

НИИЖБ Госстроя СССР

Руководство

по применению
химических
добавок
в бетоне



Москва 1981

НАУЧНО-ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ ИНСТИТУТ БЕТОНА
И ЖЕЛЕЗОБЕТОНА
(НИИЖБ) ГОССТРОЯ СССР

РУКОВОДСТВО ПО ПРИМЕНЕНИЮ ХИМИЧЕСКИХ ДОБАВОК В БЕТОНЕ



Москва Стройиздат 1980

Рекомендовано к изданию научно-техническим советом НИИЖБ Госстроя СССР.

Руководство по применению химических добавок в бетоне /НИИЖБ Госстроя СССР. — М.: Стройиздат, 1980. — 55 с.

Содержит основные положения по применению пластифицирующих, пластифицирующе-воздухововлекающих, воздухововлекающих, газообразующих, уплотняющих, замедляющих схватывание, ускоряющих твердение, противоморозных, ингибирующих сталь и комплексных добавок в бетоне.

Для инженерно-технических работников предприятий сборного железобетона и товарного бетона, строительных и проектных организаций.

Табл. 53.

ПРЕДИСЛОВИЕ

В Руководстве приведены требования к материалам, рекомендации по выбору вида и количества добавок, особенности подбора состава бетона с добавками, рекомендации по приготвлению водных растворов или эмульсий добавок и бетонной смеси, по назначению режима тепловой обработки бетона, указания по контролю за производством работ и качеством бетона, по технике безопасности и охране труда.

Руководство разработано НИИЖБ Госстроя СССР (доктора тех. наук, профессора С. А. Миронов, Б. А. Крылов, В. М. Москвин, Ф. М. Иванов, С. Н. Алексеев, Л. А. Малинина; кандидаты техн. наук А. В. Лагойда, О. Е. Королева, В. Г. Батраков, Н. К. Розенталь, А. М. Подвальный, Е. С. Силина, Ю. А. Саввина, В. А. Усов) совместно с ВНИПИТеплопроектом Минмонтажспецстроя СССР (канд. техн. наук Б. Д. Тринкер, инж. Г. Г. Демина), Ростовским Промстройинипроектом Госстроя СССР (канд. техн. наук Ш. С. Алимов, инж. В. Ю. Лисицын) и ЦНИИС Минтрансстроя СССР (канд. техн. наук В. С. Гладков, инж. Э. П. Виноградова) к главам СНиП II-28-73 «Защита строительных конструкций от коррозии» и СНиП III-15-76 «Бетонные и железобетонные конструкции монолитные».

В Руководстве использованы также результаты исследований МАДИ Минвуза СССР (д-р хим. наук В. Б. Ратинов), ГИСИ Минвуза РСФСР (канд. техн. наук В. С. Исаев), МХТИ Минвуза РСФСР (канд. техн. наук В. М. Колбасов), Донецкого Промстройинипроекта Госстроя СССР (кандидаты техн. наук Ю. П. Чернышев, О. А. Пристромко), НИИСК Госстроя СССР (кандидаты техн. наук Н. И. Сытник, Г. С. Андрианова), ЦНИИПромзданий Госстроя СССР (инженеры Д. А. Аппак, В. И. Лувишук), УкрНИИГиМ Минводхоза СССР (кандидаты техн. наук В. Н. Лемехов, А. В. Загайчук), ВГПТИ «Союзоргтехводстрой» Минводхоза СССР (инженеры С. М. Петров, В. Д. Спирнина), КТИ Минпромстроя СССР (инженеры А. С. Сорокин), Т. П. Белоусова), институт Гидроспецстрой Минэнерго СССР (инж. А. Б. Тринкер), Красноярского Промстройинипроекта Минтяжстроя СССР (кандидаты техн. наук А. И. Замощик, Н. Н. Ковальская), ВНИИГ Минэнерго СССР (кандидаты техн. наук В. Б. Судак, Э. А. Литвинова, Ц. Г. Гинзбург), НИС Гидропроекта Минэнерго СССР (канд. техн. наук А. Д. Осипов), НИИЦемент Минстройматериалов СССР (д-р техн. наук Ю. С. Малинин), инж. Г. М. Тарнаруцкий), МИИТ МПС (канд. техн. наук П. С. Костяев), ВНИИСТ Миннефтегазстроя (канд. техн. наук Т. И. Розенберг), ЛИИЖТ МПС (д-р техн. наук О. В. Кунцевич, канд. техн. наук О. С. Попова), НИИСП Госстроя УССР (канд. техн. наук А. В. Зыскин, инж. О. Э. Гейхман), ПТИ «Оргтехстрой» Главсредазирсовхозстроя Минводхоза СССР (канд. техн. наук Р. С. Абрамова), ВЗИСИ Минвуза РСФСР (канд. техн. наук Н. М. Кашурников).

Замечания и предложения по содержанию Руководства просьба направлять по адресу: 109389, Москва, 2-я Институтская ул., д. 6, НИИЖБ Госстроя СССР, лаборатории № 9 и 13.

Дирекция НИИЖБ

1. ОСНОВНЫЕ ПОЛОЖЕНИЯ

1.1. Настоящее Руководство распространяется на применение добавок в бетонах на плотных заполнителях и в бетонах марок М150 и выше на пористых заполнителях при изготовлении сборных и монолитных конструкций различного назначения с целью:

- а) снижения расхода цемента;
- б) улучшения технологических свойств бетонной смеси (удобукладываемость, однородность, нераспаиваемость и др.);
- в) регулирования потери подвижности бетонной смеси во времени, скорости процессов схватывания, твердения и тепловыделения;
- г) сокращения продолжительности тепловой обработки бетона, ускорения сроков его распалубливания и загрузки при естественном выдерживании;

д) придания уложенному бетону способности твердения в зимнее время без обогрева или прогрева при охлаждении его до отрицательных температур;

е) повышения прочности и морозостойкости, понижения водо- и газопроницаемости бетона;

ж) повышения стойкости бетона и железобетона в различных агрессивных средах;

з) усиления защитного действия бетона по отношению к стальной арматуре.

Добавки для бетонов марок М100 и менее на пористых заполнителях должны применяться в соответствии с СН 483-76 «Инструкция по изготовлению конструкций и изделий из бетонов, приготовляемых на пористых заполнителях» и «Руководства по заводской технологии приготовления наружных стеновых панелей из легких бетонов на пористых заполнителях» (М., Стройиздат, 1979), а для ячеистых бетонов — в соответствии с требованиями СН 277—70 «Инструкция по технологии изготовления изделия из ячеистых бетонов».

1.2. В качестве добавок к бетону рекомендуется применять отдельные продукты или их сочетания, номенклатура которых приведена в табл. 1 и 2.

1.3. Добавки, указанные в табл. 1 и 2, допускается вводить в состав бетонов в соответствии с указаниями, приведенными в табл. 3.

1.4. Применению добавок в бетонах должны предшествовать испытания:

а) на коррозионное воздействие по методике прил. 1 — для бетона с противоморозными добавками, содержащими нитрат кальция или поташ;

б) на образование высолов на поверхности бетона с архитектурными требованиями или предназначенного для отделки красящими составами по методике прил. 2 — для бетона с добавками, содержащими соли щелочных металлов;

в) свойств бетонных смесей и бетонов с добавками в соответствии с требованиями действующих стандартов, нормативно-технической или проектно-технологической документации.

1.5. Для получения высокого качества бетона с добавками должны соблюдаться требования к материалам, бетонным смесям, бетонам, бетонным и железобетонным конструкциям, предусмотренные действующими стандартами, другой нормативно-технической и проектно-технологической документацией.

2. ВЫБОР ДОБАВОК И НАЗНАЧЕНИЕ ИХ КОЛИЧЕСТВА

2.1. Добавки необходимо выбирать с учетом требований п. 1.3, рекомендаций пп. 2.2.—2.9 и технико-экономических показателей бетона.

Т а б л и ц а 1. Основные добавки к бетону

Вид добавок	Наименование добавок	Условное сокращенное обозначение добавок	Стандарты и технические условия на добавки
1. Пластифицирующие	1.1. Сульфитно-дрожжевая бражка	СДБ	ОСТ 81-79-74, ТУ 81-04-225-73 Минбумпрома
	1.2. Мелассная упаренная последрожжевая барда	УПБ	ОСТ 18-126-73
	1.3. Водорастворимый препарат	ВРП-1	ТУ 59-109-77 Главмикробио-прома
2. Пластифицирующе-воздухововлекающие	2.1. Мылонафт	М ₁	ГОСТ 13302—77
	2.2. Омыленная растворимая смола	ВЛХК	ТУ 81-05-34-73 Минбумпрома
	2.3. Пластификатор адипиновый	ПАЩ-1	ТУ 6-03-26-77 Минхимпрома
	2.4. Этилсиликонат натрия	ГКЖ-10	ТУ 6-02-696-72 Минхимпрома
	2.5. Метилсиликонат натрия	ГКЖ-11	ТУ 6-02-696-72 Минхимпрома
	2.6. Нейтрализованный черный контакт (натриевый)	НЧК	ТУ 38-104615-76 Миннефтехимпрома СССР
	2.7. Нейтрализованный черный контакт рафинированный	КЧНР	ТУ 38-3022-74 Миннефтехимпрома СССР
3. Воздухововлекающие	3.1. Смола нейтрализованная воздухововлекающая	СНВ	ТУ 81-05-7-74 Минбумпрома
	3.2. Синтетическая поверхностно-активная добавка	СПД	ТУ 38-101253-77 Миннефтехимпрома СССР
	3.3. Омыленный древесный пек	ЦНИПС-1	ТУ 81-05-16-76 Минбумпрома
	3.4. Смола древесная омыленная	СДО	ТУ 81-05-2-78 Минбумпрома
	3.5. Сульфенол	С	ТУ 84-343-72 Минхимпрома
	3.6. Вспомогательный препарат	ОП	ГОСТ 8433—57

Продолжение табл. 1

Вид добавок	Наименование добавок	Условное сокращенное обозначение добавок	Стандарты и технические условия на добавки
4. Газообразующие	4.1. Полигидросилоксан	ГКЖ-94	ГОСТ 10834—76, ТУ 11-154-69 Минхимпрома
	4.2. Этилгидрид-сесквиоксан	ПГЭН	ТУ 6-02-280-76 Минхимпрома
	4.3. Пудра алюминиевая	ПАК	ГОСТ 5494—71
5. Уплотняющие	5.1. Нитрат кальция	НК	ТУ 6-03-367-79 Минхимпрома
	5.2. Сульфат алюминия	СА	ГОСТ 12966—75
	5.3. Хлорид железа	ХЖ	ГОСТ 11159—76
	5.4. Нитрат железа	НЖ	ГОСТ 4111—74
	5.5. Сульфат железа	СЖ	ГОСТ 4148—66
	5.6. Диэтиленгликолевая смола	ДЭГ-1	ТУ 6-05-1823-77 Минхимпрома
	5.7. Триэтиленгликолевая смола	ТЭГ-1	ТУ 6-05-1823-77 Минхимпрома
6. Замедлители схватывания	6.1. Сахарная патока (меласса)	СП	ТУ 18 РСФСР 409-71 Минпищепрома РСФСР
	6.2. Сульфитно-дрожжевая бражка	СДБ	См. п. 1.1 настоящей таблицы
	6.3. Этилсилико-нат натрия	ГКЖ-10	См. п. 2.4. настоящей таблицы
	6.4. Метилсилико-нат натрия	ГКЖ-11	См. п. 2.5. настоящей таблицы
	6.5. Полигидросилоксан	ГКЖ-94	См. п. 4.1 настоящей таблицы
	6.6. Этилгидрид-сесквиоксан	ПГЭН	См. п. 4.2 настоящей таблицы
	6.7. Тетраборат натрия	ТБН*	ГОСТ 8429—77
	6.8. Тринатрийфосфат	ТНФ*	ГОСТ 201—76 * ТУ 6-08-177-70 Минхимпрома
7. Ускорители твердения	7.1. Сульфат натрия	СН	ГОСТ 6318—77, ТУ 38-10742-78 Миннефтехимпрома СССР

* Только для бетона с противоморозной добавкой поташа.

Продолжение табл. 1.

Вид добавок	Наименование добавок	Условное сокращенное обозначение добавок	Стандарты и технические условия на добавки
8. Противоморозные	7.2. Нитрат натрия	НН ₁	ГОСТ 828—77Е
	7.3. Тринатрийфосфат	ТНФ	См. п. 6.8 настоящей таблицы
	7.4. Хлорид кальция	ХК	ГОСТ 450—77
	7.5. Нитрат кальция	НК	См. п. 5.1 настоящей таблицы
	7.6. Нитрит-нитрат-хлорид кальция	ННХК	ТУ 6-18-194-76 Минхимпрома
	7.7. Полнамидная смола	С-89	ТУ 6-05-1224-76 Минхимпрома
	8.1. Хлорид натрия	ХН	ГОСТ 13830—68, ТУ 6-12-26-69 и ТУ 6-01-540-70 Минхимпрома
	8.2. Нитрит натрия	НН	ГОСТ 19906—74, ТУ 38-10274-79 Миннефтехимпрома СССР
	8.3. Поташ	П	ГОСТ 10690—73*
	8.4. Хлорид кальция	ХК	См. п. 7.4 настоящей таблицы
	8.5. Нитрат кальция	НК	См. п. 5.1 настоящей таблицы
	8.6. Нитрит-нитрат кальция	ННК	ТУ 6-03-704-74 Минхимпрома
	8.7. Соединение нитрата кальция с мочевиной	НКМ	ТУ 6-03-349-73 Минхимпрома
	8.8. Нитрит-нитрат-хлорид кальция	ННХК	См. п. 7.6 настоящей таблицы
9. Ингибиторы коррозии стали	8.9. Мочевина	М	ГОСТ 2081—75*
	9.1. Нитрит натрия	НН	См. п. 8.2 настоящей таблицы
	9.2. Тетраборат натрия	ТБН	См. п. 6.7 настоящей таблицы
	9.3. Бихромат натрия	БХН	ГОСТ 2651—78
	9.4. Бихромат кальция	БХК	ГОСТ 2652—78
	9.5. Нитрит-нитрат кальция	ННК	См. п. 8.6 настоящей таблицы

Т а б л и ц а 2. Комплексные добавки к бетону

Комплексные добавки на основе	Условное обозначение добавок
Пластифицирующих и воздухововлекающих добавок	СДБ + СНВ СДБ + СПД ВРП-1 + С
Пластифицирующих и газообразующих добавок	СДБ + ГКЖ-94 СДБ + ПГЭН
Пластифицирующих добавок и ускорителей твердения	СДБ + СН СДБ + НН ₁ СДБ + ТНФ СДБ + ХК СДБ + НК СДБ + ННХК УПВ + СН
Пластифицирующе-воздухововлекающих и воздухововлекающих добавок	ПАЩ-1 + СНВ ПАЩ-1 + СПД ПАЩ-1 + С ПАЩ-1 + ОП
Пластифицирующе-воздухововлекающих добавок и ускорителей твердения	ПАЩ-1 + НК ПАЩ-1 + ТНФ ГКЖ-10 + НК ГКЖ-11 + НК НЧК + СН КЧНР + СН
Воздухововлекающих добавок и ускорителей твердения	СНВ + СН СНВ + НК СНВ + ННХК СПД + СН СПД + НК СПД + ННХК
Воздухововлекающих добавок и ингибиторов коррозии стали	СНВ + НН СНВ + ННК СПД + НН СПД + ННК

Продолжение табл. 2

Комплексные добавки на основе	Условное обозначение добавок
Газообразующих добавок и ускорителей твердения	ГКЖ-94 + НК ПГЭН + НК
Уплотняющих добавок и замедлителей схватывания	НК + СДБ СА + СДБ ХЖ + СДБ НЖ + СДБ СЖ + СДБ
Ускорителей твердения и ингибиторов коррозии стали	ХК + НН ХК + ННК
Противоморозных добавок	ХН + ХК НН + ХК ХК + ННК НК + М ННК + М ННХК + М
Противоморозных добавок и замедлителей схватывания	П + СДБ П + ТБН П + ТНФ
Ингибиторов коррозии стали	НН + ТБН НН + БХН НН + БХК
Пластифицирующих, воздухововлекающих добавок и ускорителей твердения	СДБ + СНВ + СН СДБ + СНВ + НК СДБ + СПД + СН СДБ + СПД + НК
Пластифицирующих, пластифицирующе-воздухововлекающих добавок и ускорителей твердения	СДБ + НЧК + СН СДБ + КЧНР + СН
Пластифицирующих, воздухововлекающих добавок и ингибиторов коррозии стали	СДБ + СНВ + ННК СДБ + СПД + ННК
Пластифицирующих, газообразующих добавок и ускорителей твердения	СДБ + ГКЖ-94 + СН СДБ + ПГЭН + СН

Т а б л и ц а 3. Область применения добавок к бетонам

(знаки означают: + целесообразность введения добавки, (+) целесообразность введения добавки только в качестве ускорителя твердения, — запрещение введения добавки)

Тип конструкций в условия их эксплуатации	Добавки							
	ХК, ХН + ХК, ХЖ	СН, ТНФ	СА, СЖ	НК, ННЖ, НКМ, НК + М, ННЖ + М, НЖ	НН + ХК*	ННЖ, ХЖ + ННЖ*, ННЖ + М	НН, НН, НН + ТБН, НН + БХЖ, НН + БХК	П, П + ТНФ, П + ТБН
1. Предварительно-напряженные конструкции, кроме указанных в поз. 2 настоящей таблицы, стыки (каналы) сборно-монолитных и сборных конструкций с напрягаемой арматурой	—	+	+	(+)	—	—	+	—
2. Предварительно-напряженные конструкции, армированные сталью классов Ат-IV, Ат-V, Ат-VI, А-IV и А-V	—	+	+	—	—	—	—	+
3. Железобетонные конструкции с напрягаемой рабочей арматурой диаметром:								
а) более 5 мм	(+)	+	+	+	+	+	+	+
б) 5 мм и менее	—	+	+	+	(+)	(+)	+	+
4. Железобетонные конструкции, а также стыки без напрягаемой арматуры сборно-монолитных и сборных конструкций, имеющие выпуски арматуры или закладные детали:								
а) без специальной защиты стали	—	+	+	+	—	—	+	+

Продолжение табл. 3

Тип конструкций и условия их эксплуата- ции	Добавки							
	ХК, ХН + ХК, ХЖ	СН, ТНФ	СА, СЖ	НК, НКК, НКМ, НК + М, НКК + М, НЖ	НН + ХК*	ННХК, ХК + НКК*, ННХК + М	НН, ННН, НН + ТЕН, НН + БХН, НН + БХК	П, П + ТНФ, П + ТЕН
б) с цинковыми покрытиями по стали	—	—	+	—	—	—	+	+
в) с алюминиевыми покрытиями по стали	—	—	+	(+)	—	(+)	—	+
г) с комбинированными покрытиями (щелочестойкими лакокрасочными или другими по металлizationному подслою), а также стыки без закладных деталей и расчетной арматуры	(+)	+	+	+	(+)	(+)	+	+
5. Сборно-монолитные конструкции из оконтуривающих блоков толщиной 30 см и более с монолитным ядром	—	+	+	+	+	+	+	+
6. Железобетонные конструкции, предназначенные для эксплуатации:								
а) в неагрессивных газовых средах	(+)	+	+	+	+	+	+	+
б) в агрессивных газовых средах	—	+	+	+	(+)	(+)	+	+
в) в неагрессивных и агрессивных водных средах, кроме указанных в поз. 6г	+	+	+	+	+	+	+	+

Продолжение табл. 3

Тип конструкций и условия их эксплуатация	Добавки							
	ХК, ХН + ХК, ХЖ	СН, ТНФ	СА, СЖ	НК, ННК, НКМ, НК + М, ННК + М, НЖ	НН + ХК*	ННХК, ХК + ННК*, ННХК + М	НН, НН, НН + ТВН, НН + БХН, НН + БХК	П, П+ТНФ, П+ТВН СДВ, УПВ, ВРП-1, ДЭГ-1, ТЭГ-1, М, ВЛХК, ПАШ-1, ГКЖ, НКК, КЧНР, СНВ, СПД, ЦИИПС-1, СДО, С, ОП, ПЭН, ПАК, СП, С-89
г) в агрессивных сульфатных во- дах и в раство- рах солей и ед- ких щелочей при наличии испаря- ющих поверхно- стей	-	+	+	-	-	-	+	-
д) в зоне пере- менного уровня воды	-	+	+	+	-	-	+	-
е) в водных и га- зовых средах при относительной влажности более 60% при наличии в заполнителе включений реак- ционноспособно- го кремнезема	-***	-	+	+	-	+	-	-
ж) в зонах дей- ствия блуждаю- щих постоянных токов от посторон- них источников	-	+	+	+	-	-	+	+

Тип конструкций и условия их эксплуатации	Добавки							
	ХК, ХН + ХК, ХЖ	СН, ТНФ	СА, СЖ	НК, ННК, НКМ, НК + М, ННК + М, НЖ	НН + ХК*	ННХК, ХК + ННК*, ННХК + М	НН, НН, НН + ТВН, НН + БХН, НН + БХК	П, П + ТНФ, П + ТВН СДБ, УПБ, ВРП-1, ДЭГ-1, ТЭГ-1, М, ВДХК, ПАШ-1, ГЖК, НКК, КЧНР, СНВ, СПД, ЦНПС-1, СДО, СС, ОП, ПЭН, ПАК, СЛ, С-89
7. Железобетонные конструкции для электрифицированного транспорта и промышленных предприятий, потребляющих постоянный электрический ток	—	—	—	—	—	—	—	+

* При соотношении компонентов 1:1 по массе в расчете на сухое вещество.

** Допускается в сочетании с добавкой замедлителя схватывания.

*** Не допускается, за исключением ХК и ХЖ, в бетонных конструкциях.

Примечания: 1. Возможность применения добавок по поз. 1—4 настоящей таблицы должна уточняться с учетом требований поз. 6, а по поз. 1—3 — при наличии защитного покрытия по стали — с требованиями поз. 4.

2. Ограничения по применению бетонов с добавками по поз. 4 и поз. 6 г, е, а также по поз. 6 д настоящей таблицы для бетонов с добавкой поташа распространяются и на бетонные конструкции.

3. По поз. 6 б настоящей таблицы в среде, содержащей хлор или хлористый водород, уплотняющие добавки, ускорители твердения и противоморозные добавки, за исключением НН и ННК, допускаются при наличии специального обоснования.

4. Показатели агрессивности среды устанавливаются по главе СНиП II-28-73 «Защита строительных конструкций от коррозии», наличие блуждающих постоянных токов от посторонних источников — по СН 65-76 «Инструкция по защите железобетонных конструкций от коррозии, вызываемой блуждающими токами», включения реакционноспособного кремнезема в заполнителях — по ГОСТ 8735—75 «Песок для строительных работ. Методы испытаний» и «Руководству по применению бетонов с противоморозными добавками» (М., Стройиздат, 1978).

5. К бетону конструкций, подвергаемых периодическому увлажнению водой, конденсатом или технологическими жидкостями, долж-

ны предъявляться такие же требования, как и к бетону конструкций, эксплуатируемых при относительной влажности воздуха более 60%.

6. При изготовлении массивных конструкций из бетона с уплотняющими, ускоряющими твердение и противоморозными добавками следует предусматривать мероприятия, понижающие температуру бетона и предотвращающие растрескивание конструкций.

7. Добавку НЖ запрещается применять в бетонах, подвергающихся тепловой обработке или периодическому нагреванию выше 70°С при эксплуатации.

Выбор добавок для бетонов, к которым предъявляются специальные требования по долговечности (морозостойкости, коррозионной стойкости, водонепроницаемости и другим показателям), следует производить по основному агрессивному воздействию на бетон.

Выбор добавки должен производиться в зависимости от технологии производства с учетом влияния добавок на свойства бетонной смеси и бетона.

При выборе добавки необходимо руководствоваться следующим: применение пластифицирующих и пластифицирующе-воздухововлекающих добавок без удлинения технологического цикла возможно в том случае, если он составляет не менее 13—14 ч для бетонов на портландцементе, 14—16 ч для бетонов на шлакопортландцементе или пуццолановых портландцементе. При этом конструкции до тепловой обработки выдерживаются не менее 2 ч, а скорость подъема температуры не превышает 20°С/ч либо с меньшим предварительным выдерживанием, но со скоростью подъема температуры не более 15°С/ч; при меньших циклах тепловой обработки указанные добавки могут применяться в случае использования закрытых форм или в сочетании с ускорителями твердения;

при введении пластифицирующих или пластифицирующе-воздухововлекающих добавок в бетон, предназначенный для выдерживания в естественных условиях, необходимо учитывать замедление темпа его твердения, особенно в ранние сроки и при пониженных температурах, а при температурах ниже +10°С с добавками указанных видов, как правило, вводить ускорители твердения.

2.2 С целью уменьшения расхода цемента в состав бетонной смеси могут вводиться пластифицирующие, пластифицирующе-воздухововлекающие, воздухововлекающие и ускоряющие твердение добавки, а также сочетания последних с добавками указанных видов,

Ускорители твердения для сокращения расхода цемента целесообразно применять в тех случаях, когда из-за замедленного твердения не могут использоваться названные выше добавки и их сочетания.

При приготовлении бетонов, к которым предъявляются повышенные требования по долговечности, в состав бетонной смеси целесообразно вводить воздухововлекающие, пластифицирующе-воздухововлекающие добавки или их сочетания с ускорителями твердения независимо от достигаемого эффекта по экономии цемента.

Для выбора добавки рекомендуется использовать ориентировочные данные по уменьшению расхода цемента благодаря введению до-

баков в бетон, подвергающийся тепловой обработке (табл. 1 прил. 3).

2.3. Для получения бетонной смеси с требуемыми технологическими свойствами в ее состав рекомендуется вводить следующие добавки:

а) для увеличения подвижности или уменьшения жесткости — пластифицирующие, пластифицирующе-воздухововлекающие, воздухововлекающие или комплексные добавки на основе указанных; ориентировочные данные по улучшению формовочных свойств бетонной смеси за счет введения в ее состав добавок приведены в прил. 3 (табл. 2);

б) для повышения однородности и связности (нерасслаиваемости) — пластифицирующе-воздухововлекающие, воздухововлекающие или комплексные добавки на основе указанных;

в) для замедления времени загустевания или тепловыделения — добавку СП или СДБ, а в условиях сухого жаркого климата — добавку ГКЖ-10, ГКЖ-11 или ГКЖ-94;

г) для ускорения процесса схватывания — добавку ускорителя твердения;

д) для повышения электропроводности смеси — добавку ускорителя твердения, ингибитора коррозии арматуры или уплотняющую добавку.

2.4. Для сокращения режима тепловой обработки, а также для ускорения твердения бетона в естественных условиях в состав бетонной смеси необходимо вводить добавку ускорителя твердения. Ориентировочные данные по влиянию указанных добавок на прочность бетона приведены в приложении 3 (табл. 3). Возможно применение комплексных добавок, состоящих из ускорителя твердения и пластифицирующей или пластифицирующе-воздухововлекающей добавки.

2.5. Для предотвращения замерзания бетона до начала тепловой обработки в условиях строительной площадки, полигона или неотапливаемого цеха в состав бетонной смеси целесообразно вводить добавку ускорителя твердения бетона или противоморозную добавку — нитрит натрия.

2.6. Для обеспечения твердения бетона при отрицательных температурах в его состав следует вводить противоморозную добавку, выбираемую с учетом ожидаемой отрицательной температуры и данных по нарастанию прочности бетона согласно прил. 3 (табл. 4).

2.7. При невозможности получения бетона с требуемыми по проекту физико-техническими свойствами в его состав необходимо вводить следующие добавки:

а) для повышения прочности — пластифицирующие, пластифицирующе-воздухововлекающие добавки или ускорители твердения, а также комплексные добавки, состоящие из ускорителей твердения и пластифицирующих или пластифицирующе-воздухововлекающих добавок;

б) для повышения морозостойкости — пластифицирующе-воздухововлекающие, воздухововлекающие, газообразующие или комплексные добавки на основе указанных; ориентировочные данные по повышению морозостойкости бетона при введении в его состав добавок приведены в прил. 3 (табл. 5);

в) для повышения непроницаемости — уплотняющие, пластифицирующие, пластифицирующе-воздухововлекающие, воздухововлекающие или комплексные добавки на их основе; ориентировочные данные по повышению водонепроницаемости бетона за счет введения в его состав указанных добавок приведены в прил. 3 (табл. 6);

е) для повышения солейстойкости бетона — пластифицирующе-воздухововлекающие, воздухововлекающие, газообразующие или комплексные добавки на основе указанных, а также ДЭГ-1 или ТЭГ-1.

2.8. Для повышения защитного действия бетона по отношению к стальной арматуре конструкций, предназначенных для эксплуатации в условиях воздействия агрессивных хлоридных сред, в состав бетонной смеси следует вводить ингибиторы коррозии стали:

НН или ННК — для конструкций, предназначенных для эксплуатации в слабоагрессивных средах;

НН+ТБН, НН+БХН или НН+БХК — для конструкций, предназначенных для эксплуатации в средне- и сильноагрессивных средах.

2.9. Для предотвращения появления выцветов на поверхности бетона в состав бетонной смеси рекомендуется вводить пластифицирующе-воздухововлекающие, воздухововлекающие или газообразующие добавки.

2.10. Оптимальное количество добавок устанавливается экспериментально при подборе состава бетона. При этом количество уплотняющих добавок, ускорителей твердения и ингибиторов коррозии стали (от массы цемента), в том числе и в составе комплексных добавок, не должно превышать:

СН — 1%, а при допустимости образования высолов на поверхности конструкций — 2%;

ХК, ХЖ — 2% в бетоне железобетонных конструкций, 3% — в бетоне неармированных конструкций;

НН, НН₁, ТНФ, НК, ННК, ННХК, СА, НЖ, СЖ — 3%;

СП — 0,3%;

ДЭГ-1, ТЭГ-1 — 1,5%.

Рекомендуемые количества добавок приведены в табл. 4—8. Количество противоморозных добавок не должно превышать значений табл. 8.

Таблица 4. Рекомендуемое количество пластифицирующих и пластифицирующе-воздухововлекающих добавок

Вид цемента	Добавки в расчете на сухое вещество, % массы цемента		
	СДБ, УПБ	М ₁ , ВЛХК, ГКЖ-10, ГКЖ-11, НЧК, КЧНР	ВРП-1
Портландцемент, быстротвердеющий портландцемент	0,15—0,25	0,1—0,2	0,005—0,02
Сульфатостойкий портландцемент	0,1—0,2	0,05—0,15	0,01—0,02
Пластифицированный портландцемент	—	0,05—0,15	0,005—0,01
Гидрофобный портландцемент	0,1—0,2	—	—
Шлакопортландцемент, пуццолановый портландцемент	0,2—0,3	0,1—0,2	0,01—0,03

Таблица 5. Рекомендуемое количество воздухововлекающих, газообразующих и пластифицирующе-воздухововлекающей (ПАЩ-1) добавок

Добавки	Количество в расчете на сухое вещество, % массы цемента, при расходе его, кг/м³		
	до 300	300—450	более 450
СНВ, СПД, ЦНИПС-1, СДО, С, ОП	0,005—0,015	0,01—0,02	0,015—0,035
ГКЖ-94, ПГЭН	0,06—0,08	0,05—0,07	0,03—0,05
ПАК	0,02—0,03	0,015—0,025	0,01—0,02
ПАЩ-1	0,1—0,25	0,15—0,35	0,35—0,8

Примечание. Дозировка ГКЖ-94 дана в расчете на исходное вещество 100%-ной концентрации.

Таблица 6. Рекомендуемое количество добавок ускорителей твердения и ингибиторов коррозии стали

Вид цемента	Бетон на плотных заполнителях с В/Ц	Бетон на пористых заполнителях с подвижностью смеси, см	Добавки в расчете на сухое вещество, % массы цемента		
			СН, НН, ХК, С-89	НК, ННХК	НН, ННК
Портландцемент, быстротвердеющий портландцемент, сульфатостойкий портландцемент	0,35—0,55 0,55—0,75	0 2—6	1—1,5 0,5—1	1,5—2,5 1—2	2,5 2
Шлакопортландцемент, пуццолановый портландцемент, пластифицированный портландцемент, гидрофобный портландцемент	0,35—0,55 0,55—0,75	0 2—6	1,5—2 1—1,5	2—3 1,5—2,5	2,5 3

Таблица 7. Рекомендуемые составы комплексных добавок

Вид добавок	Количество добавок в расчете на сухое вещество, % массы цемента
СДБ + (СНВ, СПД)*	(0,1—0,3) + (0,003—0,02)
ВРП-1 + С	(0,005—0,02) + (0,005—0,02)
СДБ + (ГКЖ-94, ПГЭН)	(0,1—0,3) + (0,05—0,1)
СДБ + (СН, НН ₁ , ХК, НК, ННХК)	(0,1—0,3) + (0,3—1,5)
СДБ + ТНФ	(0,1—0,2) + (0,05—0,2)
УПБ + СН	(0,1—0,3) + (0,5—1,5)
ПАЩ-1 + (СНВ, СПД)	(0,1—0,3) + (0,005—0,02)
ПАЩ-1 + (С, ОП)	(0,1—0,5) + (0,005—0,015)
ПАЩ-1 + (ТНФ, НК)	(0,1—0,8) + (0,02—0,1)
(ГКЖ-10, ГКЖ-11) + НК	(0,1—0,2) + (0,5—2)
(НЧК, КЧНР) + СН	(0,1—0,15) + (0,5—1,5)
(СНВ, СПД) + (СН, НК, ННК, ННХК)	(0,005—0,02) + (0,5—1,5)
(СНВ, СПД) + НН ₁	(0,005—0,02) + (0,5—1)
(ГКЖ-94, ПГЭН) + НК	(0,05—0,1) + (0,5—1,5)
(НК, СА, ХЖ, НЖ, СЖ) + СДБ	(0,5—2) + (0,15—0,25)
ХК + (НН, ННК)	(0,5—3) + (0,5—3)
П + СДБ	(5—15) + (0,5—1,25)
П + (ТБН, ТНФ)	(5—15) + (1—3)
НН + ТБН	1,8 + 0,2
НН + (БХН, БХК)	2 + 0,5
СДБ + СНВ + (СН, НК)	(0,1—0,2) + (0,005—0,03) + (0,5—1,5)
СДБ + СПД + (СН, НК)	(0,1—0,2) + (0,005—0,015) + (0,5—1,5)
СДБ + (НЧК, КЧНР) + СН	(0,1—0,15) + (0,1—0,15) + (0,5—1,5)
СДБ + (ГКЖ-94, ПГЭН) + СН	(0,1—0,15) + (0,05—0,1) + (0,5—1,5)
СДБ + (СНВ, СПД) + ННК	(0,1—0,15) + (0,01—0,03) + (0,5—1,5)

* Здесь и далее применяется один из компонентов, указанных в скобках.

Таблица 8. Рекомендуемое количество противоморозных добавок

Расчетная температура бетона, °С		Количество добавок в расчете на сухое вещество, % массы цемента						
от	до	НН	ХН + ХК	НКМ, НК + М*	НК + М, ННК + М	ННХК, НН + ХК*, ХК + ННК*	ННХК + М	П
0	-5	4-6	3+0÷3+2	3-5	3+1+4+1,5	3-5	2+1+4+1	5-6
-6	-10	6-8	3,5+1,5÷4+2,5	6-9	5+1,5÷7+2,5	6-9	4,5+1,5÷7+2,5	6-8
-11	-15	8-10	3+4,5÷3,5+5	7-10	6+2+8+3	7-10	6+2+8+3	8-10
-16	-20	—	2,5+6÷3+7	9-12	7+3+9+4	8-12	7+2+9+4	10-12
-21	-25	—	—	—	—	10-14	8+3+10+4	12-15

* При соотношении компонентов 1:1 по массе в расчете на сухое вещество.

Примечания: 1. Концентрация раствора затворения (с учетом влажности заполнителей) не должна превышать 30% для П; 25% для НКМ, НК+М, ННК+М, ННХК, ННХК+М, ХН+ХК, НН+ХК, ХК+ННК; 20% для НН.

2. При температуре бетона выше -5°С вместо ХН возможно применение ХК в количестве до 3% массы цемента.

3. ПОДБОР СОСТАВА БЕТОНА

3.1. Подбор состава бетона с добавкой заключается в корректировке состава бетона без добавки, подобранного любым способом по показателям заданной прочности, подвижности или жесткости смеси при минимальном расходе цемента.

3.2. Подбор состава бетона с добавками производится по показателю подвижности или жесткости бетонной смеси и прочности бетона на сжатие. При этом необходимо соблюдать следующие условия:

а) водоцементное отношение бетонной смеси с добавками, за исключением ускорителей твердения, должно быть не больше, чем у бетона без добавки; с пластифицирующе-воздухововлекающей добавкой и комплексными добавками на ее основе (воздухосодержание смеси 2—4%) водоцементное отношение бетона необходимо уменьшать на 0,01—0,02, а при применении воздухововлекающей добавки, а также комплексных добавок, содержащих воздухововлекающую добавку (воздухосодержание смеси 4—6%) — на 0,02—0,04 (для компенсации понижения прочности бетона вследствие повышенного содержания в нем воздуха);

б) содержание доли песка в смеси заполнителей для бетона с добавкой должно быть таким же, как и для бетона без добавки; исключения составляют случаи применения добавок для повышения подвижности бетонной смеси или повышения ее воздухосодержания (свыше 2%), когда долю песка в смеси заполнителей целесообразно соответственно увеличивать или уменьшать;

в) жесткость бетонной смеси с пластифицирующе-воздухововлекающими, воздухововлекающими и комплексными добавками на их основе должна соответствовать жесткости бетонной смеси без добавки; подвижность смеси с такими добавками следует назначать по табл. 9.

Таблица 9. Ориентировочная подвижность бетонной смеси (на момент формирования)

Осадка конуса бетонной смеси без добавки, см	Осадка конуса бетонной смеси с добавками, см, при воздухосодержании, %		
	до 2	2—4	4—6
2—4	2—4	1—3	1—2
4—6	4—6	3—4	2—4
6—8	6—8	4—6	3—5
8—10	8—10	6—8	4—6
10—12	10—12	8—10	5—7
12—14	12—14	10—12	6—8

3.3. Корректировка состава бетона с пластифицирующей добавкой при применении ее для повышения подвижности смеси заключается в установлении оптимального количества добавки и доли песка в смеси заполнителей.

Для других случаев корректировку состава бетона рекомендуется производить следующим образом:

а) величину снижения водопотребности растворной части бетона с добавкой определять по методике ГОСТ 310.4—76 «Цементы. Ме-

тоды определения предела прочности при изгибе и сжатии» путем подбора соответствующего количества воды, обеспечивающего такой же распыл конуса раствора с добавкой, как у раствора без добавки;

б) в случае применения добавки для повышения прочности или плотности бетона определять подвижность бетонной смеси при уменьшенном количестве воды затворения на величину снижения водопотребности растворной части, но при неизменном расходе цемента; если показатели смеси отличаются от требуемых, то получение заданной подвижности бетонной смеси достигается изменением расхода воды;

в) при применении добавки для сокращения расхода цемента уменьшается расход цемента и воды (при неизменном водоцементном отношении) по сравнению с составом без добавки до получения бетонной смеси заданной подвижности или жесткости;

г) из подобранных смесей формируют образцы для определения прочности бетона на сжатие; оптимальной дозировкой добавки считается такое ее количество, при введении которого достигается максимальная пластификация смеси или снижение расхода цемента при сохранении заданной подвижности смеси и получении требуемой прочности бетона на сжатие либо достигается максимальное сокращение расхода воды при сохранении заданной подвижности смеси.

3.4. Корректировку состава бетона с пластифицирующе-воздуховлекающей добавкой производят в соответствии с рекомендациями п. 3.3, но с тем отличием, что испытаниям подвергается состав бетона с уменьшенным на 0,01—0,02 значением водоцементного отношения, а подвижность бетонной смеси за счет уменьшения расхода воды и цемента подбирается с учетом рекомендаций п. 3.2, в.

3.5. Корректировку состава бетона с воздуховлекающей добавкой производят по п. 3.3 при уменьшенном на 0,02—0,04 значении водоцементного отношения и назначении подвижности смеси по п. 3.2, в.

Оптимальной дозировкой добавки считается такое ее количество, при котором в бетоне обеспечивается воздуховодящее содержание не более 4—6% по объему при прочности бетона на сжатие не ниже, чем у бетона без добавки.

Другие значения воздуховодящего содержания назначаются по действующим стандартам и нормативно-техническим документам на бетон.

3.6. При применении добавки ускорителя твердения для сокращения режима тепловой обработки или времени твердения бетона корректировка его состава заключается в установлении оптимального количества добавки, определяемого по наибольшему показателю прочности при неизменном составе бетона без добавки на образцах, подвергаемых тепловой обработке или выдерживаемых в естественных условиях. Прирост прочности бетона, подвергающегося тепловой обработке, затем используется для сокращения ее продолжительности.

3.7. При введении добавки ускорителя твердения с целью уменьшения расхода цемента корректировку состава бетона необходимо производить следующим образом:

а) по п. 3.6 устанавливают оптимальное количество добавки и достигаемый прирост прочности в проектном возрасте;

б) пересчетом состава бетона устанавливают увеличенное значение водоцементного отношения, при котором бетон с добавкой приобретает требуемую прочность; исходя из этого значения В/Ц при неизменном расходе воды, но уменьшенном расходе цемента, подбирают смесь требуемой подвижности;

в) из подобранной по п. 3.7, 6 бетонной смеси с добавкой в оптимальном количестве, а также, если это возможно, с уменьшением ее на 0,25 и 0,5% массы цемента, формируют образцы, которые подвергают тепловой обработке или выдерживают в естественных условиях и испытывают на прочность при сжатии; по результатам испытаний устанавливают наиболее экономичный состав бетона.

3.8. Корректировка состава бетона с газообразующей, уплотняющей, замедляющей схватывание или противоморозной добавкой, а также с добавкой ингибитора коррозии стали заключается в установлении оптимального количества добавки и с уменьшением при необходимости расхода воды.

3.9. Корректировку состава бетона с комплексными добавками рекомендуется производить в последовательности входящих в нее компонентов в соответствии с составами добавок, приведенными в табл. 7.

3.10. При корректировке состава бетона с пластифицирующе-воздухововлекающими, воздухововлекающими или их содержащими комплексными добавками смеси обязательно должны перемешиваться в бетономесителе с максимальным приближением условий перемешивания (по виду смесителя и времени перемешивания) к производственным, а полученные данные затем проверяться в производственных условиях.

4. ПРИГОТОВЛЕНИЕ ВОДНЫХ РАСТВОРОВ ДОБАВОК И БЕТОННОЙ СМЕСИ

4.1. Приготовление бетонной смеси с добавками от приготовления обычного бетона отличается тем, что в бетономеситель вместе с водой затворения подается необходимое на замес количество добавки, установленное при подборе состава бетона.

4.2. Для введения необходимого количества добавок в бетонную смесь заранее готовят их водные растворы повышенной концентрации: 1—5%-ной концентрации для воздухововлекающих добавок и ВРП-1; 5—10%-ной концентрации для пластифицирующих, пластифицирующе-воздухововлекающих и уплотняющих добавок, а также для замедлителей схватывания, ускорителей твердения и ингибиторов коррозии стали; 10—20%-ной концентрации для противоморозных добавок.

Водные растворы добавок повышенной концентрации подают* в дозатор воды, в котором разбавляют до получения растворов рабочей концентрации. Дозирование растворов повышенной концентрации целесообразно производить через специальный жидкостной дозатор добавок. В случае использования воздухововлекающих добавок применение такого дозатора обязательно.

* Для подачи растворов СН, ХН и ХК насос и трубопроводы (для СН до обратного клапана) целесообразно подбирать из химически стойких материалов. Введение добавки НН или ННК в количестве 20—30% от расхода хлористых солей значительно уменьшает коррозию оборудования и трубопроводов под воздействием хлоридов.

Расход раствора добавки повышенной концентрации A , л, на 1 м³ бетона определяют по формуле

$$A = \frac{ЦС}{КП}, \quad (1)$$

где $Ц$ — расход цемента на 1 м³ бетона, кг;

$С$ — дозировка добавки, % массы цемента;

$К$ — концентрация приготовленного раствора, %;

$П$ — плотность приготовленного раствора, г/см³.

Недостающее на затворение 1 м³ бетона количество воды H , л, определяют по формуле

$$H = B - AP \left(1 - \frac{K}{100}\right), \quad (2)$$

где B — расход воды на 1 м³ бетона, л.

4.3. При приготовлении бетона одного и того же состава в течение не менее одной смены целесообразно заранее готовить водные растворы добавок рабочей концентрации, если имеющиеся производственные площади позволяют размещать емкости для их хранения.

Концентрацию таких растворов устанавливают при подборе состава бетона, а их расход A , л, на 1 м³ бетона определяют по формуле

$$A = \frac{100B + ЦС}{100 П}, \quad (3)$$

в которой обозначение величин соответствует указанным в формулах (1) и (2).

Добавление воды в смесь в данном случае не требуется.

4.4. Растворы добавок рабочей или повышенной концентрации готовят в емкостях путем растворения и последующего разбавления твердых, пастообразных или жидких продуктов. Для повышения скорости растворения продуктов рекомендуется подогревать воду до 40—70°С и перемешивать растворы, а твердые продукты при необходимости предварительно дробить.

4.5. Растворы добавок из твердых или пастообразных продуктов готовят их растворением в заданном количестве воды. После полного растворения продукта ареометром проверяют плотность полученного раствора и доводят до заданной добавлением продукта или воды.

Количество твердого продукта, необходимого для получения раствора добавки рабочей или повышенной концентрации, устанавливают по табл. 1, а их плотность — по табл. 2—38 (прил. 4).

Определение содержания сухого вещества пастообразных продуктов рекомендуется производить высушиванием при 105°С до постоянной массы навески (около 1,5 г с точностью до 1 мг) применяемого продукта.

4.6. При приготовлении раствора добавки из жидкого продукта необходимое количество последнего P , л, для заправки емкости определяют по формуле

$$P = \frac{QД_1}{Д}, \quad (4)$$

где Q — объем приготовляемого раствора, л;

D_1 — содержание безводного вещества добавки в 1 л приготовляемого раствора, кг;

D — то же, в 1 л жидкого продукта.

Необходимое количество воды Φ , л, для заправки приготовительной емкости определяют по формуле

$$\Phi = Q - P. \quad (5)$$

4.7. Эмульсию ГКЖ-94 следует вводить с водой затворения, обеспечивая равномерное ее перемешивание с водой.

При использовании 50%-ной эмульсии ГКЖ-94 требуемая концентрация достигается разбавлением исходного продукта с водой в соотношении, устанавливаемом по формулам (4) или (6), но не более чем в 100 раз. Температура воды должна быть в пределах 5—60° С.

При хранении разбавляемой эмульсии до ее введения в бетонную смесь в течение нескольких суток для ее приготовления следует применять воду с водородным показателем pH не более 7 и с температурой не более 30° С. Для предупреждения осаждения полимера ГКЖ-94 эмульсию следует 1—2 раза в смену перемешивать, в том числе обязательно перед началом работы.

При поставке ГКЖ-94 в виде продукта 100%-ной концентрации эмульсию добавки следует готовить по методике, приведенной в прил. 5.

Температура бетонной смеси с добавкой ГКЖ-94 не должна превышать 30° С.

4.8. При применении комплексных добавок, как правило, следует использовать раздельные установки для приготовления и дозирования водных растворов каждого из компонентов. Смешивание компонентов комплексной добавки производят непосредственно перед поступлением в бетоносмеситель в дозаторе воды.

Допускается одновременное приготовление совмещенных в одном растворе комплексных добавок. При этом добавка СДБ+СНВ требует стабилизации альгинатом натрия получаемого раствора. Ее рекомендуется производить по методике прил. 6.

Совмещенные в одном растворе добавки готовят и дозируют с помощью одной установки и одного дозатора.

4.9. Растворы (эмульсии) добавок рабочей или повышенной концентрации следует хранить при положительной температуре (в условиях цеха), а жидкие, пастообразные и твердые продукты добавок — в соответствии с требованиями стандартов и технических условий на добавки.

Растворы добавок, понижающих температуру замерзания воды, могут храниться при отрицательных температурах не ниже температуры их замерзания (см. прил. 4).

5. НАЗНАЧЕНИЕ РЕЖИМА ТЕПЛОВОЙ ОБРАБОТКИ БЕТОНА

5.1. Режим тепловой обработки бетонов с добавками, как правило, должен быть не продолжительнее, чем для бетона без добавки.

Необходимость удлинения режима тепловой обработки бетона с газообразующей, а в ряде случаев и с пластифицирующей, пластифицирующе-воздухововлекающей, воздухововлекающей или замедляющей схватывание добавкой должна быть обоснована соответствующими технико-экономическими расчетами.

5.2. При применении добавок с целью сокращения режима тепловой обработки его продолжительность ориентировочно может быть установлена по формуле

$$B_d = B - aB(R_d - R), \quad (6)$$

где B_d — продолжительность режима тепловой обработки (включая и предварительное выдерживание) бетона с добавкой, ч;

B — то же, бетона без добавки;

R_d — прочность бетона с добавкой в регламентированный после тепловой обработки срок, % от R_{28} (устанавливается по п. 3.6);

R — то же, бетона без добавки;

a — коэффициент, принимаемый равным 0,02, 0,03 или 0,04 при прочности бетона после тепловой обработки соответственно 50, 70 и 85% от R_{28} .

Возможность сокращения продолжительности отдельных этапов тепловой обработки устанавливается экспериментально.

5.3. Режим тепловой обработки бетона с воздухововлекающей или уплотняющей добавкой, с добавкой ускорителя твердения, применяемой для сокращения расхода цемента, с добавкой ингибитора коррозии стали, а также с добавками УПБ, ВРП-1, ДЭГ-1 и ТЭГ-1, как правило, не должен отличаться от применяемого для бетона без добавки.

5.4. Тепловая обработка бетонов с пластифицирующе-воздухововлекающими добавками должна производиться по режимам продолжительностью не менее 13 ч для бетонов на портландцементе и не менее 14 ч для бетонов на шлако- или пуццолановых портландцементе.

При этом бетон до тепловой обработки должен выдерживаться не менее 2 ч, а скорость подъема температуры не должна превышать 15—20°С в час.

Режим тепловой обработки бетонов с пластифицирующе-воздухововлекающей добавкой, вводимой совместно с ускорителем твердения, не должен отличаться от применяемого для бетона без добавки.

5.5. Тепловую обработку бетонов с добавкой СДБ следует производить по следующим режимам (предварительное выдерживание при 15—20°С + подъем температуры до максимальной + изотермический прогрев при максимальной температуре + снижение температуры) не менее, ч:

а) 3+3+10+2 при максимальной температуре 50°С — для бетонов с $M_{рз}$ 300 и более или с B 6 и более;

б) 2+3+8+2 при максимальной температуре 70°С — для бетонов с $M_{рз}$ до 300 или с B до 6;

в) 2+3+6+2 при максимальной температуре 80—85°С — для бетонов на портландцементе при отсутствии специальных требований по морозостойкости или плотности;

г) 2+4+8+2 при максимальной температуре 90—95°С — для бетонов на шлакопортландцементе или пуццолановых портландцементе при отсутствии специальных требований по морозостойкости или плотности.

Режим тепловой обработки бетона с добавкой СДБ, вводимой совместно с ускорителем твердения, не должен отличаться от применяемого для бетона без добавки,

5.6. С добавками ГКЖ-94 или ПГЭН бетон до тепловой обработки необходимо выдерживать не менее 4 ч при температуре окружающей среды 20—30° С и не менее 6 ч при 10—20° С, а скорость подъема температуры до максимальной не должна превышать 10° С в час.

5.7. Прочность бетона с добавками (технологическая, передаточная, отпускная или проектная) не должна отличаться от соответствующей прочности, установленной действующими стандартами или техническими условиями для бетонов без добавок.

5.8. Режимы тепловой обработки бетона с добавками должны уточняться лабораторией экспериментально для каждой партии вновь поступивших цемента и добавок.

6. ОСОБЕННОСТИ КОНТРОЛЯ ЗА ПРОИЗВОДСТВОМ РАБОТ И КАЧЕСТВОМ БЕТОНА

6.1. Контроль за производством работ и качеством бетона должен осуществляться систематически в соответствии с требованиями действующих стандартов, другой нормативно-технической и проектно-технологической документации, так же как и для бетона без добавок.

6.2. По истечении гарантийного срока хранения добавок необходимо проверять их соответствие всем показателям действующих стандартов или технических условий на добавки.

6.3. Контроль за качеством растворов добавок состоит в проверке их плотности. Без соответствующей корректировки не допускается расходование растворов, концентрация которых отличается от заданной, а также их расходование без предварительного тщательного перемешивания.

При проверке плотности раствора необходимо учитывать ее изменение в зависимости от температуры раствора по формуле

$$P_T = P_{20} - A(T - 20), \quad (7)$$

где P_1 — измеряемая плотность раствора, г/см³;

P_{20} — плотность раствора при 20° С, г/см³;

A — температурный коэффициент плотности;

T — температура раствора в момент определения его плотности, °С.

6.4. Контроль за качеством эмульсии ГКЖ-94 должен производиться по методике, приведенной в прил. 5.

6.5. Необходимо уточнять состав бетона при изменении предприятия — поставщика цемента или добавки, а также при изменении вида или марки цемента.

6.6. Особенности контроля за приготовлением и укладкой бетонной смеси с добавками состоят в систематической проверке:

а) плотности раствора рабочей или повышенной концентрации и соответствия ее заданной (осуществляется после приготовления новой порции раствора в каждой емкости);

б) правильности дозирования раствора повышенной концентрации и воды (не реже двух раз в смену);

в) соответствия данных подвижности, жесткости, количества вовлеченного воздуха и объемной массы смеси с пластифицирующе-воздухововлекающими, воздухововлекающими и комплексными на их основе добавками заданным (не реже двух раз в смену);

г) соответствия времени перемешивания бетонной смеси, особенно с пластифицирующе-воздухововлекающими, воздухововлекающими и комплексными на их основе добавками, заданному; изменение его может привести к недостаточному воздухововлечению, что не обеспечит получения бетона требуемой морозостойкости и водонепроницаемости, а вовлечение избыточного количества воздуха приведет к уменьшению прочности бетона;

д) соответствия параметров формирования бетонной смеси установленным при подборе состава бетона, так как переуплотнение смеси с пластифицирующе-воздухововлекающими, воздухововлекающими или комплексными добавками на их основе из-за уменьшения воздухоудержания может привести к снижению морозостойкости и водонепроницаемости бетона, несмотря на увеличение его прочности.

6.7. Подвижность бетонной смеси следует контролировать не реже 2 раз в смену и при каждом изменении качества исходных материалов. Отклонение подвижности смеси от заданной не должно превышать 1 см осадки стандартного конуса (для смесей с осадкой конуса 2 см и более), а отклонение жесткости — не более 10% от заданной.

6.8. Дозирование добавок должно осуществляться с точностью в пределах $\pm 2\%$ их расчетного количества.

При объемном дозировании раскислов добавок необходимо учитывать влияние температуры на содержание добавки в 1 л раствора по формуле

$$D_T = \frac{D_{20} \Pi_T}{\Pi_{20}}, \quad (8)$$

где D_T — содержание добавки в 1 л раствора при температуре T , кг;

D_{20} — то же, при 20°C ;

Π_T — плотность раствора при температуре T , г/см³;

Π_{20} — то же, при 20°C .

6.9. Объем воздуха или газа в бетонной смеси определяют у места укладки бетона не реже двух раз в смену по методике ГОСТ 10060—76 «Бетоны. Методы определения морозостойкости», с помощью компрессионного прибора ЦНИИСа или рассчитывают по результатам определения объемной массы бетонной смеси.

6.10. Испытания бетона на морозостойкость и водонепроницаемость должны производиться на производственных составах не реже одного раза в квартал и повторяться при изменении его состава, применяемых материалов и условий (сроков) твердения.

6.11. Данные контроля качества бетона должны быть зафиксированы в установленном порядке в журналах с приложением к ним паспортов и другой документации.

7. ТЕХНИКА БЕЗОПАСНОСТИ И ОХРАНА ТРУДА

7.1. При производстве работ необходимо строго соблюдать правила техники безопасности согласно требованиям главы СНиП III-4-79 «Техника безопасности в строительстве», а также указания настоящего раздела.

7.2. При проектировании складских зданий и помещений для хранения добавок, а также узлов приготовления их водных растворов и бетонов с добавками необходимо строго соблюдать требования действующих норм проектирования в части санитарной, взрывной, взрывопожарной и пожарной опасности.

7.3. Кристаллические нитрат натрия, нитрат кальция и нитрит натрия следует хранить в упакованном виде в вентилируемых закрытых, сухих и чистых складских помещениях в соответствии с «Правилами безопасности для неорганических производств азотной промышленности» Госгортехнадзора СССР и Минхимпрома.

Совместное хранение указанных кристаллических продуктов с другими солями, с легковоспламеняющимися газами и жидкостями, органическими веществами, горючими материалами, веществами на спиртовой основе, радиоактивными веществами, а также с едкими, коррозионными и взрывчатыми веществами воспрещается.

По пожарной опасности склады твердых NH_4 , НК и НН относятся к категории В (по горючей таре). Выполняться они должны из негорючих материалов, а противопожарные разрывы между зданиями и складами при огнестойкости здания склада I—II степени в соответствии с требованиями главы СНиП II-М.1-71* «Генеральные планы промышленных предприятий. Нормы проектирования» должны быть не менее 15 м.

Емкости складов для хранения кристаллических нитрата натрия и нитрата кальция не должны превышать 1500 т.

Для предотвращения пожаров на складах вблизи них необходимо категорически запрещать курение и применение открытого огня (газосварка, газорезка и т. п.), исключать возможность коротких замыканий и искрений в электрооборудовании. Склады должны быть обеспечены противопожарными водопроводами и противопожарными средствами.

Нитрит натрия в виде жидкого продукта — непожароопасное вещество. Однако дерево ткани и другие подобные материалы, пропитанные раствором соли и высушенные, становятся пожароопасными и трудно поддаются тушению. Средства тушения — вода, песок, пенное тушение (пенные огнетушители ОП-5 или ОП-7).

7.4. Мочевина и НКМ являются пожароопасными продуктами. Они должны храниться в отдельных складах с негоряемыми стенами не ниже I степени огнестойкости.

Склады для хранения М и НКМ относятся к категории В и классу электрооборудования П—II-а с химически активной средой.

Средства тушения — химическая и воздушно-механическая пена, водяной пар, углекислота.

7.5. СПД относится к числу слабогорючих продуктов. Для тушения горящего продукта следует применять химическую или воздушно-механическую пену, распыленную воду. При небольших очагах горения тушение можно производить пенными огнетушителями ОП-3 или ОП-5.

7.6. Добавки, рассматриваемые в настоящем Руководстве, но не указанные в пп. 7.3—7.5, являются неопасными в пожарном отношении. Однако в местах их хранения и работы с концентрированным раствором ПАЩ-1 следует запрещать курение и применение открытого огня.

7.7. Запрещается применение электропрогрева для бетона с добавкой ГЖЖ-94, ПГЭН или ПАК.

7.8. Запрещается принимать пищу в помещениях, где хранятся добавки или приготовляются водные их растворы. Необходимо остерегаться попадания добавок, особенно НН, ННК, ННХК, БХН и БХК в пищу и на кожу.

7.9. В отделениях приготовления растворов добавок и бетонной смеси необходимо предусматривать приточно-вытяжную вентиляцию, а при необходимости — местные отсосы.

Вентиляция помещений, в которых производятся работы с добавками, должна предусматриваться в соответствии с требованиями главы СНиП II-33-75 «Отопление, вентиляция и кондиционирование воздуха» и СН 245-71 «Санитарные нормы проектирования промышленных предприятий».

7.10. Перед допуском к работе рабочие должны пройти инструктаж по технике безопасности при работе с добавками.

К работе с добавками могут допускаться рабочие, прошедшие медицинское освидетельствование и обученные безопасным методам работы с химикатами. Причем к работе с НН, ННК, ННХК, СПД, ПАЩ-1, П, НК и НКМ следует допускать лиц не моложе 18 лет.

Не следует допускать к работе по приготовлению растворов указанных добавок лиц с повреждением кожного покрова (ссадины, ожоги, царапины, раздражения), с поражением век и глаз.

7.11. Рабочие, занятые приготовлением растворов добавок, должны работать в спецодежде из водоотталкивающей ткани, защитных очках, резиновых сапогах и перчатках.

Работающие с кристаллическими НН, П и с порошкообразным ПГЭН, кроме того, должны обеспечиваться противопыльными респираторами, а с СПД — фильтрующим противогазом марки А.

Для рабочих, занимающихся погрузочно-разгрузочными работами с кристаллическим нитритом натрия, а также приготовлением растворов НН, ННК и ННХК необходимо оборудовать дополнительные бытовые помещения в соответствии с указаниями СНиП II-92-76 «Вспомогательные здания и помещения промышленных предприятий» при отнесении работающих к группе IIIа. Указанные помещения должны быть оборудованы шкафчиками для спецодежды, изолированными от другой спецодежды и шкафчиков домашней и уличной одежды.

7.12. Нитрит натрия ядовит. При попадании в организм человека (в виде кристаллов или растворов соли) он влечет за собой тяжелые поражения, опасные для жизни.

Поэтому емкости, предназначенные для приготовления, хранения и переноски водных растворов нитрита натрия, а также для хранения и переноски кристаллического нитрита натрия следует обозначать предупредительной надписью «Яд».

При отравлении пострадавшего следует немедленно эвакуировать в ближайший пункт медицинской помощи или вызвать скорую помощь. До прибытия врача следует оказать первую медицинскую помощь.

7.13. Нитрит натрия в водных растворах с кислой средой ($\text{pH} < 7$) разлагается с выделением газообразных продуктов, в том числе отравляющих газов NO и NO_2 . Предельно допустимая концентрация окислов азота в пересчете на NO_2 в рабочей зоне составляет 5 мг/м^3 .

К указанному разложению нитрита натрия может привести смешивание водных его растворов с кислотами, а также с кислыми солями, в том числе с СДБ. Поэтому следует исключить всякую возможность смешивания растворов нитрита натрия с СДБ при pH среды менее 8.

7.14. Указаниями пп. 7.12 и 7.13 следует руководствоваться при работе с добавками ННК и ННХК, а указаниями п. 7.12 — с добавками БХН и БХК.

7.15. Водные растворы, содержащие НН, ННК, БХН или БХК сливать в водоемы санитарно-бытового пользования, а также в канализацию не допускается.

7.16. Добавка СПД по степени воздействия на организм человека относится к 3-му классу умеренно опасных веществ. Предельно допустимая концентрация паров в воздухе рабочей зоны 10 мг/м³ (по высшим жирным спиртам C₆—C₁₀). При проливе СПД обезвреживание следует производить засыпкой песком с выносом его из помещения в специально отведенное место.

7.17. Добавка ПАЩ-1 относится к умеренно токсичным веществам. При попадании добавки на кожу необходимо смыть ее теплой водой, а при попадании в глаза — промыть слабым раствором борной кислоты. Предельно допустимая концентрация в воздухе производственных помещений не должна превышать: циклогексана — 80, циклогексанона — 10 и циклогексанола — 10 мг/м³.

7.18. Поташ является солью с сильно выраженными щелочными свойствами. Поэтому не следует допускать попадания растворов поташа, особенно концентрированного, в глаза и на кожу, работать в защитных очках и резиновых перчатках.

7.19. НК, НКМ, ННК и ННХК вызывают покраснение, зуд и изъязвления кожи, поражают участки кожи, на которых имеются хотя бы незначительные ранки, царапины и другие нарушения ее целостности. Для избежания указанных раздражений кожи необходимо применять защитные мази типа «ХИОТ» и другие ожиряющие смазки.

7.20. В связи с повышенной электропроводностью бетонных смесей с уплотняющими и противоморозными добавками, ускорителями твердения бетона и ингибиторами коррозии стали на исправность электроинструмента и электропроводки следует обращать особое внимание.

ПРИЛОЖЕНИЕ 1

МЕТОДИКА ОПРЕДЕЛЕНИЯ КОРРОЗИОННОГО ВОЗДЕЙСТВИЯ ПРОТИВОМОРОЗНЫХ ДОБАВОК НА БЕТОН ВСЛЕДСТВИЕ ИХ МИГРАЦИИ

Из цементно-песчаного раствора состава 1:3 нормальной густоты по ГОСТ 310.4—76 «Цементы. Методы определения предела прочности при изгибе и сжатии» с максимальным, средним и минимальным количеством выбранной к производству работ противоморозной добавки, формуют по три образца-близнеца размером $4 \times 4 \times 16$ см.

После 7-суточного выдерживания образцов при отрицательной температуре, уровень которой определяется количеством введенной добавки, их распалубливают и подвергают попеременному нагреванию и охлаждению в воздушных условиях. Нагревание производится до $15 \pm 10^\circ \text{C}$, а охлаждение до $-15 \pm 10^\circ \text{C}$ при скорости изменения температуры $3-5^\circ \text{C}$ в час.

При отсутствии признаков разрушения образцов (шелушение граней, выкрашивание ребер и т. п.) после 50 циклов нагревания — охлаждения испытуемая добавка может применяться для бетона на данном цементе.

ПРИЛОЖЕНИЕ 2

МЕТОДИКА ОПРЕДЕЛЕНИЯ ОБРАЗОВАНИЯ ВЫСОЛОВ НА ПОВЕРХНОСТИ БЕТОНА

Из бетона с допускаемым максимальным, средним и минимальным количеством добавки, выбранной для производства работ, а также из бетона без добавки изготавливают по три образца-призмы согласно ГОСТ 10180—78 «Бетоны. Методы определения прочности на сжатие и растяжение».

После выдерживания образцов по заданному технологией режиму призм на глубину 3—5 см погружают в воду. Каждую серию образцов помещают в индивидуальную емкость. Наружная поверхность образцов обдувается воздухом с температурой $20-30^\circ \text{C}$.

В процессе испытания производят периодический осмотр поверхности образцов. Наличие высолов отмечается визуально по появлению выцветов или налету соли. Отсутствие последних в течение 7 сут свидетельствует о возможности применения испытуемой добавки в бетоне, на поверхности которого не допускается образование высолов.

ОРИЕНТИРОВОЧНЫЕ ИСХОДНЫЕ ДАННЫЕ ДЛЯ ВЫБОРА ДОБАВОК

Таблица 1. Ориентировочные данные по уменьшению расхода цемента за счет введения добавок

Цемент	Расход цемента в бетоне, кг/м³	Уменьшение расхода цемента, %, при введении оптимального количества добавок и их сочетаний				
		СДВ, УПВ, ВРП-1, ПАШ-1, СДВ + (СНВ, СПД)*, ВРП-1 + С, ПАШ-1 + (СНВ, СПД, С, ОП)	М, ВЛЖ, ГЖЖ-10, ГЖЖ-11, КЧНР, (ГЖЖ-10, ГЖЖ-11) + НК, НЧК, КЧНР) + СН	СНВ, СПД, ЦНИПС-1, СДО, С, ОП, (СНВ, СПД) + (СН, НК, ННХК)	СН, НН, ХК, НК, ННХК	С-89, СДВ + (СН, НН, ТНФ, ХК, НК, ННХК), УПВ + СН, ПАШ-1 + (ТНФ, НК)
Быстротвердеющий или высокоалюминатный портландцемент (содержание С ₃ А более 10%)	До 300	2	4	4	4	4
	300—400	4	4	2	2	6
	Более 400	6	4	2	2	8
Среднеалюминатный портландцемент (содержание С ₃ А от 6 до 10%)	До 300	4	6	6	8	6
	300—400	6	6	4	6	8
	Более 400	8	6	2	4	10
Низкоалюминатный портландцемент (содержание С ₃ А менее 6%), сульфатостойкий, шлако- или пуццолановый портландцемент	До 300	6	8	8	10	8
	300—400	8	8	6	8	10
	Более 400	10	8	4	6	12

* Здесь и далее применяется один из компонентов, указанных в скобках.

Примечание. Приведенные в таблице данные получены для пропаренного бетона, но в качестве ориентировочных они могут использоваться и для других методов тепловой обработки бетона, а также для бетона, выдерживаемого в естественных условиях.

Таблица 2. Ориентировочные данные по улучшению формовочных свойств бетонной смеси за счет введения добавок

Цемент	Подвижность бетонной смеси без добавок, см	Повышение подвижности (или уменьшение жесткости) бетонной смеси, %, при введении оптимального количества добавок и их сочетаний			
		СДБ, УПБ, ПАЩ-1, УПБ + СН, СДБ + СН, ТНФ, УХ НК, ННХК*, ПАЩ-1 + (ТНФ, НК)	ВРП-1, М ₁ , ВЛХК, ГЖЖ-10, ГЖЖ-11, НКЖ, КЧНР, ВРП-1 + СН, (ГЖЖ-10, ГЖЖ-11) + НК, (НКЖ, КЧНР) + СН	СДБ + (СНВ, СПД), ПАЩ-1 + (СНВ, СПД, С, ОП), СДБ + (СНВ, СПД) + СН, НК, ННКО, СДБ + (НКЖ, КЧНР) + СН	
Быстротвердеющий или высокоалюминатный портландцемент (содержание C_3A более 10%)	0	140	120	160	
	1—3	180	140	220	
	4—6	200	160	240	
Среднеалюминатный портландцемент (содержание C_3A от 6 до 10%)	0	160	140	180	
	1—3	200	160	240	
	4—6	220	180	260	
Сульфатостойкий или низкоалюминатный портландцемент (содержание C_3A менее 6%)	0	180	160	200	
	1—3	220	180	260	
	4—6	240	200	280	
Шлако- или пуццолановый портландцемент	0	200	180	220	
	1—3	240	200	280	
	4—6	260	220	300	

* Здесь и далее применяется один из компонентов, указанный в скобках.

Примечание. В таблице приведены данные через 30 мин после приготовления бетонной смеси. Подвижность бетонной смеси без добавки принята за 100%.

Таблица 3. Прочность пропаренного бетона с добавками ускорителей твердения

Цемент	Добавки и их сочетания	Прочность бетона после пропаривания, % от R_{28}	
		через 4 ч	в возрасте 28 сут
Быстротвердеющий или высокоалюминатный портландцемент (C_3A более 10%)	Без добавки	50	100
	СН	60	105
	ХК, С-89	60	110
	ХК+НН, ХК+ННК, ННХК	55	110
	НН ₁ , НК	55	105
Среднеалюминатный портландцемент (C_3A от 6 до 10%)	Без добавки	50	100
	СН	65	110
	ХК, С-89	65	115
	ХК+НН, ХК+ННК, ННХК	60	115
	НН ₁ , НК	55	110
Низкоалюминатный портландцемент (C_3A менее 6%), шлако- или пуццолановый портландцемент	Без добавки	50	100
	СН	70	110
	ХК, С-89	70	125
	ХК+НН, ХК+ННК, ННХК	65	120
	НН ₁ , НК	60	115

Примечания: 1. Прочность пропаренного бетона с оптимальным количеством ускорителя твердения дана в % от 28 — суточной прочности бетона нормального хранения.

2. Приведенные в таблице данные получены при пропаривании бетона на плотных заполнителях до получения отпускной прочности, равной 50% проектной. В качестве ориентировочных их можно использовать для выбора добавок при пропаривании до получения других значений отпускной прочности, а также при применении других методов тепловой обработки бетона, в том числе бетона на пористых заполнителях и бетона, выдерживаемого в естественных условиях.

Таблица 4. Нарастание прочности бетона на портландцементках с противоморозными добавками

Добавки и их сочетания	Расчетная температура твердения бетона, °C	Прочность, % от R_{28} , при твердении бетона на морозе за период, сут			
		7	14	28	90
НН	—5	30	50	70	90
	—10	20	35	55	70
	—15	10	25	35	50
ХН+ХК	—5	35	65	80	100
	—10	25	35	45	70
	—15	15	25	35	50
	—20	10	15	20	40
НКМ, НК+М, ННК+М	—5	30	50	70	90
	—10	20	35	50	70
	—15	15	25	35	60
	—20	10	20	30	50
ННХК, ХК+НН, ХК+ННК, ННХК+М	—5	40	60	80	100
	—10	25	40	50	80
	—15	20	35	45	70
	—20	15	30	40	60
	—25	10	15	25	40
П, П+СДБ, П+ТБН, П+ТНФ	—5	50	65	75	100
	—10	30	50	70	90
	—15	25	40	65	80
	—20	25	40	55	70
	—25	20	30	50	60

Примечание. Прочность бетона на быстротвердеющем портландцементе в возрасте 28 сут и менее ориентировочно составляет 120%, а на шлако- и пуццолановых портландцементках — 80% от значений, приведенных в таблице.

Таблица 5. Ориентировочные данные по повышению морозостойкости бетона за счет введения добавок

Крупный заполнитель	Цемент	Повышение морозостойкости* бетона, разы, при введении оптимального количества добавок и их сочетаний		
		М., ВЛХ, ПАЩ-1, ГКЖ-10, ГКЖ-11, НЧК, КЧНР, ПАЩ-1 + (ТНФ, НК)** (ГКЖ-10, ГКЖ-11) + НЧК, (НЧК, КЧНР) + СН	СНВ, СПД, ЦНИПС-1, СДО, С, ОП, ГКЖ-94, ПГЭН, ПАК, (СНВ, СПД) + (СН, НК, ННХК, НН, ННКО), (ГКЖ-94, ПГЭН) + НК	СДБ + (СНВ, СПД), ВРП-1 + С, СДБ + (ГКЖ-94, ПГЭН), ПАЩ-1 + (СНВ, СПД, С, ОП), СДБ + (СНВ, СПД) + (СН, НК, ННКО), СДБ + (НЧК, КЧНР) + СН, СДБ + (ГКЖ-94, ПГЭН) + СН
Керамзит —	Портландцемент	1,5	2	2,5
	Шлако- или пуццолановый портландцемент	2	2,5	3
Щебень, гравий марки Мрз100 и более***	Портландцемент	2	3	3,5
	Шлако- или пуццолановый портландцемент	2,5	3,5	4
Щебень, гравий марки Мрз 50 и менее***	Портландцемент	2,5	3,5	4,5
	Шлако- или пуццолановый портландцемент	3	4	5

* Увеличение количества циклов замораживания и оттаивания при введении добавки.

** Здесь и далее применяется один из компонентов, указанных в скобках.

*** По ГОСТ 8267—75 «Щебень из естественного камня для строительных работ. Технические требования».

Таблица 6. Ориентировочные данные по повышению марки бетона по водонепроницаемости за счет введения добавок

Круп- ный запол- нитель	Цемент	В/Ц	Повышение водонепроницаемости бетона, марки В, при введении оптимального количества добавок и их сочетаний, не менее		
			СДБ, УПБ, ВРП-1, СДБ + (СН, НН, ТНФ, ХК, НК, ННХК)*, УПБ + СН, СНВ, СПД, ЦНИИС-1, СДО, С, ОП, ГКЖ-94, ПГЭН, ПАК, (СНВ, СПД) + (СН, НК, ННХК), (СНВ, СПД) + (НН, ННХК), (ГКЖ-94, ПГЭН) + НК	ДЭГ-1, ТЭГ-1, С-89, НК, (НК, СА, ХХ, НЖ, СЖ) + СДБ	М, ВЛХК, ПАШ-1, ГКЖ-10, ГКЖ-11, НЧК, КЧНР, ПАШ-1 + (ТНФ, НК), (ГКЖ-10, ГКЖ-11) + НК, (НЧК, КЧНР) + СН, СДБ + (СНВ, СПД), ВРП-1 + С, СДБ + (ГКЖ-94, ПГЭН), ПАШ-1 + (СНВ, СПД, С, ОП), СДБ + (СНВ, СПД) + (СН, НК, ННХК), СДБ + (НЧК, КЧНР) + СН, СДБ + (ГКЖ-94, ПГЭН) + СН
Ке- рам- зит	Портландце- мент	0,5 и менее Более 0,5	1 1	3 2	2 1
	Шлако- или пущолановый портландце- мент	0,5 и менее Более 0,5	1 1	2 1	1 1
Ще- бень, гра- вий	Портландце- мент	0,5 и менее Более 0,5	1 1	2 1	2 1
	Шлако- или пущолановый портландце- мент	0,5 и менее Более 0,5	1 1	2 1	1 1

* Здесь и далее применяется один из компонентов, указанных в скобках.

ПРИЛОЖЕНИЕ 4

ОСНОВНЫЕ ПОКАЗАТЕЛИ ВОДНЫХ РАСТВОРОВ ДОБАВОК

Таблица 1. Содержание добавок в растворах

Концентрация раствора, %	Содержание безводной добавки, кг	
	в 1 кг раствора	на 1 л воды
1	0,01	0,01
2	0,02	0,02
3	0,03	0,031
4	0,04	0,042
5	0,05	0,053
6	0,06	0,064
7	0,07	0,075
8	0,08	0,087
9	0,09	0,099
10	0,1	0,111
15	0,15	0,176
20	0,2	0,25
25	0,25	0,333
30	0,3	0,429
35	0,35	0,539
40	0,4	0,667
45	0,45	0,802
50	0,5	1
55	0,55	1,222
60	0,6	1,5

Таблица 2. Содержание СДБ в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Содержание безводного СДБ в 1 л раствора, кг
1	1,004	0,01
2	1,009	0,02
3	1,013	0,031
4	1,017	0,041
5	1,021	0,051
6	1,025	0,061
7	1,029	0,072
8	1,033	0,083
9	1,038	0,093
10	1,043	0,104
12	1,053	0,126
14	1,063	0,149
16	1,073	0,171
18	1,083	0,195
20	1,091	0,218
25	1,117	0,279
30	1,144	0,343
35	1,173	0,412
40	1,202	0,48
50	1,266	0,633

Таблица 3. Содержание УПБ в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Содержание безводной УПБ в 1 л раствора, кг
1	1,004	0,01
2	1,008	0,02
3	1,012	0,03
4	1,016	0,041
5	1,019	0,051
6	1,024	0,061
7	1,028	0,071
8	1,032	0,082
9	1,034	0,093

Продолжение табл. 3

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Содержание безводной УПБ в 1 л раствора, кг
10	1,04	0,104
12	1,048	0,125
14	1,057	0,147
16	1,065	0,17
18	1,074	0,192
20	1,083	0,216
25	1,106	0,276
30	1,129	0,338
35	1,154	0,403
40	1,179	0,47
50	1,232	0,615

Продолжение прил. 4

Таблица 4. Содержание ВРП-1 в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Содержание безводного ВРП-1 в 1 л раствора, кг
1	1,003	0,01
2	1,006	0,02
3	1,01	0,03
4	1,016	0,041
5	1,02	0,051
6	1,025	0,061
7	1,028	0,072
8	1,032	0,033
9	1,036	0,093
10	1,039	0,104

Продолжение табл. 4

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Содержание безводного ВРП-1 в 1 л раствора, кг
12	1,047	0,126
14	1,057	0,148
16	1,067	0,171
18	1,077	0,189
20	1,087	0,217
25	1,112	0,278
30	1,136	0,341
35	1,166	0,408
40	1,196	0,478
45	1,218	0,548
50	1,24	0,62

Таблица 5. Содержание ДЭГ-1 и ТЭГ-1 в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Содержание безводного ДЭГ-1 или ТЭГ-1 в 1 л раствора, кг
1	1,001	0,01
2	1,003	0,02
3	1,004	0,03
4	1,006	0,04
5	1,007	0,05
6	1,009	0,061
7	1,011	0,071
8	1,012	0,081
9	1,013	0,091
10	1,015	0,102
12	1,018	0,122
14	1,021	0,143
16	1,024	0,164
18	1,028	0,185
20	1,031	0,206
25	1,038	0,26
30	1,046	0,314
35	1,054	0,369
40	1,062	0,423
50	1,077	0,539

Таблица 6. Содержание мылонафта в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Содержание безводного мылонафта в 1 л раствора, кг
1	1,002	0,01
2	1,004	0,02
3	1,005	0,03
4	1,007	0,04
5	1,009	0,05
6	1,011	0,06
7	1,013	0,07
8	1,015	0,08
9	1,017	0,09
10	1,019	0,01
12	1,023	0,121
14	1,027	0,141
16	1,03	0,161
18	1,034	0,182
20	1,038	0,203
22	1,042	0,224
24	1,046	0,246
26	1,05	0,267
28	1,053	0,29
30	1,057	0,314

Таблица 7. Содержание ВЛХК в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Содержание безводного ВЛХК в 1 л раствора, кг
1	1,003	0,01
2	1,006	0,02
3	1,01	0,03
4	1,013	0,04
5	1,016	0,051
6	1,019	0,061
7	1,022	0,071
8	1,025	0,082
9	1,028	0,093
10	1,032	0,103
12	1,038	0,125
14	1,044	0,146
16	1,05	0,168
18	1,056	0,19
20	1,063	0,212
25	1,078	0,269
30	1,094	0,328
35	1,109	0,387
40	1,125	0,45
45	1,14	0,513

Таблица 8. Содержание ПАЩ-1 в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Содержание безводного ПАЩ-1 в 1 л раствора, кг
1	1,003	0,01
2	1,006	0,02
3	1,015	0,03
4	1,024	0,041
5	1,031	0,051
6	1,039	0,062
7	1,046	0,073
8	1,053	0,084
9	1,059	0,095
10	1,066	0,107
11	1,072	0,118
12	1,079	0,129
13	1,085	0,141
14	1,092	0,153
15	1,099	0,165
16	1,106	0,177
18	1,119	0,202
20	1,132	0,226
22	1,145	0,252
24	1,159	0,276

Таблица 9. Содержание ГКЖ-10 и ГКЖ-11 в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Содержание безводного ГКЖ в 1 л раствора, кг
1	1,006	0,01
2	1,012	0,02
3	1,019	0,031
4	1,025	0,041
5	1,031	0,052
6	1,038	0,062
7	1,044	0,073
8	1,05	0,084
9	1,057	0,095

Продолжение табл. 9

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Содержание безводного ГКЖ в 1 л раствора, кг
10	1,063	0,106
12	1,076	0,129
14	1,088	0,152
16	1,101	0,176
18	1,114	0,204
20	1,127	0,226
22	1,139	0,252
24	1,151	0,276
26	1,164	0,303
28	1,177	0,329
30	1,19	0,357

Таблица 10. Содержание НЧК в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Содержание безводного НЧК в 1 л раствора, кг
1	1,002	0,01
2	1,004	0,022
3	1,007	0,035
4	1,009	0,047
5	1,011	0,059
6	1,014	0,071
7	1,016	0,082
8	1,018	0,094
9	1,021	0,106

Таблица 11. Содержание КЧНР в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Содержание безводного КЧНР в 1 л раствора, кг
1	1,002	0,01
2	1,003	0,022
3	1,005	0,032
4	1,006	0,044
5	1,008	0,054
6	1,009	0,065
7	1,011	0,076
8	1,012	0,088
9	1,014	0,098
10	1,016	0,109
12	1,019	0,131
14	1,022	0,153
16	1,025	0,175
18	1,029	0,196
20	1,033	0,218
25	1,042	0,273
30	1,05	0,327
35	1,059	0,386
40	1,069	0,434
45	1,081	0,492

Продолжение табл. 10

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Содержание безводного НЧК в 1 л раствора, кг
10	1,023	0,118
12	1,027	0,14
14	1,031	0,164
16	1,035	0,187
18	1,039	0,211
20	1,042	0,233
22	1,046	0,258
24	1,05	0,281
26	1,054	0,305
28	1,058	0,328
30	1,062	0,351

Таблица 12. Содержание СНВ в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора, при 20° С, г/см ³	Содержание безводного СНВ в 1 л раствора, кг
1	1,003	0,01
2	1,005	0,02
3	1,009	0,031
4	1,012	0,041
5	1,015	0,051
6	1,018	0,061
7	1,021	0,072
8	1,024	0,082
9	1,027	0,093
10	1,03	0,103
12	1,036	0,124
14	1,042	0,146
16	1,048	0,168
18	1,054	0,19
20	1,06	0,212
25	1,075	0,269
30	1,089	0,327
35	1,105	0,386
40	1,12	0,448
45	1,135	0,511

Таблица 13. Содержание СПД в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Содержание безводного СПД в 1 л раствора, кг
1	0,997	0,01
2	1	0,02
3	1,003	0,03
4	1,006	0,04
5	1,009	0,051
6	1,012	0,061
7	1,014	0,071
8	1,016	0,081
9	1,019	0,092
10	1,021	0,102
12	1,026	0,123
14	1,03	0,144
16	1,034	0,165
18	1,038	0,188
20	1,042	0,209
25	1,052	0,263
30	1,061	0,318
35	1,071	0,375
40	1,08	0,432
45	1,09	0,491

Таблица 14. Содержание ЦНИПС-1 в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Содержание ЦНИПС-1 в 1 л раствора, кг
1	1,002	0,01
2	1,005	0,02
3	1,007	0,031
4	1,009	0,041
5	1,012	0,051
6	1,014	0,061
7	1,017	0,071
8	1,019	0,082
9	1,021	0,092
10	1,024	0,102
12	1,029	0,124
14	1,034	0,145
16	1,039	0,166
18	1,043	0,188
20	1,048	0,21
25	1,06	0,265
30	1,072	0,322
35	1,084	0,379
40	1,096	0,438
45	1,108	0,498

Таблица 15. Содержание СДО в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Содержание безводного СДО в 1 л раствора, кг
1	1,001	0,01
2	1,003	0,02
3	1,005	0,03
4	1,007	0,04
5	1,008	0,05
6	1,01	0,061
7	1,012	0,071
8	1,014	0,081
9	1,015	0,091

Продолжение табл. 15

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Содержание безводного СДО в 1 л раствора, кг
10	1,017	0,102
12	1,021	0,123
14	1,024	0,143
16	1,027	0,164
18	1,031	0,186
20	1,034	0,207
25	1,043	0,261
30	1,052	0,316
35	1,06	0,371
40	1,069	0,428
45	1,078	0,485

Таблица 16. Содержание сульфонола в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Содержание безводного сульфонола в 1 л раствора, кг
1	1,001	0,01
2	1,003	0,02
3	1,006	0,03
4	1,009	0,04
5	1,012	0,051
6	1,015	0,061
7	1,018	0,071
8	1,02	0,082
9	1,023	0,092

Таблица 17. Содержание ОП в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Содержание безводного ОП в 1 л раствора, кг
1	1,001	0,01
2	1,002	0,02
3	1,003	0,03
4	1,004	0,04
5	1,004	0,05
6	1,005	0,06
7	1,006	0,07
8	1,007	0,081
9	1,008	0,091
10	1,009	0,101
12	1,01	0,121
14	1,012	0,142
16	1,014	0,162
18	1,016	0,183
20	1,018	0,204
22	1,02	0,224
24	1,021	0,245
26	1,023	0,266
28	1,025	0,287
30	1,027	0,308

Продолжение табл. 16

Концентрация раствора, %	Плотность раствора, при 20° С, г/см ³	Содержание безводного сульфонола в 1 л раствора, кг
10	1,026	0,102
12	1,031	0,123
14	1,036	0,145
16	1,041	0,166
18	1,046	0,189
20	1,051	0,211
25	1,064	0,266
30	1,075	0,322
35	1,088	0,381
40	1,1	0,441
45	1,112	0,497

Таблица 18. Содержание СП в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Содержание безводной СП в 1 л раствора, кг
1	1,002	0,01
2	1,005	0,02
3	1,007	0,031
4	1,009	0,041
5	1,011	0,051
6	1,015	0,061
7	1,018	0,071
8	1,021	0,082
9	1,023	0,092
10	1,026	0,103
12	1,031	0,124
14	1,036	0,145
16	1,041	0,167
18	1,046	0,188
20	1,05	0,21
25	1,071	0,268
30	1,092	0,328
35	1,114	0,39
40	1,136	0,454
50	1,176	0,588

Таблица 19. Содержание С-89 в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора, при 20° С, г/см ³	Содержание безводной С-89 в 1 л раствора, кг
1	1,003	0,01
2	1,006	0,02
3	1,009	0,03
4	1,012	0,04
5	1,015	0,051
6	1,018	0,061
7	1,021	0,071
8	1,024	0,082
9	1,027	0,092
10	1,03	0,103
12	1,036	0,124
14	1,042	0,146
16	1,048	0,168
18	1,054	0,19
20	1,06	0,212
22	1,066	0,235
24	1,072	0,257
26	1,078	0,28
28	1,084	0,304
30	1,09	0,327

Таблица 20. Содержание СА в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного СА в 1 л раствора, кг
1	1,009	0,00021	0,01
2	1,019	0,00022	0,02
3	1,03	0,00023	0,031
4	1,04	0,00024	0,042
5	1,051	0,00025	0,053
6	1,061	0,00026	0,064
7	1,072	0,00027	0,075
8	1,083	0,00028	0,087
9	1,095	0,00029	0,099
10	1,105	0,0003	0,111
15	1,165	0,00035	0,175
20	1,226	0,0004	0,245
25	1,294	0,00045	0,324
28	1,333	0,00051	0,375

Таблица 21. Содержание ХЖ в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного ХЖ в 1 л раствора, кг
1	1,007	0,00021	0,01
2	1,015	0,00022	0,02
3	1,023	0,00023	0,03
4	1,032	0,00024	0,041
5	1,043	0,00025	0,051
6	1,049	0,00026	0,063

Продолжение табл. 21

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного ХЖ в 1 л раствора, кг
7	1,058	0,00027	0,072
8	1,067	0,00028	0,085
9	1,076	0,00029	0,094
10	1,085	0,0003	0,109
15	1,133	0,00035	0,17
20	1,182	0,0004	0,236
25	1,234	0,00045	0,309
30	1,291	0,00051	0,387
35	1,353	0,00055	0,474

Таблица 22. Содержание
НЖ в растворах и их
плотность

Концентрация раствора, %	Плотность ра- створа при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности ра- створа	Содержание без- водного НЖ в 1 л раствора, кг
1	1,007	0,00022	0,01
2	1,014	0,00023	0,02
3	1,023	0,00024	0,03
4	1,031	0,00025	0,041
5	1,039	0,00026	0,052

Таблица 23. Содержание
СЖ в растворах и их
плотность

Концентрация раствора, %	Плотность ра- створа при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности ра- створа	Содержание без- водного СЖ в 1 л раствора, кг
1	1,007	0,00022	0,01
2	1,016	0,00023	0,02
3	1,024	0,00024	0,031
4	1,033	0,00025	0,041
5	1,042	0,00026	0,052
6	1,05	0,00027	0,063
7	1,059	0,00028	0,074
8	1,067	0,00029	0,085
9	1,076	0,0003	0,097
10	1,084	0,00031	0,108
15	1,132	0,00036	0,17
20	1,181	0,00041	0,226
25	1,241	0,00046	0,31
30	1,307	0,00052	0,392
35	1,376	0,00056	0,482

Продолжение табл. 22

Концентрация раствора, %	Плотность ра- створа при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности ра- створа	Содержание без- водного НЖ в 1 л раствора, кг
6	1,047	0,00027	0,063
7	1,055	0,00028	0,074
8	1,064	0,00029	0,085
9	1,072	0,0003	0,087
10	1,081	0,00031	0,108
15	1,126	0,00037	0,17
20	1,175	0,00042	0,235
25	1,228	0,00047	0,307

Таблица 24. Содержание
СН в растворах и их
плотность

Концентрация раствора, %	Плотность ра- створа при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности ра- створа	Содержание без- водного СН в 1 л раствора, кг
1	1,007	0,00021	0,01
2	1,016	0,00023	0,02
3	1,026	0,00025	0,031
4	1,035	0,00027	0,041
5	1,044	0,00029	0,052
6	1,054	0,0003	0,063
7	1,063	0,00032	0,074
8	1,072	0,00033	0,086
9	1,082	0,00035	0,097
10	1,092	0,00036	0,109
11	1,101	0,00038	0,121
12	1,111	0,00039	0,133
13	1,121	0,00041	0,146
14	1,131	0,00042	0,158
15	1,141	0,00043	0,171

Таблица 25. Содержание NH_3 в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного NH_3 в 1 л раствора, кг	Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного NH_3 в 1 л раствора, кг
1	1,005	0,00023	0,01	9	1,06	0,00036	0,095
2	1,011	0,00025	0,02	10	1,067	0,00038	0,106
3	1,018	0,00026	0,03	15	1,104	0,00045	0,165
4	1,025	0,00028	0,041	20	1,142	0,00054	0,228
5	1,032	0,0003	0,051	25	1,184	0,00061	0,296
6	1,039	0,00031	0,062	30	1,225	0,00071	0,367
7	1,046	0,00033	0,073	35	1,27	0,00083	0,444
8	1,053	0,00034	0,084				

Таблица 26. Содержание НК в растворах, их плотность и температура замерзания

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного НК в 1 л раствора, кг	Температура замерзания раствора, °С
1	1,01	0,00021	0,01	—0,3
2	1,014	0,00022	0,02	—0,6
3	1,021	0,00023	0,031	—0,8
4	1,029	0,00024	0,041	—1,1
5	1,037	0,00025	0,052	—1,4
6	1,045	0,00026	0,063	—1,7
7	1,05	0,00027	0,074	—2
8	1,055	0,00028	0,084	—2,3
9	1,062	0,00029	0,095	—2,6
10	1,077	0,0003	0,103	—3
15	1,117	0,00035	0,173	—5,1
20	1,154	0,0004	0,233	—7,6
25	1,211	0,00045	0,303	—10,8
30	1,259	0,00051	0,378	—14,5
35	1,311	0,00055	0,459	—18,5

Таблица 27. Содержание ХК в растворах, их плотность и температура замерзания

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного ХК в 1 л раствора, кг	Температура замерзания раствора, °С
1	1,01	0,00022	0,01	—0,5
2	1,015	0,00023	0,02	—1
3	1,023	0,00024	0,03	—1,5
4	1,032	0,00025	0,041	—2
5	1,04	0,00026	0,052	—2,5
6	1,049	0,00027	0,063	—3,1
7	1,058	0,00028	0,074	—3,7
8	1,066	0,00029	0,085	—4,2
9	1,075	0,0003	0,097	—4,9
10	1,084	0,00031	0,108	—5,7
15	1,13	0,00037	0,17	—10,6
20	1,178	0,00042	0,236	—17,6
25	1,228	0,00047	0,307	—29
30	1,282	0,00052	0,385	—50,2
31	1,293	0,00053	0,401	—55
35	1,362	0,00056	0,468	(—13,6)

Примечание. Здесь и далее в скобках указана температура выкристаллизовывания избытка соли до замерзания раствора при эвтектической температуре, равной —55°С для водных растворов хлорида кальция.

Таблица 28. Содержание ННХК в растворах, их плотность и температура замерзания

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного ННХК в 1 л раствора, кг	Температура замерзания раствора, °С
1	1,008	0,00022	0,01	—0,6
2	1,018	0,00023	0,02	—1,2
3	1,026	0,00024	0,031	—1,7
4	1,035	0,00025	0,041	—2,2
5	1,043	0,00026	0,054	—2,9
6	1,052	0,00027	0,063	—3,5
7	1,06	0,00028	0,076	—4,2
8	1,07	0,00029	0,087	—4,9
9	1,078	0,0003	0,099	—5,7
10	1,087	0,00031	0,108	—6,5
15	1,131	0,00036	0,17	—12,3
20	1,175	0,00041	0,235	—20,1
25	1,218	0,00046	0,305	—32
30	1,263	0,00052	0,379	—48
35	1,306	0,00056	0,457	—

Таблица 29. Содержание ХН в растворах, их плотность и температура замерзания

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного ХН в 1 л раствора, кг	Температура замерзания раствора, °С
1	1,005	0,00022	0,01	—0,6
2	1,013	0,00024	0,02	—1,2
3	1,02	0,00026	0,031	—1,8
4	1,027	0,00028	0,041	—2,5
5	1,034	0,0003	0,052	—3,1
6	1,041	0,00031	0,062	—3,7
7	1,049	0,00033	0,073	—4,4
8	1,056	0,00034	0,084	—5,2
9	1,064	0,00036	0,096	—5,9
10	1,071	0,00037	0,107	—6,7
15	1,109	0,00043	0,166	—11
20	1,148	0,00049	0,23	—16,5
23	1,172	0,00052	0,27	—21,1
25	1,189	0,00054	0,297	(—8,8)

Таблица 30. Содержание НН в растворах, их плотность и температура замерзания

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного НН в 1 л раствора, кг	Температура замерзания раствора, °С
1	1,005	0,00021	0,01	—0,4
2	1,011	0,00023	0,02	—0,8
3	1,017	0,00025	0,03	—1,3
4	1,024	0,00027	0,041	—1,8
5	1,031	0,00028	0,051	—2,3
6	1,038	0,0003	0,062	—2,8
7	1,045	0,00031	0,073	—3,3
8	1,052	0,00033	0,084	—3,9
9	1,058	0,00035	0,095	—4,2
10	1,065	0,00036	0,106	—4,7
15	1,099	0,00043	0,164	—7,5
20	1,137	0,00051	0,227	—10,8
25	1,176	0,0006	0,293	—15,7
28	1,198	0,00065	0,336	—19,6
30	1,214	0,0007	0,364	(—16,5)
35	1,256	0,00081	0,44	(—10,6)

Таблица 31. Содержание П в растворах, их плотность и температура замерзания

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного П в 1 л раствора, кг	Температура замерзания раствора, °С
4	1,035	0,00027	0,041	—1,3
8	1,072	0,00033	0,086	—2,8
12	1,11	0,00037	0,133	—4,4
16	1,149	0,00041	0,184	—6,4
20	1,19	0,00044	0,238	—8,9
22	1,211	0,00046	0,266	—10,3
24	1,232	0,00047	0,296	—12,1
26	1,254	0,00049	0,326	—14,1
28	1,276	0,0005	0,357	—16,2
30	1,298	0,00051	0,39	—18,7
32	1,321	0,00052	0,423	—21,5
34	1,344	0,00053	0,457	—24,8
36	1,367	0,00053	0,492	—28,5
38	1,39	0,00054	0,528	—32,5
40	1,414	0,00055	0,566	—36,5

Таблица 32. Содержание ННК в растворах, их плотность и температура замерзания

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного ННК в 1 л раствора, кг	Температура замерзания раствора, °С
1	1,008	0,00021	0,01	—0,4
2	1,016	0,00022	0,02	—0,8
3	1,025	0,00023	0,03	—1,2
4	1,034	0,00024	0,041	—1,6
5	1,042	0,00025	0,051	—2
6	1,051	0,00026	0,061	—2,4
7	1,059	0,00027	0,072	—2,9
8	1,068	0,00028	0,083	—3,3
9	1,077	0,00029	0,094	—3,8
10	1,085	0,0003	0,108	—4,3
15	1,128	0,00035	0,17	—5,1
20	1,171	0,0004	0,235	—10,6
25	1,212	0,00045	0,302	—15,4
30	1,255	0,00051	0,364	—21,5
35	1,298	0,00055	0,427	—29,4

Таблица 33. Содержание НКМ в растворах, их плотность и температура замерзания

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного НКМ в 1 л раствора, кг	Температура замерзания раствора, °С
4	1,018	0,00023	0,04	-1,2
8	1,037	0,00027	0,083	-2,5
12	1,06	0,0003	0,127	-3,7
16	1,083	0,00033	0,174	-4,9
20	1,107	0,00036	0,221	-6,1
22	1,117	0,00038	0,246	-6,7
24	1,13	0,00039	0,271	-7,3
26	1,145	0,00041	0,296	-7,9
28	1,153	0,00042	0,313	-8,5
30	1,165	0,00044	0,35	-9,1
32	1,185	0,00046	0,379	-9,9
36	1,218	0,00049	0,438	-11,4
40	1,243	0,00052	0,497	-13,5
44	1,274	0,00055	0,56	-16,8
48	1,321	0,00058	0,64	-21,7

Таблица 34. Содержание мочевины в растворах, их плотность и температура замерзания

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводной М в 1 л раствора, кг	Температура замерзания раствора, °С
5	1,015	0,00024	0,058	-1,9
6	1,018	0,00024	0,072	-2,3
8	1,023	0,00025	0,087	-3
10	1,03	0,00027	0,111	-3,7
12	1,035	0,00028	0,128	-4,2
14	1,041	0,00029	0,15	-4,8
16	1,047	0,0003	0,169	-5,3
18	1,052	0,00031	0,19	-5,8
20	1,06	0,00032	0,215	-6,3
22	1,065	0,00034	0,233	-6,8
24	1,07	0,00035	0,252	-7,2
26	1,074	0,00036	0,265	-7,6
28	1,08	0,00037	0,287	-8
30	1,085	0,00038	0,305	-8,3
31	1,087	0,00038	0,314	-8,4

Таблица 35. Содержание БХН в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного БХН в 1 л раствора, кг
1	1,006	0,00021	0,01
2	1,013	0,00023	0,02
3	1,02	0,00025	0,031
4	1,027	0,00028	0,041
5	1,035	0,00029	0,052
6	1,042	0,00031	0,062
7	1,049	0,00033	0,073
8	1,056	0,00034	0,084
9	1,063	0,00035	0,096
10	1,07	0,00037	0,107
15	1,105	0,00043	0,166
20	1,139	0,00049	0,228
25	1,174	0,00056	0,294
30	1,209	0,00061	0,362
35	1,244	0,00069	0,435

Таблица 36. Содержание БХК в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного БХК в 1 л раствора, кг
1	1,006	0,00021	0,01
2	1,012	0,00023	0,02
3	1,019	0,00025	0,031
4	1,026	0,00028	0,041
5	1,034	0,00029	0,052
6	1,041	0,0003	0,062
7	1,048	0,00032	0,073
8	1,055	0,00033	0,084
9	1,063	0,00035	0,096
10	1,07	0,00036	0,107
11	1,078	0,00038	0,119
12	1,086	0,0004	0,13

Таблица 37. Содержание ТНФ в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного ТНФ в 1 л раствора, кг
1	1,009	0,00021	0,01
2	1,019	0,00023	0,02
3	1,03	0,00026	0,031
4	1,04	0,00028	0,042

Продолжение табл. 37

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного ТНФ в 1 л раствора, кг
5	1,052	0,00029	0,053
6	1,062	0,00031	0,064
7	1,074	0,00033	0,075
8	1,085	0,00034	0,087
9	1,096	0,00035	0,094
10	1,108	0,00037	0,111

Таблица 38. Содержание ТБН в растворах и их плотность

Концентрация раствора, %	Плотность раствора при 20° С, г/см ³	Температурный коэффициент плотности раствора	Содержание безводного ТБН в 1 л раствора, кг
1	1,009	0,00022	0,01
2	1,018	0,00024	0,02
3	1,027	0,00026	0,031
4	1,037	0,00028	0,041
5	1,046	0,0003	0,052

ПРИЛОЖЕНИЕ 3

ПРИГОТОВЛЕНИЕ И КОНТРОЛЬ КАЧЕСТВА ВОДНОЙ ЭМУЛЬСИИ ГКЖ-94

Водную эмульсию (10%-ную) нерастворимой в воде кремнийорганической жидкости ГКЖ-94 готовят следующим образом.

К отмеренному объему холодной воды добавляют желатин из расчета получения 1%-ного раствора. После введения желатина в воду раствор подогревают до 60—70° С. Эта температура поддерживается до полного растворения желатина, после чего раствор охлаждается до комнатной температуры.

Охлажденный раствор желатина вливают в быстроходный смеситель (желательно с числом оборотов 8000—10 000 об/мин), смеситель включают и в него вливают жидкость ГКЖ-94 100%-ной концентрации. Соотношение жидкости к раствору желатина принимает-ся 1:9.

Для получения стабильной однородной эмульсии рекомендуется пропускать получаемый продукт через эмульгатор не менее 5 раз. Приготовленная таким образом эмульсия может храниться при температуре не выше 20° С в течение двух месяцев.

Однородность эмульсии и отсутствие в ней механических примесей определяют при помощи фильтрования под вакуумом через матерчатый фильтр на воронке Бюхнера. После фильтрования на фильтре не должно оставаться посторонних включений.

Для определения стабильности эмульсии в мерный цилиндр наливают 10 см³ эмульсии и 100 см³ воды. Содержимое цилиндра тщательно перемешивают в течение 1 мин и оставляют в покое на 2 ч. Эмульсия считается стабильной, если в течение этого времени в ней не наблюдается расслаивания.

ПРИЛОЖЕНИЕ 6

ПРИГОТОВЛЕНИЕ ВОДНОГО РАСТВОРА СДБ+СНВ+АЛЬГИНАТ НАТРИЯ

Водный раствор добавки СДБ+СНВ+альгинат натрия* может быть приготовлен двумя способами:

последовательным растворением компонентов добавки в одной емкости;

смешением концентрированных растворов веществ, составляющих комплексную добавку.

Приготовление комплексной добавки по первому способу заключается в последовательном полном растворении в подогретой до 70° С воде воздухововлекающей добавки СНВ, альгината натрия и в последнюю очередь — добавки СДБ.

Соотношение добавок СНВ и СДБ устанавливается при подборе состава бетона, а альгинат натрия вводится в состав бетонной смеси в количестве 0,005—0,01 % массы цемента.

ПРИЛОЖЕНИЕ 7

ПЕРЕЧЕНЬ АВТОРСКИХ СВИДЕТЕЛЬСТВ НА ВНОВЬ РАЗРАБОТАННЫЕ ДОБАВКИ, ВКЛЮЧЕННЫЕ В НАСТОЯЩЕЕ РУКОВОДСТВО

Наименование добавки, условное обозначение	№ авторского свидетельства на изобретение	№ и год издания Бюллетеня изобретений
1	2	3
1. Упаренная последрождевая бражка, УПБ	483 357	33, 1975
2. Водорастворимый препарат, ВРП-1	404 809	44, 1973
3. Нейтрализованный черный контакт, НЧК	302 318	15, 1971
4. Синтетическая поверхностно-активная добавка, СПД	346 268	23, 1972
5. Сульфенол, С	591 427	5, 1978
6. Полигидросилоксан, ГКЖ-94	278 512	25, 1970
7. Диэтиленгликолевая смола, ДЭГ	187 595	20, 1966
8. Триэтиленгликолевая смола, ТЭГ	187 595	20, 1966
9. Сахарная патока, СП	360 840	15, 1976
10. Полнаминная смола, С-89	184 691	15, 1966

* Альгинат натрия — технический продукт, получаемый при переработке морских водорослей, представляет собой порошок или чешуйки, легко растворяющиеся в воде. Изготавливается Архангельским водорослевым комбинатом главного управления «Севрыба».

Наименование добавки, условное обозначение	№ авторского свидетельства на изобретение	№ и год издания Бюллетеня изобретений
1	2	3
11. Сульфитно-спиртовая барда в сочетании с синтетической поверхностно-активной добавкой, ССБ + СПД	404 802	44, 1973
12. Сульфитно-дрожжевая бражка в сочетании со смолой нейтрализованной воздухововлекающей и альгинатом натрия, СДБ + СНВ + АН	201 947	18, 1967
13. Пластификатор адипиновый в сочетании со вспомогательным препаратом, ПАЩ-1 + ОП	633 830	48, 1978
14. Пластификатор адипиновый в сочетании с сульфонолом, ПАЩ-1 + С	664 280	19, 1979
15. Нитрат кальция, НК	233 505	2, 1969
16. Нитрит-нитрат-хлорид кальция, ННХК (ускоритель твердения)	252 898	29, 1969
17. Нитрит-нитрат-хлорид кальция, ННХК (противоморозная добавка)	267 425	12, 1970
18. Нитрит-нитрат кальция, ННҚ	252 898	29, 1969
19. Соединение нитрата кальция с мочевиной, НКМ	233 505	2, 1969
20. Сочетание нитрит-нитрата кальция с мочевиной, ННҚ + М	368 203	9, 1973
21. Сочетание нитрит-нитрат-хлорида кальция с мочевиной, ННХК + М	368 203	9, 1973
22. Поташ в сочетании с тетраборатом натрия, П + ТБН	555 066	15, 1977
23. Нитрат натрия в сочетании с тетраборатом натрия, НН + ТБН	563 384	24, 1977
24. Нитрит натрия в сочетании с сульфитно-дрожжевой бражкой и смолой нейтрализованной воздухововлекающей, НН + СДБ + СНВ	623 839	34, 1978

СОДЕРЖАНИЕ

Предисловие	3
1. Основные положения	4
2. Выбор добавок и назначение их количества	5
3. Подбор состава бетона	20
4. Приготовление водных растворов добавок и бетонной смеси	22
5. Назначение режима тепловой обработки бетона	24
6. Особенности контроля за производством работ и качеством бетона	26
7. Техника безопасности и охрана труда	27

Приложения:

1. Методика определения коррозионного воздействия противоморозных добавок на бетон вследствие их миграции	31
2. Методика определения образования высолов на поверхности бетона	31
3. Ориентировочные исходные данные для выбора добавок	32
4. Основные показатели водных растворов добавок	38
5. Приготовление и контроль качества водной эмульсии ГКЖ-94	52
6. Приготовление водного раствора СДБ+СНВ+альгинат натрия	53
7. Перечень авторских свидетельств на вновь разработанные добавки, включенные в настоящее Руководство	53

НИИЖБ Госстроя СССР •
РУКОВОДСТВО
ПО ПРИМЕНЕНИЮ ХИМИЧЕСКИХ ДОБАВОК В БЕТОНЕ

Редакция инструктивно-нормативной литературы
Зав. редакцией Г. А. Жигачева
Редактор О. Г. Дриньяк
Мл. редактор Л. Н. Козлова
Технические редакторы Н. Г. Новак, Ю. Л. Саханкова
Корректор Н. О. Родионова

Сдано в набор 05.08.80. Подписано в печать 10.11.80. Т-19529. Формат 84×108¹/₃₂.
Вумага типографская № 2. Гарнитура «Литературная». Печать высокая.
Усл. печ. л. 2,94. Уч.-изд. л. 3,42. Тираж 38 000 экз. Изд. № XII-9090. Зак № 475.
Цена 15 коп.

Стройиздат
101442, Москва, Калевская, 23а
Владимирская типография «Союзполиграфпрома»
при Государственном комитете СССР по делам издательств, полиграфии
и книжной торговли
600000, г. Владимир, Октябрьский проспект, д. 7