

**ВЛИЯНИЕ ХАРАКТЕРА И РЕЖИМА ДВИЖЕНИЯ
ВЗВЕШИВАЮЩЕЙ СРЕДЫ НА ЗАКОНОМЕРНОСТИ УНОСА
ФАРМПРЕПАРАТОВ ИЗ КИПЯЩЕГО СЛОЯ**

А. Д. АЛЕКСЕЕВ, Ю. А. ЯНОВИЧ

(Представлена научной итоговой конференцией химико-технологического факультета)

Необходимость выяснения закономерностей уноса возникла в связи с разработкой проекта установки для сушки препаратов, выпускаемых Томским химико-фармацевтическим заводом. Исследования проводились в коническом-цилиндрическом аппарате периодического действия с диаметром цилиндрической части 60 и высотой 420 мм. Отношение площадей верхнего и нижнего оснований конуса равнялось двум и соответствовало их отношению в спроектированной сушилке. В качестве материалов использовались гранулированные воздушносухие препараты. Предварительно были выяснены особенности псевдоожижения препаратов при воздействии на материалы стационарным и синусоидально-пульсирующим потоками воздуха. По результатам опытов строились кривые псевдоожижения и выбирались условия для исследования уноса.

Целью исследований являлось:

- а) выяснение общей картины, связанной с уносом фармпрепаратов из кипящего слоя при различных условиях проведения процесса;
- б) выяснение возможности распространения имеющихся расчетных методик для количественной оценки уноса;
- в) получение данных, необходимых для расчета системы пылеулавливания импульсной сушилки кипящего слоя.

Основные сведения об условиях проведения опытов, а также полученные результаты приведены в табл. 1.

Максимальные расчетные значения диаметров вынесенных частиц определялись по формулам (1) без учета их формы, а также характера движения взвешивающей среды.

Микроскопический анализ состава уноса проводился по результатам одного опыта для каждого материала.

Из приведенных данных видно, что опытные значения размеров унесенных частиц оказались на 20—30% больше расчетных и относительная разница практически не зависела от характера движения среды. Начальный вес материала во всех опытах принимался равным 75 г. Продолжительность одного опыта составляла 60 минут и принималась со значительным запасом по отношению возможной продолжительности сушки в аппарате кипящего слоя. Изменение веса слоя в результате уноса определялось путем взвешивания уловленного продукта. Продолжительность периода между двумя взвешиваниями составляла 3 минуты.

На рис. 1 приведены кривые уноса викалина, полученные при различных условиях проведения процесса. Для других материалов законо-

Таблица 1

Исходные данные и результаты экспериментального исследования уноса фармпрепаратов

№ опыта	Материал	Характер движения среды, ω	Скорость в свободном сечении, m/sec	Степень расширения слоя	Диаметр унесенных частиц $\times 10^{-6} m$	Запыленность потока $x \cdot 10^{-4} kg/kg$					
						расчетный	Потенциал опыты	расчетная по методике			
								[2]	[3]	[4]	
1			1,28	1,2	315	—	0,057	2,31	1,145	472	5140
2	пирокфен	$f = 0$ $f = 3,35$ $f = 10$	1,0 1,166	1,2 1,2	225 287	290 —	0,06 0,048	4,44 1,96	2,45 1,51	397 333	665 0,46
3											
4		$f = 0$ $f = 3,35$ $f = 10$	0,43 0,34 0,51	1,61 1,59 1,68	87,5 78,6 96,5	124 — —	0,094 0,055 0,03	9,68 8,63 17,2	19,0 27,5 12,0	164,5 48,6 47,2	922 87 71
5	ПАСК	$f = 3,35$ $f = 10$	0,24 0,25	1,5 1,56	66 67,5	— —	0,032 0,082	5,86 8,35	40,2 37,9	11,25 1,915	26 14,5
6											
7		$f = 3,35$ $f = 10$									
8											
9		$f = 0$ $f = 3,35$ $f = 10$	0,152 0,02 0,032	1,13 1,13 1,13	44 15,5 19,6	— — —	0,18 0,045 0,085	51,0 118,6 103,4	18,6 4,4 3,75	34,2 0,0847 0,516	0,543 0,0246 0,0106
10											
11	викалин	$f = 3,35$ $f = 10$	0,152 0,152	1,4 1,38	44 44	62 —	0,2125 0,2075	73,0 62,8	18,6 18,6	43,2 41,7	0,574 0,566
12											
13		$f = 10$									

мерности уноса носят качественно сходный характер. Проведенными исследованиями установлено, что унос мелких и легких компонентов имеет место при всех скоростях и на всех режимах движения взвешивающей среды, вызывающих переход материала в псевдоожженное состояние. Унос продолжается на протяжении всего периода продувки слоя,

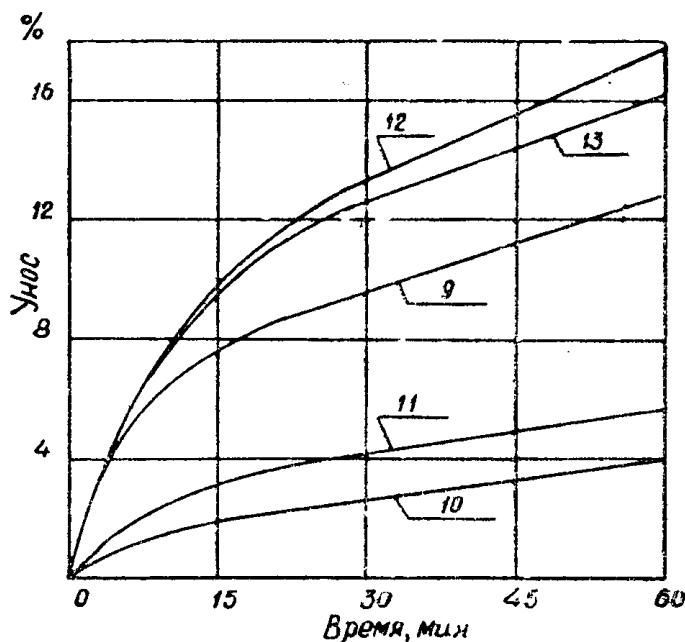


Рис. 1. Зависимость уноса викалина от продолжительности продувки и условий проведения процесса. Цифрами обозначены номера опытов в соответствии с табл. 1

но его интенсивность меняется во времени. Унос имеет стабильный характер в начальный и заключительный периоды продувки. Абсолютная величина уноса зависит от многих факторов, к числу которых относятся:

- а) начальный гранулометрический состав слоя и концентрация в нем частиц, которые могут быть вынесены при данной скорости;
- б) прочность компонентов слоя, так как от этого зависит интенсивность их разрушения, и быстрота восполнения убыли;
- в) характер и скоростной режим движения взвешивающей среды, так как они определяют интенсивность динамических воздействий на слой.

При одинаковых осредненных значениях скоростей воздуха и разном характере его движения нестационарность потока приводит к увеличению уноса на 13—50%. Одной из причин возрастания уноса может являться более интенсивный процесс разрушения гранул, что связано с особенностями псевдоожжения нестационарными потоками. При продувке синусоидально-пульсирующим потоком одинаково расширенных слоев унос материала оказывается намного меньше, чем при воздействиях невозмущенным потоком. Так, для викалина применение нестационарных воздействий приводит к сокращению уноса в 3,3—4 раза. Снижение уноса становится возможным, благодаря общему уменьшению скоростей движения взвешивающей среды, обеспечивающих одинаковый со стационарным режимом кипения слоя.

Анализ кривых позволяет предположить следующий механизм уноса из слоя гранулированных материалов. В начальный период псевдоожжения происходит интенсивная сепарация частиц по размерам и плот-

ности, в результате которой мелкие и легкие компоненты слоя собираются вблизи свободной поверхности, где захватываются восходящим потоком и выносятся из аппарата. Одновременно с этим происходит окатывание гранул и их разрушение. В первый период процесс разрушения гранул происходит медленно, так как ему препятствует наличие мелочи, затрудняющей непосредственный контакт гранул друг с другом и со стенками аппарата. Интенсивность уноса в этот период наивысшая и из слоя выносится мелких компонентов больше, чем образуется в результате разрушения. Унос при этом увеличивается во времени по закону, близкому к линейному.

Во второй период продолжается вынос мелочи и одновременно более полное восполнение потерь за счет разрушения. Интенсивность уноса несколько замедляется, а линейный характер зависимости нарушается.

К началу третьего периода унос мелочи, внесенной в аппарат с материалом, полностью заканчивается. Этот период характеризуется снижением интенсивности уноса, а убыль материала полностью восполняется за счет разрушения. Кривая уноса практически переходит в прямую.

Продолжительность каждого периода зависит от характеристик материала, состава слоя, скоростного режима, характера движения взвешивающей среды и др.

Проводились расчеты запыленности потока по методикам (2, 3, 4). Результаты приведены в табл. 1.

Из сопоставления опытных и расчетных данных следует, что ни один из широкораспространенных методов количественной оценки уноса не соответствует опытным данным и не может быть рекомендован для этих материалов. Необходимо иметь в виду, что ни одна из примененных формул не учитывает времени пребывания материала в камере, что может служить одной из причин значительных расхождений в результатах. Второй причиной может явиться непрекращающийся процесс разрушения гранул, интенсивность которого существенно меняется во времени, что также не учитывается расчетными формулами.

Изменение гранулометрического состава

При хаотическом движении частиц неизбежно их соударение друг с другом и с внутренними поверхностями аппарата. В результате этого часть гранул всех размеров разрушается. Параллельно с процессом разрушения наблюдается унос тех частиц, скорость витания которых меньше скорости движения взвешивающей среды. Более крупные частицы материала приобретают меньшие размеры, становясь на место мелких, в то время как самые мелкие выносятся из аппарата.

Установлено, что характер движения взвешивающей среды оказывает существенное влияние на изменение гранулометрического состава слоя, но оно носит настолько сложный характер, что не представилось возможным установить какие бы то ни было закономерности.

ЛИТЕРАТУРА

1. И. М. Разумов, Л. И. Ларионова. К расчету количества мелкозернистого материала, уносимого газовым потоком из псевдоожженного слоя. Химическое машиностроение, № 1, 14, 1961.
2. Е. В. Донат. Исследование процесса уноса пылевидного и мелкозернистого материала из аппаратов с псевдоожженным слоем. Химическая промышленность, № 2, 134, 1962.
3. И. М. Разумов. Псевдоожжение и пневматический транспорт сыпучих материалов. Москва, Химия, 52, 1964.
4. М. И. Фридланд, А. И. Скобло. Моделирование процесса выноса частиц из кипящего слоя. Химическое машиностроение, № 5, 19, 1960.