СВОДКА ЗАМЕЧАНИЙ И ПРЕДЛОЖЕНИЙ

По доработанной редакции ГОСТ Р «Дороги автомобильные общего пользования. Смеси асфальтобетонные дорожные и асфальтобетон. Система объемного проектирования «Суперасфальт». Процесс проектирования».

<u>№</u> п/п	Структурный элемент стандарта	Наименование организации или иного лица (номер письма, дата)	Замечание, предложение	Решение разработчика
1	Приложение В	ТК 418 «Дорожное хозяйство» (от АО «ВАД» письмо №00055 от 15.01.2019)	Приложение В. Для лучшей информативности следует указать зерновые составы и проходы по ситам.	Отклонено. Данное приложение служит в качестве примера построения сводных таблиц, для анализа объемных свойств пробных вариантов асфальтобетонных смесей и выбора оптимального состава минеральной части. В противном случае, после прочтения документа лаборанты без опыта проектирования смесей по методологии Суперасфальт, будут стремиться именно к тем проходам, которые указаны в примере, что будет приводить к отрицательному результату.
2	Приложение Г	ТК 418 «Дорожное хозяйство» (от АО «ВАД» письмо №00055 от 15.01.2019)	Приложение Г приведен очень неудачный пример. Возникает вопрос зачем нужны все расчеты, если они далеко не совпадают с практикой и фактом? Рекомендуется привести другой пример.	Принято. В разрабатываемый документ добавлен новый пример выбора оптимального содержания, вяжущего основанный на реальных данных.
3	Приложение Д	ТК 418 «Дорожное хозяйство» (от Ассоциации «РАДОР»	п. Д.1 уменьшить количество зерен размером менее 0,075 мм в случае высокого их содержания, но не менее допустимого значения для данной смеси;	Принято. В разрабатываемый ГОСТ Р внесена соответствующая корректировка.

		письмо №ИС-585 от 29.12.2018)	В данном ГОСТе в наборе сит отсутствуют сита с размером ячеек 0,075 мм. Рассматриваются сита 0,063; 0,125; 0,25; 0,5; 1,0; 2,0; 4,0; 5,6; 8,0; 11,2; 16,0; 22,4, 31,5; 45,0 мм	
4	Приложение Д	ТК 418 «Дорожное хозяйство» (от Ассоциации «РАДОР» письмо №ИС-585 от 29.12.2018)	п. Д.2 Снижение ПМЗ возможно за счет изменения зернового состава минеральной части смеси, а также увеличения количества зерен менее 0,075 мм. В данном ГОСТе в наборе сит отсутствуют сита с размером ячеек 0,075 мм. Рассматриваются сита 0,063; 0,125; 0,25; 0,5; 1,0; 2,0; 4,0; 5,6; 8,0; 11,2; 16,0; 22,4, 31,5; 45,0 мм	Принято. В разрабатываемый ГОСТ Р внесена соответствующая корректировка.
5	Приложение Б	ФДА Росавтодор (от ФАУ «Росдорнии» письмо №05- 29/1674 от 22.01.2019)	В формуле для определения, эффективного вяжущего были допущены ошибки, которые в последствии при расчете дадут неверный результат Допущенные ошибки негативно повлияют на результаты испытаний, а, следовательно, будут способствовать укладке некондиционных и дефектных покрытий.	Отклонено. Формула полностью соответствует оригинальному документу AASHTO R 35
6	Раздел 6	ФДА Росавтодор (от ФАУ «Росдорнии» письмо №05- 29/1674 от 22.01.2019)	При расчете параметра пыль/вяжущее, учитываются данные, полученные при расчете эффективного вяжущего, т.к. в данной формуле были допущены ошибки, следовательно, и параметр пыль/вяжущее будет неверным. Допущенные ошибки негативно повлияют на результаты испытаний, а, следовательно, будут способствовать укладке некондиционных и дефектных покрытий.	Отклонено. При расчёте параметра пыль/вяжущее по формуле 13 применяется показатель $P_{be\;pacq}$. В оригинальном документе AASHTO R 35 в формуле была допущена ошибка, отсутствовало указание прибавить ΔP_b без которого расчёт не имеет смысла, т.к. полученные значения ничем не отличаются от первоначального расчётного количества вяжущего. Подробный математический пример с обоснованием необходимости прибавления ΔP_b приведен в приложении к данной

				сводке.
7	Приложение Б	ФДА Росавтодор (от ФАУ «Росдорнии» письмо №05- 29/1674 от 22.01.2019)	Не указано что параметр Рbi -«предполагаемое исходное тестовое содержание вяжущего», берется в процентном содержании по массе Нечёткое изложение методики может привести к двоякому прочтению и неверному истолкованию информации, которая повлияет на результаты испытаний.	Принято. В ГОСТ Р внесено дополнение, что Ры берется в процентном содержании по массе.
8	Приложение Б	ФДА Росавтодор (от ФАУ «Росдорнии» письмо №05- 29/1674 от 22.01.2019)	Был изменен параметр Gse на Gsea, а именно было изменено определение удельного веса минерального компонента с учетом пустот незаполненных битумом на определение плотности, а/б смеси с учетом абсорбированного вяжущего; Изменение параметров оригинальной методики повлечёт за собой ложные результаты испытаний, которые будут способствовать асфальтобетонным покрытиям с низкими дефектными эксплуатационными свойствами	Принято. Данное несоответствие устранено
9	Общее	ФДА Росавтодор (от ФАУ «Росдорнии» письмо №05- 29/1674 от 22.01.2019)	Была изменена транспортная (одноосная) нагрузка на 115кН Изменение параметров оригинальной методики повлечёт за собой ложные результаты испытаний, которые будут способствовать асфальтобетонным покрытиям с низкими дефектными эксплуатационными свойствами	Отклонено. Расчетная одноосная нагрузка была изменена с 80 кН на 115кН во исполнение протокола заседания секции НТС №4 от 08 июня 2018 года для устранения несоответствия с ГОСТ 32960-2014.

10	Приложение А	TK 418	Приложение А – записать название как	Отклонено.
		«Дорожное хозяйство»	«Пример построения зависимостиотдля трех	Пример построения кривых трех различных зерновых составов
		(от АНО «НИИ	различных составов асфальтобетонной смеси	асфальтобетонной смеси одного типа
		ТСК»	одного типа.	
		письмо №Н/1-7/19		
		от 22.01.2019)		

должность	личная подпись	—————————————————————————————————————
составитель сводки отзывов		
Разработчик стандартов или иной		

Обоснование изменения формулы Рьерасч

Дано:

Смесь SP-19 - 4,3% вяжущ; (Gsb=2,905; Gmm=2,712; Gmb=2,649);

Расчёт объемных свойств:

1)
$$V_a = 100*(1 - \frac{G_{mb}}{G_{mm}}) = 100*(1 - \frac{2,642}{2,712}) = 2,6 \%;$$

2)
$$IIM3 = 100*(1 - \frac{G_{mb} \cdot P_s}{G_{sb}}) = 100*(1 - \frac{2,649 \cdot 0,957}{2,905}) = 12,7 \%;$$

- 3) $\Delta V_a = 4.0 V_a = 4.0 2.6 = 1.4 \%$;
- 4) В соответствии с AASHTO R 35, п. 9.3.2. «Оцените изменение содержания вяжущего вещества (ΔP_b), необходимого для изменения содержания воздушных пустот до 4,0 процентов, применяя следующее уравнение. Т.е это ориентировочно то количество вяжущего, на которое необходимо изменить содержание вяжущего в смеси для достижения требуемой остаточной пористости.

$$\Delta P_b = (-0.4) * \Delta V_a = (-0.4) * 1.4 = (-0.56) \%;$$

5)
$$\Delta \Pi M3 = 0.1 * \Delta V_a = 0.1 * 1.4 = 0.14 \%$$
;

6)
$$\Pi M3_{\text{IID}} = \Pi M3 + \Delta \Pi M3 = 12.7 + 0.14 = 12.8 \%;$$

7)
$$G_{\text{mmhau}} = G_{\text{mmhau}} = 100 \cdot \frac{G_{\text{mb}} \cdot h_{\text{d}}}{G_{\text{mm}} \cdot h_{\text{i}}} - \Delta V \alpha = 100 \cdot \frac{2,642 \cdot 114,9}{2,712 \cdot 137,8} - 1,4 = 79,8;$$

8)
$$G_{\text{se}} = \frac{100 - P_{\text{bi}}}{\frac{100}{G_{\text{mm}}} \frac{P_{\text{bi}}}{G_{\text{b}}}} = \frac{100 - 4.3}{\frac{100}{2.712} \frac{4.3}{1.00}} = 2,938 \text{ r/cm}^3;$$

9) Исходя из логики вышеприведенных вычислений необходимо рассчитать количество вяжущего, с учетом того что при 4,3 % содержания вяжущего остаточная пористость составила 2,6 %, т.е должно получиться меньшее количество вяжущего в смеси

Если не прибавить ΔP_{b} ,

$$P_{\text{bepacy}} = -(P_s \cdot G_b) \cdot \frac{G_{\text{se}} \cdot G_{\text{sb}}}{G_{\text{se}} \cdot G_{\text{sb}}} + P_{bi} = -(0.957 \cdot 1.00) \cdot \frac{2.938 \cdot 2.905}{2.938 \cdot 2.905} + 4.3 = 4.26 \text{ с округлением } (4.3)\%;$$

- т.е пересчет не дает изменения содержания битума, в меньшую сторону и, следовательно, остаточная пористость так же остается 2,6 %.

Если прибавить ΔP_{b} ,

$$P_{\text{bepacy}} = -(P_s \cdot G_b) \cdot \frac{G_{\text{se}} \cdot G_{\text{sb}}}{G_{\text{se}} \cdot G_{\text{sb}}} + P_{bi} + \Delta P_b = -(0.957 \cdot 1.00) \cdot \frac{2.938 \cdot 2.905}{2.938 \cdot 2.905} + 4.3 + (-0.56) = 3.7 \%;$$

- содержание вяжущего уменьшилось для достижения требуемой остаточной пористости равной 4%;

$$10)H = \frac{P_{0.075}}{P_{henacy}} = \frac{6.1}{3.9} = 1.6;$$

Примечание – В данном случае Р_{верасч} принимается сверх 100 % минеральной части смеси, тк проход пыли берется от рассева минеральной части состава асфальтобетонной смеси которая считается за 100%.

Вывод: про приведенному примеру можно сделать вывод что в формуле P_{bepacy} обязательно нужно прибавлять ΔP_{b} , иначе расчет не имеет смысла.