

Введение Основным свойством инертных наноразмерных наполнителей является наличие высоких значений удельной площади поверхности, реализация которой в составе композиционных материалов способствует повышению эксплуатационных характеристик изделий. В случае полимерных композиционных материалов наблюдается значительное увеличение доли полимерной матрицы, свойства которой изменяются под воздействием поверхности нанодисперской фазы. Введение наночастиц в состав полимерной матрицы способствует улучшению характеристик материала без ухудшения других показателей, например, включение наноразмерных объектов в состав лаковых покрытий позволяет увеличить их износостойчивость, не изменяя прозрачность и блеск [1-3]. При этом следует отметить, что одним из препятствий на пути создания нанокомпозиционных материалов является повышенная склонность наночастиц к агрегации. Поэтому при синтезе наноразмерных объектов особое внимание следует уделять вопросам их стабилизации, то есть защите от объединения в агрегаты. Известно, что поверхностная модификация, которую традиционно осуществляют путем физической адсорбции или химической обработки, позволяют обеспечить приемлемый уровень стабильности подобных систем [4]. Не маловажным является вопрос компактирования и упаковки наночастиц. В случае введения наноразмерного наполнителя в состав водных полимерных дисперсий наиболее целесообразным для этого представляется использование водного золя наполнителя, однако часто продуктами синтеза наночастиц, в частности плазменного [5], являются наносусpenзии с низким содержанием основного вещества. Очевидно, что содержание дисперской фазы во многом определяет возможность, области использования и потребительскую стоимость наносусpenзий. В связи с этим возникает необходимость проведения процесса концентрирования для получения наносусpenзий с более высоким содержанием дисперской фазы. Экспериментальная часть В данной работе исследован и оптимизирован процесс вакумного выпаривания водных наносусpenзий диоксида кремния с целью повышения доли основного вещества.

Предварительные исследования показали, что при выпаривании наносусpenзий наблюдается рост размеров частиц за счет их агрегации, при этом существуют области оптимальных параметров процесса, позволяющих обеспечить высокую скорость удаления воды при неизменности дисперсного состава.

Низконконцентрированные наносусpenзии диоксида кремния ( $CSiO_2=0,2\% \text{ масс.}$ ) получали в установке высокочастотной индукционной плазмы при атмосферном давлении, в схеме которой имеется барботер, где происходило улавливание наночастиц путем смачивания их поверхности водным раствором стабилизирующей добавки. Концентрирование проводили в ротационном вакуумном испарителе IKA RV 10 basic, задавая скорость вращения колбы и температуру  $T$ , вакуум поддерживался постоянным для всех режимов (5 мм

рт.ст.). Планирование эксперимента и статистическую обработку данных осуществляли при помощи программного пакета Statistica. Режимы выпаривания наносусpenзий, определенные при планировании эксперимента, представлены в таблице 1. Таблица 1 - Режимы выпаривания № п/п  $\upsilon$ , об/мин  $T$ ,  $^{\circ}\text{C}$  1 20 40 2 20 80 3 60 50 4 150 60 5 220 70 6 280 40 7 280 80 Результаты и их обсуждение В ходе выпаривания, каждые 10 минут определялось количество оставшейся суспензии, измерялась её оптическая плотность, а также текущее содержание дисперсной фазы. На рисунке 1 представлена зависимость изменения объема исходной наносусpenзии от длительности процесса выпаривания для каждого из режимов. По тангенсу угла наклона полученных кривых найдены значения скорости выпаривания для каждого испытания (табл.2). Рис. 1 - Изменение объема исследуемых наносусpenзий в зависимости от режима выпаривания На рисунке 2 показано изменение содержания дисперсной фазы в зависимости от выбранного режима. Процесс выпаривания осуществляли в течение одного часа или до момента, при котором дальнейшее концентрирование могло привести к полному удалению дисперсионной среды. Для оценки скорости выпаривания приведены данные оптической плотности и концентрации золя после 20 минут. Рис. 2 - Изменение концентрации исследуемых суспензий в зависимости от режима выпаривания По тангенсу угла наклона кривой, описывающей градиент оптической плотности, был определен средний размер частиц дисперсной фазы в исследуемой суспензии и его изменение в процессе выпаривания (табл.2) [6]. Таблица 2 - Результаты эксперимента № п/п  $\upsilon$ , мл/мин  $D(20)$  tg  $D$  d, нм  $C(20)$ , % 1 2,41 0,07 3,03 116 0,22 2 9,24 0,11 3,15 107 0,37 3 4,6 0,07 3,39 92 0,26 4 11,42 0,14 3,15 107 0,5 5 7,85 0,12 2,63 144 0,34 6 3,77 0,08 3,02 116 0,24 7 16,25 0,33 2,95 122 1,04 По значениям из таблицы исходных данных (табл.1) и таблицы результатов (табл.2), с использованием программного пакета Statistica, были построены контурные диаграммы (рис.3 и 4), позволяющие определить оптимальные параметры выпаривания. Рис. 3 - Контурная диаграмма размера частиц (нм) от параметров выпаривания Рис. 4 - Контурная диаграмма содержания дисперсной фазы (%) от параметров выпаривания Из полученных данных следует, что концентрирование золя диоксида кремния, при котором достигается максимальная скорость выпаривания и сохраняется высокая агрегативная устойчивость золя, следует проводить в интервале температур 55-65  $^{\circ}\text{C}$  и скоростей вращения колбы 140-180 об/мин.