КАЗАХСКАЯ ГОЛОВНАЯ АРХИТЕКТУРНО-СТРОИТЕЛЬНАЯ АКА	ДЕМИЯ

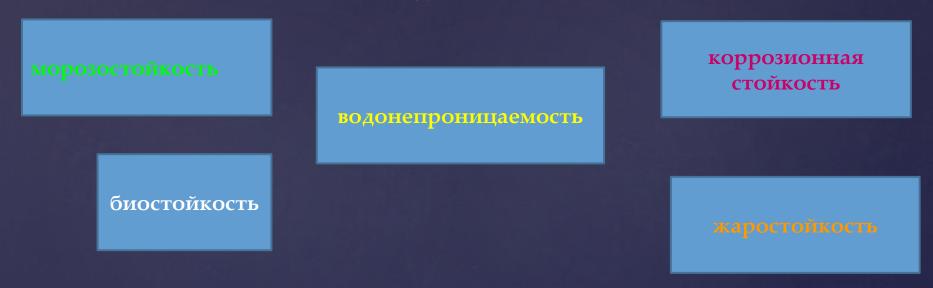
Дисциплина «Технология бетона 1»

Лекция 10 ДОЛГОВЕЧНОСТЬ БЕТОНА

Акад.проф. Колесникова И.В.

Долговечность железобетона

определяется условиями эксплуатации и стойкостью бетона к агрессивным воздействиям:



Нормы Казахстана регламентируют эпизодический контроль качества бетона по указанным показателям

Реальная обеспеченность стойкости бетонов является неопределенной величиной, т.к. для показателей долговечности характерна более высокая изменчивость при производстве и эксплуатации в сравнении с прочностью.



Бетонные конструкции, подвергнутые конструкции







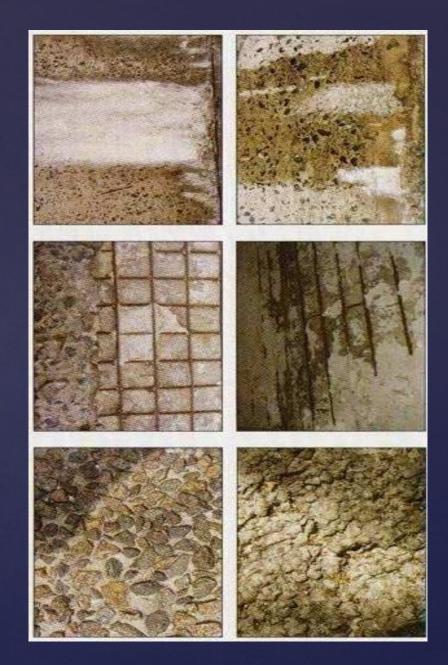












КОРРОЗИЯ

ВНЕШНЯЯ Агрессивные агенты вносятся в структуру бетона из внешне среды

ХИМИЧЕСКАЯ ВНЕШНЯЯ

Агрессивный фактор – агрессивные агенты образуют с цементным камнем новые соединения

БИОЛОГИЧЕСКАЯ

Агрессивный факторвещества (кислоты), образующиеся в результате жизнедеятельности некоторых бактерий. Происходит по механизму химической коррозии

►ВНУТРЕННЯЯ Агрессивные агенты вносятся в структуру с его компонентами на стадии изготовления бетонной смеси

ФИЗИЧЕСКАЯ

Агрессивный фактор – физические процессы, протекающие без химического взаимодействия с цементным камнем

виды коррозии

химическая Злектрохимическая

без возникновения электрического тока МЕХАНОХИМИЧЕСКАЯ

с возникновением электрического тока

Коррозионно – механическое изнашивание

К 1 и 2 процессам добавляются механические воздействия: трение, вибрация, изгибающие нагрузки и т. п.



ХИМИЧЕСКАЯ ВНЕШНЯЯ КОРРОЗИЯ

(Классификация В.М.Москвина)



Вымывание гидроксида кальция в результате воздействия на бетон жидких сред, особенно мягких вод . Снижается показатель рН поровой жидкости



ІІ вида

Образование в результате обменных реакций между агрессивными агентами и продуктами гидратации цемента:

- легкорастворимых веществ, выносимых фильтрацией
- веществ, выпадающих в осадок и не обладающих вяжущими свойствами



Образование в результате взаимодействия продуктов гидратации цементного камня с агрессивными агентами:

- соединений, превышающих в объеме первоначальный объем реагирующих веществ

Коррозия I вида (выщелачивание)

Механизм гидролиза цементного клинкера в результате коррозии:

растворение и выщелачвание $Ca(OH)_2$ дегидратация алита и белита с образованием $Ca(OH)_2$ и его выщеачивание \longrightarrow гидролиз C_4AF и выщелачивание $Ca(OH)_2$ гидролиз гидроалюминатов кальция и выщелачивание $Ca(OH)_2$.

Потеря прочности растворной части бетона потеря прочности бетона разрушение бетона (при потере 33% CaO).

Скорость коррозии определяется:

- предельным количеством CaO , которое может быть удалено из цементного камня без потери его свойств
- скоростью течения воды, омывающей бетон (количеством воды, фильтрующейся через единицу объема бетона в единицу времени). При больших скоростях течения воды рост интенсивности выщелачивания зависит от скорости отвода CaO с поверхности бетона
- химическим составом воды-среды:
- соли, повышающие ионную силу раствора, увеличивают выщелачивание;
- соли кальция (CaHC 0_3 , CaC 0_3) снижают скорость выщелачивания в результате процессов карбонизации ;
- составом портландцемента (преобладание (алита C_3S , белита C_2S) понижает стойкость цементного камня

Коррозия выщелачивания (коррозия 1-го вида)

Выщелачивание – процесс растворения и выноса гидроокиси кальция Ca(OH)₂ из тела бетона фильтрующейся через его толщину водой.

Наиболее опасно, когда вода фильтруется через тело бетона под напором.

Снижается плотность бетона, а следовательно, и его прочность.

При бетонах нормальной плотности, высокой жесткости воды, медленном ее поступлении к открытой поверхности конструкции в бетоне часто происходит постепенное затухание процесса фильтрации из-за и отложения в его порах мельчайших взвешенных в воде минеральных частиц (кальматации пор).

Характерные признаки коррозии выщелачивания - образование белых потеков, хлопьев или сталактитов на внутренней, не соприкасающейся с водой поверхности бетона.



этот вид коррозии наблюдается с наружной стороны железобетонных емкостей, предназначенных для хранения химических реагентов при разрушении или повреждении внутренней химической изоляции



Коррозия II вида

Механизм коррозии в результате реакций:

- снижение концентрации СаО 🛑
- образование малорастворимых, легкорастворимых солей ——— снижение прочности бетона

Кислотная коррозия

Под действием неорганических кислот

$$2HCl(H_2SO_{4}, HNO_3) + Ca(OH)_2 = CaCl_2 (CaSO_{4}, Ca(NO_3)_2 + 2H_2O_1 + 2H_2O_2 + 2H_2O_3) + CaO_2 + 2H_2O_3 + 2H_2O_4 + 2H_2O_4$$

Под действием углекислых вод (углекислотная)— встречается наиболее часто $Ca(OH)_2 + CO_2 + H_2O = CaCO_3 + 2 H_2O$ $CaCO_3 + 2 H_2O = Ca(HCO_3)_2 + 2 H_2O$

Солевая коррозия

Магнезиальная коррозия

$$MgSO_4 + Ca(OH)_2 = CaSO_4 + Mg(OH)_2 + Mg(OH)_2$$
 или $MgCI_2 + Ca(OH)_2 = CaCl_2 + Mg(OH)_2 + (под действием хлоридов)$ Солевая коррозия

$$Ca(OH)_2 + Na_2SO_4 = CaSO_4 + 2NaOH$$

 $NH_4NO_3 + Ca(OH)_2 = Ca(NO_3)_2 + NH_3 + H_2O$
 $CaSO_4 -$ участвует далее в коррозии III вида

Магнезиальная коррозия бетона

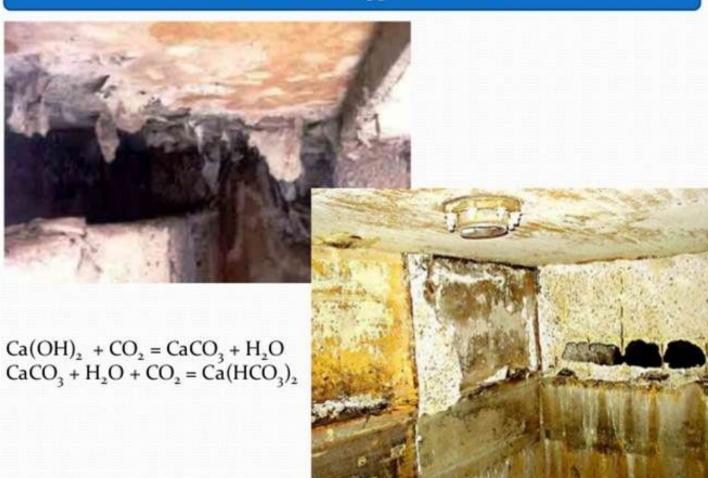


 $Ca(OH)_2 + MgSO_4 + nH_2O = CaSO_4 + Mg(OH)_2 + nH_2O$, при этом сульфат кальция может привести к образованию бациллы. $Ca(OH)_2 + MgCl_2 + nH_2O = Mg(OH)_2 + CaCl_2 + nH_2O$, гидроксид магния представляет собой рыхлое, непрочное вещество, и легко вымывается водой. Кроме того, возможна реакция:



 $3\text{CaO} \cdot \text{Al}_2\text{O}_3 \cdot 6\text{H}_2\text{O} + 3\text{MgSO}_4 + 6\text{H}_2\text{O} = 3(\text{CaSO}_4 \cdot 2\text{H}_2\text{O}) + 2\text{Al}(\text{OH})_3 + 3\text{Mg}(\text{OH})_2$

Углекислотная коррозия бетона



Коррозия III вида

Механизм корррозии:

взаимодействие сульфатов с $Ca(OH)_2$ и продуктов гидратации C_3A с образованием веществ, объем которых значительно превышает объем вступающих в реакцию веществ:

- гидросульфоалюмината кальция $3CaO\cdot A1_20_3\cdot 3CaSO_4\cdot (30-32)H_2O$ (эттрингит) и $3CaO\cdot A1_2O_3\cdot 3CaSO_4\cdot (8-12)H_2O$ (аналог природного минерала эттрингита)
- либо гипсового камня CaSO 2H₂0
- либо гидросульфокарбоксиликата кальция $CaSiO_2 \cdot CaCO_3 \cdot CaSO_4$ $15H_20$ (таусманита) образуется при низких положительных температурах

вызывает значительные напряжения

разрушение структуры бетона

КОРРОЗИЯ ТРЕТЬЕГО ВИДА (СУЛЬФАТНАЯ КОРРОЗИЯ)

Сульфатная коррозия бетона возникает под действием воды, содержащей сульфат кальция, магния, натрия и др.:

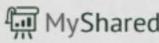
$$3CaO \cdot Al_2O_3 \cdot 6H_2O + 3CaSO_4 + (25...26)H_2O \rightarrow$$

 $\rightarrow 3CaO \cdot Al_2O_3 \cdot 3CaSO_4 \cdot (31...32)H_2O$
 эттрингит





Рис. 3. Кристаллы эттрингита в порах бетона



Признаки коррозии:

Івида: белый налет на бетонных конструкциях

<mark>II вида:</mark> появление трещин

III вида: увеличение объема ЖБ элементов, п

появление трещин



Классификация процессов коррозии бетона и железобетона

Природа определяющего	Вид коррозии (по В.М. Москвину)	Коррозионные процессы	Параметры количественной	Факторы, определяющие кинетику коррозионного	
коррозионного процесса		22.02	оценки коррозионного процесса	01000 0000 0000 0000 0000 0000 0000 0000 0000	цесса при свободном омывании
Физико-химические процессы: растворение, кристаллизация	1	Выщелачивание водой, не содер- жащей солей	Количество растворимых компонентов	растворимых компонентов	
, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	1-3	Выщелачивание нейтральными солевыми растворами	цементного камня, вынесенных		
	3	Кристаллизация	Количество внесенных агрессивных компонентов или продуктов их	Скорость капиллярного движения к испаряющей поверхности	Скорость внутренней диффузии
Химическое взаимодействие агрессивной среды с компонентами цементного камня	2 2	Сульфатная коррозия Кислотная коррозия Магнезиальная коррозия	взаимодействия с цементным камнем Количество агрессивного компонента, прореагировавшего с цементным камнем	Объемная скорость фильтрации и процессы уплотнения цементного камня продуктами реакции	Скорость диффузии в слое продуктов реакции
Электролиз цементного камня	12.50 d.	Электрокоррозия	Количество электричества, прошедшего через элемент конструкции	Напряжение и сила тока, электропроводность бетона	
Адсорбция поверхностно- активных веществ		Адсорбция и пони- жение поверх- ностной энерги- ей твердого тела	Понижение прочности цементного камня	Концентрация поверхностно- активных веществ. Напряженное состояние	

Виды разрушения бетонных и железобетонных конструкций Электрохим Физико-Физическая коррозия ическая химическая коррозия коррозия арматуры во Периодиче Воздейств Механич влажной ие пролива ское еские Выщелачивани заморажив масел, внешние среде е извести в ание и смазок, воздейст цементе оттаивани засоленны вия х вод Кристаллизаци я сульфатов, сульфоалюмин Воздействия высоких атов температур Факторы, вызывающие коррозию бетонных и железобетонных конструкций Свойства внешней среды Свойства материалов и конструкций Свойства цемента (минералогический Характер агрессивной среды состав, наличие добавок и др.) Свойства заполнителей Степень агрессивности среды Химическая стойкость поверхностного Постоянство агрессивной среды слоя Форма и расположение конструкций -Совместное ее действие с отрицательной доступность осмотра и температурой ремонтопригодность

Плотность и непроницаемость

Химическая

коррозия -

химические

замещения

Совместное ее лействие с высокой

реакции

Методы борьбы с коррозией бетона



выбор цемента





снижение агрессивности среды













Добавкипластификаторы



Классификация методов борьбы с коррозией бетона



Первичная защита

Химические модификаторы

добавки способны образовывать с гидроксидом кальция малорастворимые соединения



Вторичная защита

- •лакокрасочные покрытия
- •оклеечные
- •облицовочные покрытия
- •пропитку
- •гидрофобизацию
- •биоцидные материалы

 $nCa(OH)_2 + mSiO_2 \cdot kSiO_2 + kH_2O = nCaO \cdot mSiO_2 \cdot (k + n)H_2O$ аморфный кремнезем



Добавки – пластификаторы (супер- и гиперпластификаторы)

Отличие гиперпластификатора от суперпластификатора в том что первый снижает вязкость бетонной смеси при очень малой концентрации в смеси.



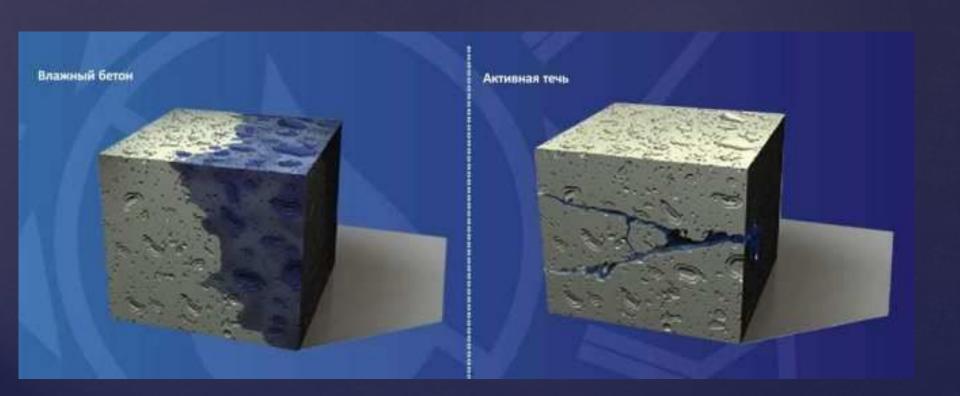


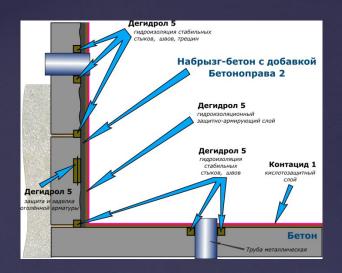
Лигносульфонат нафталина



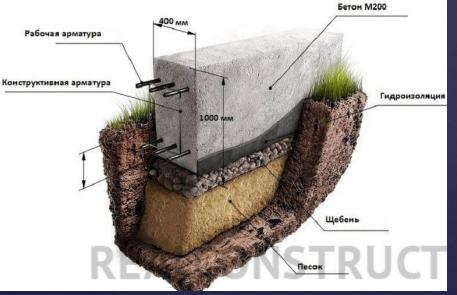
Лигносульфонаты, сульфитно-дрожжевая бражка СДБ, поверхностно-активный щелок.

Введение пластификаторов на основе лигносульфонатов в бетонную смесь резко увеличивает ее подвижность - 16-18 см вместо 10-12 см для смесей такого же состава без добавок.











Общие факторы повышения стойкости бетона для всех видов коррозии:

- повышение плотности бетона

При коррозии І вида

- введением в цемент активной гидравлической добавки (трепела, трасса и др.)
- применением специальных цементов, в частности, пуццолановых; гидроизоляцию поверхности бетона; облицовку или пропитку бетона, и т. Д.
- естественной или искусственной карбонизацией поверхностного слоя бетона;
- гидроизоляцией поверхности бетона
- облицовкой или пропиткой бетона, и т. д.

При коррозии III вида:

- применение портландцементов с ограниченным содержанием C_3A в клинкере, в частности, сульфатостойкого портландцемента, глиноземистого цемента
- введение добавок:
- воздухововлекающих
- пластифицирующих
- повышающих растворимость $Ca(OH)_2$ и $CaSO_4$
- добавок типа CaC1₂,
- кремнийорганических
- введение токодисперсных кременеземистых добавок для связывания $\mathrm{Ca(OH)}_2$











гидрофобиляторы:

Порошки: бентонит, полимерная

эмульсия.

Соли: стеараты и олеаты металлов.

Пластификаторы – смолы.

Активаторы затвердения – хлориды

Аэрозольные тонкие покрытия лаком или краской.
Мастичные покрытия.
Оклеечные пленки.
Полимерная облицовка.
Жидкая пропитка.
Метод гидрофобизации.
Использование биоцидных составов.

ВНТУРЕННЯЯ КОРРОЗИЯ

Механизм коррозии:

• Взаимодействие щелочей цемента с активным кремнеземом, входящим в состав некоторых заполнителей (кремнистые породы: кремнистый известняк, туфовый известняк, халцедоновый сланец, опаловый сланец, реолитовые и андезитовые вулканические породы и др.) типа:

$$2NaOH + SiO_2 + nH_2O = Na_2SiO_3 + nH_2O$$

 $Na_2SiO_3 nH_2O + Ca(OH)_2 + nH_2O = CaO SiO_2 nH_2O + 2NaOH$

увеличение объема



расширение может составить 0,5 мм/м

- Содержание щелочей в цементе может быть: от 0,3 до 1,8 %. Предельное содержание щелочей 0,6 % с учетом количества цемента в бетоне.
- Попадают из сырья и топлива
- Заполнитель считается реакционно опасным при содержании в нем микрокремнезема более 50 мг/л
- Заполнитель размером менее 1 мм рассматривается как не опасный

Привнаки: поверхность бетона вспучивается, шелушится, образуются трещины; на уровне микроструктуры – образование студенистых отложений белого цвета на поверхности заполнителя



ФИЗИЧЕСКАЯ КОРРОЗИЯ

Механизм коррозии:

переход солей, образующих скопления в порах цементного камня в кристаллогидраты с большим количеством кристаллизационной воды



Увеличение объема новообразований



Значительные напряжения в бетоне и разрушение

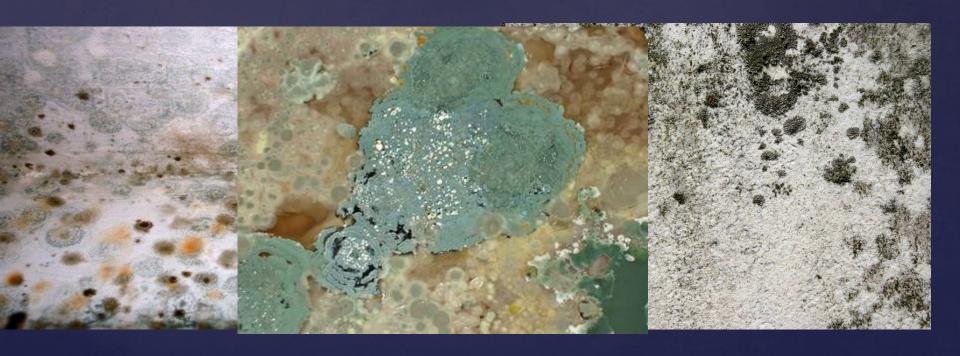
Характеристика некоторых кристаллогидратов

Соль	Кристаллогидрат	Температура перехода, ⁰ С	Увеличение объема, %
NaCl	NaCl·2H ₂ O	0,15	130
Na ₂ SO ₄	NaCl·10H ₂ O	32,3	311
$MgS0_4 \cdot H_2O$	$MgS0_4 \cdot 6H_2O$	73	145
Na_2CO_3	$Na_2CO_3 \cdot 10H_2O$	33	148

БИОЛОГИЧЕСКАЯ КОРРОЗИЯ

Механизмы коррозии:

- Окисление соединений серы бактериями Thiobacillus (при рН=0,5-6 и температуре 10-37 %, повышенной влажности) до серной кислоты, далее процессы по схеме коррозии сначала II вида, затем III вида.
- Окисление аммиака бактериями-нитрификаторами до азотной кислоты, далее процессы по схеме коррозии II вида.



ГЛУБИНА РАЗРУШЕНИЯ БЕТОНА

В зависимости от глубины разрушения бетона при коррозии различают слабо-, средне- и сильноагрессивные среды .

Допустимая глубина разрушения (см) бетона за 50 лет эксплуатации

Степень	Конструкции	
агрессивности воды-	железобетонные	бетонные
среды		
Неагрессивная	1	2
Слабоагрессивная	1-2	2-4
Среднеагрессивная	2-4	4-6
Сильноагрессивная	Более 4	Более 6

ОБЩИЕ ПРИНЦИПЫ ЗАЩИТЫ БЕТОНА ОТ КОРРОЗИИ

основаны на получении плотного бетона с минимальной проницаемостью (по коэффициенту фильтрации) и открытой пористостью (водопоглощение), что регламентировано СНиП 2.03.11

Требования к бетону в условиях воздействия агрессивных сред

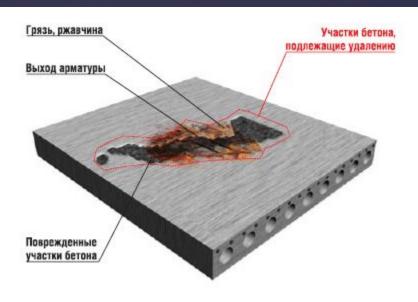
Условное	Показатели проницаемости бетона			
обозначение показателя проницаемост и бетона	Прямые		Косвенные	
	Марка бетона по вонепроница емсоти	Коэф. фильтрации, см/с при равновесной влажности	Водопоглоще ние, % по массе	В/Ц, не менее
Н –нормальной проницаемости	W4	Св. 2· 10 ⁻⁹ до 7·10 ⁻⁹	Св.4,7 до 5,7	0,6
П –пониженной проницаемсоти	W6	Св. 6 ·10 ^{- 10} до 2 ·10 ^{- 9}	Св.4,2 до 4,7	0,55
О –особо низкой проницаемости	W8	Св. 1· 10 ^{- 10} до 6· 10 ^{- 10}	До 4,2	0,45

КОРРОЗИЯ АРМАТУРЫ В БЕТОНЕ

Защитное действие бетона по отношению к арматуре определяется способностью цементного камня пассивировать сталь.

В подавляющем большинстве случаев коррозия металлов происходит по электрохимическому механизму, для осуществления которого необходимы следующие условия:

- 1) наличие разности потенциалов на поверхности металла;
- 2) наличие электролитической связи между участками поверхности металла с различными потенциалами;
- 3) активное состояние поверхности на анодных участках, где осуществляется растворение металла по реакции $nH_20 + Me = -> Me^+nH_2O$ e^-
- 4) наличие достаточного количества деполяризатора, в частности, кислорода, необходимого для ассимиляции на катодных участках поверхности металла избыточных электронов 4e~ + 0₂ +2H₂0 -> 4(OH) Скорость коррозии стали зависит от степени агрессивности воды-среды, которая оценивается:
- по рН
- по содержанию кислорода



Коррозия арматуры



Отсутствие коррозии стали обусловлено ее пассивностью в щелочной среде, т.е. неспособностью к растворению по приведенной выше реакции

Для сохранения пассивности стали в бетоне необходим ее постоянный контакт с поровой жидкостью, щелочность которой должна иметь водородный показатель рН ≥ 11,8. Этому условию отвечают бетоны повышенной плотности на

Этому условию отвечают бетоны повышенной плотности на портландцементе и его разновидностях, в частности: шлакопортландцементе, пуццолановом портландцемента.

pH:

- в процессе схватывания и твердения 13,5...13,8
- в затвердевшем бетоне 12,0...12,5

Обеспечить сохранность арматуры в тяжелых и легких бетонах можно:

- повышением плотности, уменьшением проницаемости бетонов
- повышением защитных свойств бетона путем введения ингибирующих и уплотняющих добавок
- в бетонах с пониженным рН поровой жидкости (цементные или силикатные бетоны автоклавного твердения, бетоны на гипсоцементнопуццолановом вяжущем и др.) обеспечивается посредством нанесения на арматуру специальных покрытий: цементно-битумных, цементно-полистирольных, цементно-латексных.

Если названных мер защиты недостаточно для обеспечения долго вечности железобетонной конструкции, то необходимо применять специальные защитные покрытия по бетону, которые рекомендуются Строительными нормами по защите строительных конструкций от коррозии (СниП 2.03.11-85).