Лимитирующими стадиями процесса денитрации являются процессы десорбции паров азотной кислоты и оксидов азота из жидкой в газовую фазу [1,2]. Основное сопротивление массопередаче в этих процессах сосредоточено в жидкой фазе. Интенсификация процесса массопередачи возможна за счет применения вихревых контактных ступеней, позволяющих создать интенсивный вихревой режим взаимодействия газовой и жидкой фаз. Схема вихревой ступени представлена на рис. 1 [3]. Рис. 1 - Вихревая контактная ступень Вихревая ступень состоит из рабочей царги 1, тарелки 2, на которой установлен завихритель газового потока 3 и контактного патрубка 4. Завихритель выполнен с тангенциально расположенными лопатками 5. Между контактным патрубком и рабочей царгой установлена перегородка 6, разделяющая рабочую царгу на нижнюю и верхнюю зоны. Над контактным патрубком установлен тороидальный каплеотбойник 7. Над исследуемой рабочей ступенью расположена брызгоуловительная ступень 8. Подача жидкости на ступень осуществляется через патрубок 9, расположенный в нижней зоне рабочей царги, а выход жидкости со ступени - через патрубок 10 верхней зоны царги. Проведены экспериментальные исследования массоотдачи в жидкой фазе вихревой ступени. Исследование процесса массоотдачи в жидкой фазе производилось методом десорбции кислорода из воды в воздух в широком диапазоне изменения массовых отношений расходов газовой (G) и жидкой (L) фаз: $L/G = 1.5 \div 25$ кг/кг. Исследовалась масштабная модель вихревой ступени в соотношении 1:3 к промышленному образцу. На рис. 2 приведена зависимость объемных коэффициентов массоотдачи в жидкой фазе от скорости газа в щелях завихрителя. Рис. 2 - Зависимость объемных коэффициентов массоотдачи (βж20) от скорости газа в щелях (Wщ) при различных плотностях орошения: (L, м3/м2 ·ч): • - 1,77; × - 3,54; о - 5,31; Δ - 7,08; * - 8,85 С увеличением скорости газа в щелях завихрителя скорость передачи вещества в жидкой фазе повышается незначительно. С увеличением расхода жидкости (рис.3) коэффициенты массоотдачи резко возрастают. Это связано с увеличением времени пребывания жидкости в контактной зоне. Экспериментальные данные по исследованию массоотдачи в жидкой фазе во второй и последующих вихревых контактных ступенях от изменения режимных параметров обобщены уравнением: (1) На рис.4 представлена зависимость эффективности контактной ступени от плотности орошения ступени. Видно, что эффективность массоотдачи в жидкости с увеличением расхода жидкости возрастает. Рис. 3 - Зависимость объемных коэффициентов массоотдачи () от плотности орошения (L) при скорости газа в щелях (Wщ, м/c): • - 8,96; \times - 12,32; о - 15,68; Δ - 19,04; * - 22,4 Рис. 4 - Эффективность массоотдачи в жидкой фазе (η) в зависимости от плотности орошения (L) при скорости газа в щелях (Wщ): • - 8,96; × - 12,32; о -15,68; Δ - 19,04; * -22,4 В результате обработки экспериментальных данных получено уравнение для расчета коэффициентов массоотдачи в жидкой фазе

вихревой контактной ступени: (2) где В выражении для Nuж используются коэффициенты массоотдачи, отнесенные к боковой поверхности контактной обечайки – βF .Перевод объемных коэффициентов массоотдачи $\beta \times 20$ в βF осуществлялся по формуле: где $F \text{ко} = \pi \text{Дко} \cdot \text{H}$ - площадь боковой поверхности контактной обечайки, м2. Определенные трудности при составлении уравнения (2) возникают при выборе характерных линейных размеров I' и I'' для чисел Nuж и Reж. Путем перебора различных вариантов было определено, что наилучшую сходимость экспериментальных и расчетных значений чисел Нуссельта обеспечивает: I' = I'' = S, где S - удерживающая способность единицы боковой поверхности контактной зоны, м. В качестве характерной скорости жидкости VL для числа Reж был выбран расход жидкости, отнесенный к площади сечения пленки жидкости, поднимающейся по внутренней стенке контактной обечайки: где S = q/Fко; q - удерживающая способность вихревой ступени по жидкой фазе, м3; Fко - боковая поверхность контактной обечайки, м2.