# ТЕОРЕТИЧЕСКОЕ ОБОСНОВАНИЕ СКОРОСТИ И ПРОДОЛЖИТЕЛЬНОСТИ СУШКИ ПЛОДОВ ШИПОВНИКА В ВИБРОКИПЯЩЕМ СЛОЕ

Андрей Игорьевич Иосифов

аспирант

Сергей Юрьевич Щербаков

кандидат технических наук, доцент

Scherbakov78@yandex.ru

Иван Павлович Криволапов

кандидат технических наук, доцент

ivan0068@bk.ru

Мичуринский государственный аграрный университет

Мичуринск, Россия

**Аннотация.** В статье приводятся методика теоретического обоснования процесса сушки плодов в виброкипящем слое. Установлены теоретические зависимости по определению общей продолжительности и скорости сушки.

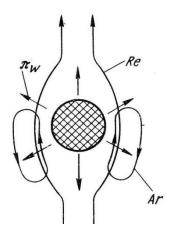
Ключевые слова: виброкипящий слой, сушка.

Сложность механизма внешнего тепло- и массопереноса в процессе сушки в виброкипящем слое заключается в том, что он протекает в условиях одновременного существования трех форм течения среды: вынужденного, диффузионного и свободно конвективного.

На рисунке 1 и изображена модель, объясняющая движение плода в виброкипящем слое с подачей потока газообразного сушильного агента с снизу в верх. Имеет место общемассовое вынужденное обтекание продукта, а также обеспечивается условие витания с помощью вибрации.

Для определения продолжительности процесса сушки формула (1) необходимо предварительно найти значение скорости сушки в первом периоде [1, 2, 3].

Скорость сушки в кипящем слое обусловлена рядом факторов, из которых основными являются интенсивность внешнего теплообмена и влагопроводность материалов, определяющая скорость переноса влаги к поверхности высушиваемых частиц [4, 5, 6].



 $Pucyнok\ 1$  - Форма движения плода при сушке в виброкипящем слое с наличием воздушного потока: Ar – интенсивность теплообмена для предельных условий естественной конвекции (критерий Архимеда), Re – интенсивность теплообмена для предельных условий вынужденной конвекции (критерий Рейнольдса),  $\pi_W$  – критерий поперечного потока вещества (диффузионное течение).

Общая продолжительность сушки:

$$\eta = \frac{1}{U} \left[ W_1 - W_{\kappa p} + 2.3(W_{\kappa p} - W_p) \lg \frac{W_{\kappa p} - W_p}{W_2 - W_p} \right]$$
 (1)

где,  $W_I$ ,  $W_2$ ,  $W_p$  - начальная, конечная и равновесная влажность материала;  $W_{\kappa p}$  - первая критическая влажность материала (в конце первого периода сушки);

Для определения скорости сушки U, необходимо определить коэффициент массоотдачи в газовой фазе  $\beta_m$ , для этого предлагается ниже следующая методика.

1. Определение параметров сушильного агента (воздушно-паровой смеси).

Объемная концентрация пара:

$$\varepsilon_{l\infty} = p_{l\infty} / p_{cM} \tag{2}$$

где,  $p_{\scriptscriptstyle 1\infty}$ - плотность водяного пара, кг/м $^3$ ,  $p_{\scriptscriptstyle c\scriptscriptstyle M}$ - давление смеси или давление в сушильной камере, кПа.

Объемная концентрация воздуха:

$$\varepsilon_{2\infty} = 1 - \varepsilon_{1\infty} \tag{3}$$

Массовая концентрация воздуха:

$$m_{2\infty} = \frac{1}{1 + \frac{R_2}{R_1} (\frac{1}{\varepsilon_{2\infty}} - 1)} \tag{4}$$

где, универсальные газовые постоянные для водяного пара  $R_1$  =461,5 Дж/(кг\*К), воздуха  $R_2$  =287 Дж/(кг\*К).

Плотность воздушно-паровой смеси:

$$\rho_{\infty} = \rho_{1\infty} - \rho_{2\infty} \frac{p}{p_{\pi}} \varepsilon_{2\infty}, \tag{5}$$

где, p — давление среды в камере, кПа.  $\rho_{\text{\tiny 1}\infty}$ - плотность водяного пара, кг/м³;  $\rho_{\text{\tiny 2}\infty}$ - плотность сухого воздуха, кг/м³;

Динамическая вязкость воздушно-паровой смеси:

$$\mu_{\infty} = \frac{\mu_{1\infty}(1 - \varepsilon_{2\infty}) + \mu_{2\infty}\varepsilon_{2\infty}\frac{R_1}{R_2}}{1 + (\frac{R_1}{R_2} - 1)\varepsilon_{2\infty}}$$

$$(6)$$

где  $\mu_{\infty}$ - динамическая вязкость воздушно-паровой смеси,  $\Pi a^*c$ .

Теплоемкость воздушно-паровой смеси:

$$c_{\infty} = c_{1\infty} + (c_{2\infty} - c_{1\infty}) m_{2\infty} \tag{7}$$

где,  $c_{\scriptscriptstyle \infty}$  - теплоемкость воздушно-паровой смеси (Дж/(кг \*K)).

Кинематическая вязкость:

$$v_{\infty} = \mu_{\infty} / \rho_{\infty} \tag{8}$$

где,  $v_{\infty}$  - кинематическая вязкость (м<sup>2</sup>/c).

Теплопроводность:

$$\lambda_{\infty} = \left[\lambda_{2\infty} \varepsilon_{2\infty} + \lambda_{1\infty} (1 - \varepsilon_{2\infty})\right] \cdot \left[1 + \frac{\varepsilon_{2\infty} (1 - \varepsilon_{2\infty})}{3.5}\right]$$
(9)

где,  $\lambda_{\infty}$  - тепловодность воздушно-паровой смеси (Bт/(м\*K)).

Критерий Прандтля:

$$Pr_{\infty} = \mu_{\infty} c_{\infty} / \lambda_{\infty}. \tag{10}$$

Коэффициент взаимной диффузии:

$$D = 0.216 \left(\frac{T_{\infty}}{T_0}\right)^{1.8} 10^{-4} \tag{11}$$

где,  $\left(\frac{T_{\infty}}{T_{0}}\right)$ - температурный параметр, для различных материалов рекомендуют принимать 1,1-2,8 [7].

Критерий Шмидта:

$$Sc = v_{\infty} / D. \tag{12}$$

2. Расчет интенсивности теплообмена для предельных условий вынужденной конвекции (критерий Рейнольдса и предельное значение критерия Нуссельта).

Критерий Рейнольдса:

$$Re = \nu d_{n\pi} / \nu_{\infty} \tag{13}$$

где, v- средняя скорость колебаний продукта (м/с);  $d_{nn}$ - диаметр плода.

Предельное значение критерия Нуссельта для формы продукта в виде шара, согласно рекомендациям [7]:

$$Nu_{0Re} = 2 + 0.03 \,\text{Re}^{0.54} \,\text{Pr}^{0.33} + 0.35 \,\text{Re}^{0.58} \,\text{Pr}^{0.36}$$
. (14)

3. Определяем интенсивность теплообмена для предельных условий естественной конвекции (критерий Архимеда и предельное значение критерия Нуссельта).

Критерий Архимеда:

$$Ar = \frac{gd_{nn}^{3}\rho_{\infty}^{2}}{\mu_{\infty}^{2}} \frac{t_{\infty} - t_{nac}}{273 + t_{\infty}}.$$
 (15)

где,  $t_{\infty}$  - температура воздуха в камере.

Предельное значение критерия Нуссельта, согласно рекомендациям [7]:

$$Nu_{0Ar} = 2 + 0.564 \sqrt{Ar \Pr(\frac{Pr}{0.846 + Pr})}$$
 (16)

4. Интенсивность реального совместно протекающего процесса, согласно рекомендациям [7]:

$$Nu = \sqrt{Nu_{0Re}^2 + Nu_{0Ar}^2} \ . \tag{17}$$

5. Определяем коэффициент теплообмена:

$$\alpha = Nu\lambda_{\infty} / d_{n\pi} \tag{18}$$

где,  $\alpha$ - коэффициент теплообмена (Вт/(м² К));  $d_{nn}$  – диаметр плода или ягоды (м).

6. Определяем массоперенос при сушке критерий поперечного потока вещества:

$$\pi_{w} = \frac{d_{nn}\alpha(t_{\infty} - t_{\text{Hac}})}{r\mu_{\infty}},\tag{19}$$

Предельное значение массообменного критерия Нуссельта при вынужденном движении, согласно рекомендациям [7]:

$$Nu_{0\text{Re}} = 2 + 0.03 \,\text{Re}^{0.54} \,Sc^{0.33} + 0.35 \,\text{Re}^{0.58} \,Sc^{0.36}$$
. (20)

Предельное значение массообменного критерия Нуссельта при свободном движении, согласно рекомендациям [7]:

$$Nu_{0Ar} = 2 + 0.564 \sqrt{ArSc(\frac{Sc}{0.846 + Sc})} \ . \tag{21}$$

Массообменный критерий Нуссельта реального совместно протекающего

процесса, согласно рекомендациям [7]:

$$Nu_{m}m_{2nos} = \sqrt{Nu_{m0Re}^{2} + Nu_{m0Ar}^{2} + (\frac{1}{2}\pi_{w}Sc)^{2}} - \frac{1}{2}\pi_{w}Sc.$$
 (22)

7. Коэффициент массоотдачи  $\beta_m$  (м/с):

$$\beta_m = \frac{DNu_m m_{2\hat{n}\hat{a}}}{d_{\hat{v}\hat{e}} m_{2\hat{n}\hat{a}}}.$$
 (23)

8. Зная, значение коэффициента массоотдачи, находим скорость сушки по уравнению (кг/с):

$$U = S_{nn} \beta_m \rho_\infty (m_{2\infty} - m_{2nos}) \tag{24}$$

где,  $S_{cn}$  - площадь поперечного сечения плодов;  $\beta_{\rm m}$  - коэффициент массоотдачи (м/с);  $\rho_{\infty}$  - плотность паровоздушной смеси (кг/м³);  $m_{2\infty}$  - массовая концентрация паровоздушной смеси,  $m_{2nos}$  - массовая концентрация паровоздушной смеси над поверхностью продукта.

После подстановки в уравнение (1) полученного значения скорости сушки можно определить общую продолжительность времени сушки.

### Список литературы

- 1. Совершенствование технологии сушки плодов с разработкой барабанной сушильной установки. / Щербаков С.Ю., Завражнов А.И., Лазин П.С., Криволапов И.П., Аксеновский А.В.// Наука в центральной России. 2018. № 2 (32). С. 100-108.
- 2. Лазин П.С., Щербаков С.Ю. Разработка барабанной сушильной установки // Современные аспекты производства и переработки сельскохозяйственной продукции. Сборник статей по материалам III научнопрактической конференции студентов, аспирантов и молодых ученых, посвященной 95-летию Кубанского государственного аграрного университета. 2017. С. 724-730.
- 3. Determination of the energy efficiency of drying hawthorn fruit in a drum dryer with a paddle mixing device / Shcherbakov S.Yu., Babushkin V.A., Krivolapov

- I.P., Lazin P.S., Korotkov A.A.// IOP Conference Series: Materials Science and Engineering. Krasnoyarsk Science and Technology City Hall of the Russian Union of Scientific and Engineering Associations. Krasnoyarsk, Russia, 2020. C. 32009.
- 4. Щербаков С.Ю., Лазин П.С. Повышение качества процесса сушки плодово-ягодной продукции. // Инновационная деятельность в модернизации АПК. материалы Международной научно-практической конференции студентов, аспирантов и молодых ученых: в 3 частях. 2017. С. 68-71.
- 5. Лазин П.С., Щербаков С.Ю. Исследование процесса сушки плодов боярышника в сушильном шкафу // Современные проблемы развития техники, экономики и общества. Материалы II Международной научно-практической очно-заочной конференции. Научный редактор А.В. Гумеров. 2017. С. 81-84.
- 6. Щербаков С.Ю., Завражнов А.И., Лазин П.С. Влияние коэффициента заполнения барабанной сушилки на интенсивность сушки боярышника // Сельский механизатор. 2020. № 9. с. 24-25.
- 7. Минухин Л.А. Расчеты сложных процессов тепло- и массообмена в аппаратах пищевой промышленности. М.: Агропромиздат, 1986. -175 с.

#### UDC 631.365.036.3

# THEORETICAL SUBSTANTIATION OF THE SPEED AND DURATION OF DRYING OF ROSEHIP FRUITS IN A VIBRATING BOILING LAYER

**Andrey I. Iosifov** 

postgraduate student

Sergey Yu. Shcherbakov

Candidate of Technical Sciences, Associate Professor

Scherbakov78@yandex.ru

Ivan P. Krivolapov

Candidate of Technical Sciences, Associate Professor

## ivan0068@bk.ru

Michurinsk State Agrarian University
Michurinsk, Russia

**Annotation.** The article presents a method of theoretical substantiation of the process of drying fruits in a vibrating boiling layer. Theoretical dependences for determining the total duration and speed of drying are established.

**Key words.** Vibrating boiling layer, drying.