Необходимыми свойствами для обезжелезивания воды обладают керамзитовые загрузки. Размер зерен загрузки составляет 3...8 мм, скорость фильтрации около 13 м/ч. Преимуществом керамзитовой загрузки являются небольшие потери напора в течение фильтроцикла. Регенерацию фильтрующих загрузок из керамзита следует осуществлять обратной промывкой интенсивностью 8...15 м/с м² в течение 8...12 минут. Меньшая величина интенсивности должна приниматься для керамзита с меньшим объемным весом.

ЛИТЕРАТУРА

1. В о в к Н.Е. Оборотное водоснабжение и подготовка хвостов к складированию. — М., 1977. — 150 с. 2. Биологический метод очистки поверхностных вод от нефтяных загрязнений и высокоминерализованных стоков / Проспект ВДНХ СССР. Сев НИИГИМ. — Л., 1979. — 3 с. 3. Руководство по проектированию и расчету флотационных установок для очистки сточных вод. — М., 1978. — 33 с. 4 Устройство для очистки сточных вод. А. с. 835965. СССР. 07.06.81. 5. Технические указания по применению высокопроизводительных фильтров с загрузкой из гранитного щебня для обезжелезивания воды. — Киев, 1976. — 23 с.

УДК 628.356.3

Е.И.ДМУХАЙЛО (БИСИ), В.Г.ОВСЯНИКОВ, канд. техн. наук (БПИ), Н.В.ВАСИН, канд. техн. наук (БИСИ)

МАССОПЕРЕДАЧА КИСЛОРОДА ПРИ ПОВЕРХНОСТНОЙ СТРУЙНОЙ АЭРАЦИИ

В последние годы струйная аэрация для биохимической очистки сточных вод вызывает большой интерес и находит промышленное применение [1, 2].

Наиболее полно изучена массопередача свободнопадающими струями на водосливах и в меньшей степени — свободными напорными струями, истекающими из различного типа насадок, конфузоров, работающих с существенной инверсией струи.

Большинство авторов изучали процесс вовлечения пузырьков, распределение их по размерам, объемный расход газа и возможные механизмы вовлечения в зависимости от различных параметров. Однако по массопередаче кислорода, как конечной цели процесса, имеется мало данных [3].

При струйной аэрации турбулентная струя жидкости проходит через воздух в заполненный жидкостью аэрационный резервуар, вовлекая при этом значительное количество воздуха и образуя водовоздушную смесь с большой площадью раздела фаз.

После выхода из насадка в окружающую среду свободная струя жидкости постепенно расширяется, скорость ее течения возрастает и на поверхности струи наблюдаются волнообразные возмущения.

Одновременно, захватывая с собой часть газа, струя образует газовую полость небольшой глубины, через дно которой входит в жидкость. Вследствие пульсаций волнового пограничного слоя происходит коллапс газовой полости, приводящий к образованию множества мелких первичных пузырьков, движущихся вниз и в стороны.

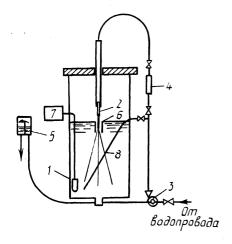


Рис. 1. Экспериментальная установка: $1-\kappa$ колонна с прозрачной стенкой $0.5\times0.5\times1.5$ м 3 ; 2- насадок; 3- насос; 4- ротаметр; 5- подвижный водослив; 6- направляющий насадок; 7- анализатор растворенного кислорода; 8- трубопровод струйного перемешивания

Наличие волн возмущения на поверхности жидкости, зависящих от масштаба установки и структуры газожидкостного потока, приводит к дискретности процесса вовлечения газа за счет изменения свободного для прохода газа сечения, а также его частичного захлопывания в момент прохождения волны. В результате множественной коалесценции первичных пузырьков образуются более крупные вторичные пузырьки, всплывающие к поверхности жидкости.

Таким образом, при струйной аэрации образуются две отличные друг от друга зоны пузырьков, для которых невозможно охарактеризовать распределение во времени и пространстве поверхностей раздела фаз. Поэтому массопередача может быть надежно рассчитана лишь с помощью таких независимых переменных систем, как расходы каждой из фаз, их физические свойства, параметры струй, геометрии струйных аэраторов.

При высоких скоростях истечения струи пузырьки внутри двухфазной области находятся в условиях интенсивной турбулентности, что приводит к полному насыщению жидкости кислородом. Учитывая это и пренебрегая массопередачей через поверхность жидкости в резервуаре, приходим к простому уравнению кислородного баланса

$$\frac{dC}{dt} = \frac{Q(C^* - C_t)}{W} \tag{1}$$

С другой стороны, в соответствии с основным уравнением массопередачи

$$\frac{dC}{dt} = Ka(C^* - C_t).$$
(2)

Приравнивая (1) и (2), имеем

$$KaW = Q$$
.

В критерий массопередачи кислорода при струйной аэрации должен входить расход жидкости. Как показал анализ размерностей, отношение объем-

ного коэффициента массопередачи к расходу жидкости описывается следующим уравнением:

$$\frac{KaW}{Q} = f(Fr, \frac{h}{d}, Re, We, \alpha)$$
.

Так как физические свойства жидкости не изменялись в процессе опытов и угол наклона насадка в пределах $30^{\circ}-90^{\circ}$ не оказывал существенного влияния на массопередачу, критериальное уравнение массопередачи примет вид

$$\frac{KaW}{Q} = C(\frac{V^2}{gd})^{\alpha_1} \left(\frac{h}{d}\right)^{\alpha_2}.$$

Объемный коэффициент массопередачи определялся по методу переменного дефицита кислорода

$$Ka = \frac{2,3[I_g(C^*-C_1) - I_g(C^*-C_2)]K_{\tau}}{\Delta t}.$$

Поскольку в любой аэрационной системе существует градиент концентрации растворенного кислорода, то для повышения точности и воспроизводимости результатов измерений методика была модифицирована применительно к струйной аэрации, при которой имеет место локальный перенос кислорода и высокие скорости насыщения. Этот метод предусматривает измерения с переключением подачи воды от насадка в трубопровод струйного перемешивания, что позволяет получать для любого момента времени среднюю величину концентрации растворенного кислорода.

Используемая в настоящих исследованиях установка показана на рис. 1. С целью стабилизации условий входа струи в жидкость, зависящих от соотношения параметров струи и объема установки, оказывающих влияние на массопередачу, в точке входа струи в жидкость устанавливался короткий направляющий насадок. Растворенный кислород измерялся анализатором АКВА-1.

Расходы воды определялись ротаметром. Применялись латунные насадки с I/d=10, диаметром 5; 6,5; 9,5; 11,5 мм. Скорость истечения составляла 3–10 м/с, высота истечения — 5–15 см.

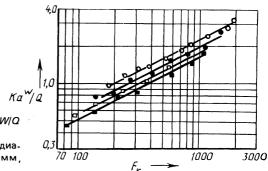
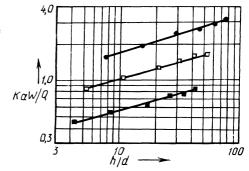


Рис. 2. Зависимость критерия KaW/Q от критерия Фруда Высота истечения струй — 10 см; диаметры насадков: \bigcirc — 5 мм, \blacksquare — 6,5 мм, \square — 9,5 мм, \blacksquare — 11,5 мм

Рис. 3. Зависимость критерия KaW/Q от критерия h/d:

● -d = 6,5 MM, V = 8,15 M/c; \Box -d = 9,5 MM, V = 5,7 M/c; \blacksquare -d = 11,5 MM, V = 3,5 M/c



Результаты измерений представлены на рис. 2 и 3. В окончательном виде уравнение массопередачи имеет вид

$$\frac{KaW}{Q} = 0.027F_r^{0.5} \left(\frac{h}{d} \right)^{0.3}. \tag{3}$$

Экспериментальные значения коэффициентов массопередачи аппроксимируются уравнением (3) с точностью \pm 7 %. Это уравнение может быть использовано для расчета струйных аэраторов с параметрами работы, лежащими в исследованной области.

Эффективность аэрации, как показали проведенные исследования, обратно пропорциональна скорости и достигает высоких значений при малых диаметрах и скоростях истечения струи.

Интересно отметить, что для поверхностных механических аэраторов, вовлекающих воздух струей жидкости, срывающейся с лопасти, эффективность аэрации лежит в пределах 2-3 кг O_2/κ Вт-ч, при оптимальных скоростях вращения 3-5 м/с, что согласуется с полученными данными для струй диаметром 9,5-11,5 мм. В целом при струйной аэрации не существует оптимальной скорости истечения. Скорости истечения будут диктоваться определенными уровнями массопередачи и перемешивания, применяемыми конструкциями струйных аэраторов и реакторов, насосного оборудования.

В результате исследований можно наметить некоторые пути интенсификации процесса массопередачи кислорода при поверхностной струйной аэрации. Массопередачу можно увеличить, используя раздробленную (с нарушенной сплошностью течения) струю, а также применяя многосопловые конструкции струйных аэраторов с малыми диаметрами выходных отверстий.

ЛИТЕРАТУРА

1. Карелин Я.А., Жуков Д.Д., Репин Б.Н. О $_{\text{постка}}$ производственных сточных вод в аэротенках. — М., 1973. — 222 с. 2. Исследование работы аэратора струйного типа / Сальников Б.Ф., Караваев Н.И. // Тр. ин-та / ВОДГЕО. — 1980. — С. 23—25.