УДК 66.047.57

ИССЛЕДОВАНИЕ ВЛИЯНИЯ УГЛА НАКЛОНА БАРАБАНА НА РАСПРЕДЕЛЕНИЕ СКОРОСТЕЙ СУШИЛЬНОГО АГЕНТА В ЗОНЕ ПАДЕНИЯ И В ЗОНЕ ОТЛЕЖКИ ХЛОПКА-СЫРЦА

RESEARCH OF THE INFLUENCE OF THE DRUM ANGLE OF SLOPE ON SPEED DISTRIBUTION OF A DRYING UNIT IN A DROP ZONE AND IN A BINNING ZONE OF RAW COTTON

Ж.У. МЫРХАЛЫКОВ, А.М. БАЙТУРЕЕВ, С.Б. БАЙЖАНОВА ZH. U. MYRHALYKOV, A.M. BAYTUREEV, S.B. BAYZHANOVA

(Южно-Казахстанский государственный университет им. М. Ауэзова, Казахстан, Таразский государственный университет им. М.Х. Дулати)
(South-Kazakhstan State University named after M. Auezov, Kazakhstan;
Taraz State University named after M.H. Dulati)
E-mail: serik84@mail.ru

Проведенные промышленные испытания сушильного барабана со смешанным режимом термообработки типа 3,2СБ-СРТ-10 показали, что сосредоточение сушильного агента происходит в зоне падения хлопка-сырца и способствует эффективному использованию теплоносителя.

Industrial tests of the barrel type dryer with combined regime of heat treatment of 3,2SB-SRT-10 type have shown that concentration of a drying agent occurs in a drop-zone of raw cotton and promotes efficient usage a heat-transfer.

Ключевые слова: сушильный барабан, угол наклона, термообработка, смешанный режим.

Keywords: a barrel type dryer, angle of a slope, heat treatment, a combined regime.

В барабанных сушилках качество сушки хлопка-сырца зависит от распределения полей скоростей сушильного агента по сечению барабана. В течение одного оборота барабана хлопок-сырец находится во взвешенном состоянии в зоне падения и в зоне отлежки [1]. Зона падения в барабанных сушилках располагается выше оси барабана, а зона отлежки — ниже оси. Следовательно, для эффективного использования потока сушильного агента его необходимо направить выше оси барабана, то есть сосредоточить в зоне падения.

С целью исследования распределения полей скоростей сушильного агента в барабане барабан и устанавливали с определенным углом наклона. Точки измерения скоростей находятся на пересечении вертикальных и горизонтальных осей. Вертикальные оси по длине сушилки условно делят барабан на 10 частей, что соответствует расстоянию между поперечными кольцами, равному 1 м. Горизонтальные оси зоны падения проходят выше оси барабана, а горизонтальная ось зоны отлежки проходит ниже оси барабана.

Экспериментальные исследования проводились следующим образом. Шиберная заслонка нагнетающего вентилятора (дымососа) фиксировалась в одном из положений I, II, и при этих положениях скорость сушильного агента на входе в барабан соответственно составила:

1) $\theta_{\text{вх}} = 7...8 \text{ м/c} (V=20000...22000 \text{ м}^3/\text{ч})$ – для базовой сушилки типа 2CБ-10, установленной горизонтально $\alpha = 0^{\circ}$ [1];

2)
$$\vartheta_{\text{bx}} = 10...11 \text{ m/c} (V=28000...30000 \text{ m}^3/\text{y})$$

— для сушильного барабана со смешанным режимом термообработки типа 3,2СБ-СРТ-10, установленного с углом наклона в сторону загрузки α =-1,5 $^{\circ}$ [1].

После пуска барабанного сушильного агрегата и при непрерывной подаче хлопкасырца в течение 15...20 мин устанавливается стационарный режим работы сушилки. При установившемся режиме работы сушильного агрегата останавливался барабан, прекращалась подача хлопка-сырца и сушильного агента.

По результатам экспериментальных исследований строим графики распределения скоростей сушильного агента в зоне падения и в зоне отлежки хлопка-сырца базовой сушилки типа 2СБ-10 (α =0) и сушильного барабана со смешанным режимом термообработки типа 3,2СБ-СРТ-10 (α = -1,5°) (рис. 1 и рис. 2).

На рис. 1 представлено распределение хлопка-сырца и сушильного агента по длине барабана базовой сушилки типа 2СБ-10 при $\theta_{\rm BX}$ =7...8 м/с; H, h – высота падения хлопкасырца; D – диаметр барабана. На участке длины барабана ℓ = 3...9 м имеется тормозная решетка.

На рис. 2 показано распределение хлопка-сырца и сушильного агента по длине сушильного барабана со смешанным режимом термообработки типа 3,2СБ-СРТ- $10 (\alpha=-1,5^{\circ})$ при $\theta_{\rm BX}=10...11$ м/с.

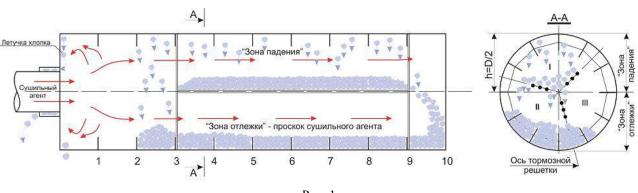


Рис. 1

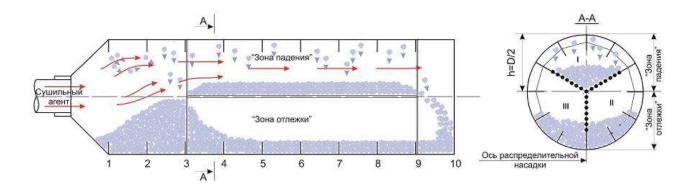


Рис. 2

Из анализа графиков на рис. 3 (распределение скоростей сушильного агента в базовом сушильном барабане типа 2СБ-10 (α =0) 1, 2 — скорость сушильного агента в зоне падения; 3 — то же при (ℓ =1...3 м); 4 — скорость сушильного агента в зоне отлежки (ℓ =3...10 м)) и рис. 1 (распределе-

ние хлопка-сырца по длине и сечению барабана сушилки типа 2СБ-10) видно, что происходит "проскок" сушильного агента в зоне отлежки (ниже оси барабана), что ведет к не эффективному использованию теплоносителя.

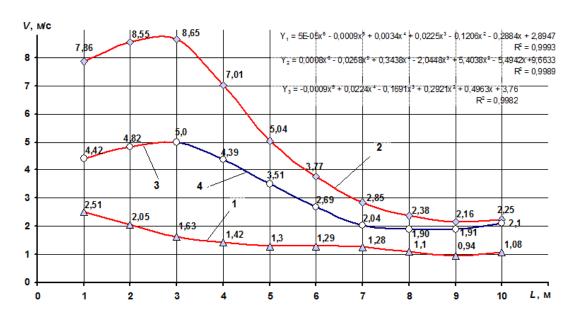


Рис. 3

Из анализа графиков на рис. 4 (распределение скоростей сушильного агента в зоне падения и в зоне отлежки хлопкасырца сушильного барабана со смешанным режимом термообработки типа 3,2СБ-СРТ-10, α = -1,5°; 1, 2 — скорость сушильного агента в зоне падения; 3 — то же при (ℓ =1...3 м); 4 — скорость сушильного агента в зоне отлежки (ℓ =3...10 м) и рис. 2

(распределение хлопка-сырца по длине и сечению барабана сушильного барабана со смешанным режимом термообработки типа 3,2СБ-СРТ-10) видно, что поля высоких скоростей сушильного агента наблюдаются на начальном участке и выше оси барабана (в зоне падения), тогда как скорости сушильного агента ниже оси (в зоне отлежки) идут на убыль и на расстоянии 4 м от узла загрузки барабана падают до нуля.

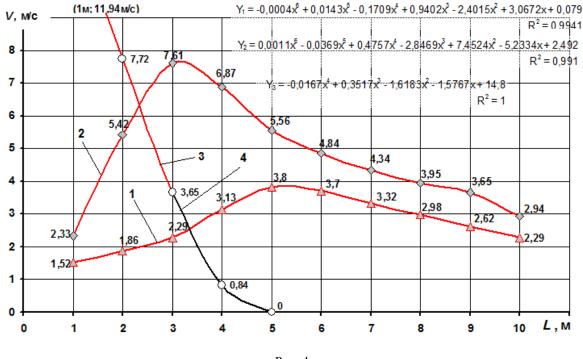


Рис. 4

Такое распределение скоростей сушильного агента в барабанных сушилках со смешанным режимом термообработки ведет к эффективному использованию теплоносителя. Это подтверждается тем, что нагрев хлопка-сырца и величина влагоотбора в сушильном барабане со смешанным режимом термообработки выше на 20...25%, чем в сушилках с горизонтальным расположением барабана [2]. В результате математической обработки экспериментальных данных получены полиномиальные уравнения (1)...(3) зависимости скорости сушильного агента в зоне падения и зоне отлежки (Y_i) по длине и сечению барабана (x) в зависимости от угла наклона барабана (α) (рис. 3), величина достоверности аппроксимации R^2 для сушильного барабана типа 2CE-10 $(\alpha=0)$.

$$\begin{split} Y_1 &= 5 \text{E} - 05 \text{X}^6 - 0,0009 \text{X}^5 + 0,0034 \text{X}^4 + 0,0225 \text{X}^3 - 0,1206 \text{X}^2 - 0,2884 \text{X} + 2,8947; \text{R}^2 = 0,9993; \ (1) \\ Y_2 &= 0,0008 \text{x}^6 - 0,0268 \text{x}^5 + 0,3438 \text{x}^4 - 2,0448 \text{x}^3 + 5,4038 \text{x}^2 - 5,4942 \text{x} + 9,6633; \text{R}^2 = 0,9989; \ Y_3 &= -0,0009 \text{x}^5 + 0,0224 \text{x}^4 - 0,1691 \text{x}^3 + 0,2921 \text{x}^2 + 0,4963 \text{x} + 3,76; \text{R}^2 = 0,9982. \end{split}$$

Получены также полиномиальные уравнения (4)...(6) зависимости скорости сушильного агента в зоне падения и зоне отлежки (Y_i) по длине и сечению барабана (x) в зависимости от угла наклона барабана

(α) (рис. 4), величина достоверности аппроксимации R^2 для сушильного барабана со смешанным режимом термообработки типа 3,2CБ-CPT-10 (α = -1,5°).

$$Y_1 = -0.0004X^6 + 0.0143X^5 - 0.1709X^4 + 0.9402X^3 - 2.4015X^2 + 3.0672X + 0.079; R^2 = 0.9941; (4) \\ Y_2 = 0.0011x^6 - 0.0369x^5 + 0.4757x^4 - 2.8469x^3 + 7.4524x^2 - 5.2334x + 2.492; R^2 = 0.9910; (5) \\ Y_3 = -0.0167x^4 + 0.3517x^3 - 1.6183x^2 - 1.5767x + 14.8; R^2 = 1. (6)$$

ВЫВОДЫ

Интенсификация процесса сушки, повышение производительности барабанной сушилки по сухому продукту и снижение энергозатрат на 20...25% обеспечивается за счет установки барабана с углом наклона в сторону загрузки (α =1,5...2°) и сосредоточения сушильного агента в зоне падения высушиваемого материала.

ЛИТЕРАТУРА

- 1. *Куатбеков М.К., Байтуреев А.М.* Методическое руководство по модернизации барабанных агрегатов для сушки хлопка-сырца. Алматы: НПО Казлегпром, 1989.
- 2. Заключение о выдаче инновационного патента на изобретение. Способ сушки сыпучих и зернистых материалов /Байтуреев А.М., Турдалиев Т.Т., Байтуреев С.А., Турдалиев Б.Т. . "Нац. институт интеллектуальной собственности" (НИИС). Заявка № 2012/1329.1. Дата подачи 14.12.2012.

Рекомендована кафедрой стандартизации, ресторанного дела и гостиничного бизнеса. Поступила 28.11.13.