10800 2700 3200	I I I	4810 10800 2700 3200	Ī	- 2700 -
Асфальтобетонный смеситель Парообразователь Котел битумный Бульдозер Автосамосвалы	I-597 I-564 БКЖ I-493A ЭИЛ-555	19150 1810 960 7300 3410	I I I 5	19150 1810 960 7300 17050	I I I 4	19150 1810 960 7300 13640
Поливомоечная машина Щебнераспределитель Дозатор воды	ПМ-130 П-337 ПРТ-1	4195 9700 360	<u> </u>	4195	Ī	4195 9700 360
Емкость для хране- ния воды Самоходная тележка Распределитель	БНС ПС-401 РД-902	398 3490 1390	- -	-	I 4 I	398 13960 1390
Итого: 71975 Капиталовложения на I смену 359,9 То же, на 1000 м2 256,0						75563 377,8 269,0

Показатели	Ед.	Асфальтобетон		Комбинированноя покрытие	
nondou rom		кол-во	сумма	кол-во	сумма
Основные материалы	руб.	_	918,05	-	747,3
Основная заработная плата всех рабочих	_"_	_	59,2	_	38,68
Трудовые затраты всех рабочих	чел/ день	20,3	_	12,27	-
Расходы по эксплуатации машин	руб.	-	76I,I	_	427,2
Итого прямых затрат	-"-		1738,3		1213,2
Накладные расходы:	1				l
Условно-постоянные (8,6%)	pyd.	į į	149,5		104,3
Зависящие от трудноемкости	İ				
работ (I,9 руб. на	[	İ			1
I чел/день)	-"-	1 1	38,6		23,3
Зависящие от основной	}	}			
заработной платы (15%)	-"-	]	8,9		5,8
Итого накледных расходов:	-"-		197,0		I33,4
Всего себестоимость	-"-		1935,3		1346,6

Стоимости машино-смен механизмов приняты по ценнику № 2 Таблица 4

Исходные данные для расчета на  $1000 \text{ м}^2$  покрытия

Показатели	Ец.изм.	Асфельтобетон	Комбинированное покрытие
Себестоимость	pyd.	1935,3	1346,6
Кепительные вложения в основные фонды	_"-	256,0	269,0

Расчет приведенных затрат на 1000 м2 покрытия

Приведенные затраты по сравниваемым вариантам определяются по формуле:  $3 = C + E_H K + \sum_{t=0}^{T} \frac{A}{(t+E)^t}$ ,

где С — себестоимость работ по сравниваемым вариантам;  $E_{H}$ — нормативный коэффициент эффективности капитальных вложений (0,15);

 К - капитальные вложения в основные фонды по сравниваемым вериантем;

t - число лет, отделяющее затраты и результаты данного года от начала расчетного года:

Т - срок сравнения вариантов;

А - стоимость поверхностной обработки:

Е - норматив приведения (0,1).

 $3_{\rm I}$ = 1935,3 + 0,15 x 256,0 + 298,I x I,0 + 298,I x 0,683 + 296,I x 0,466 + 298,I x 0,3I9 + 298,I x 0,22 = 2774,9;  $3_{\rm Z}$ = 1346,6 + 0,15 x 269,0 + 298,I x 0,564 + 298,I x 0,385 + 298,I x 0,263 = 1748,3; Экономия 3 =  $3_{\rm I}$  -  $3_{\rm Z}$  = 2774,9 - 1748,3 = 1026,6

Применение комбинированного покрытия дает снижение привеценных затрат по сравнению с асфальтобетонным покрытием в размере 1026,6 руб/1000 м<sup>2</sup> или 7186,2 руб/км (при ширине проезжей части 7 м).