

УДК 637.52

О времени промораживания прямоугольного бруса и параллелепипеда

Д-р техн. наук С. В. ФРОЛОВ, В. Л. КИПНИС

Санкт-Петербургский государственный университет низкотемпературных и пищевых технологий

The well-known formulae for freezing time of rectangular beam and parallelepiped is considered, its lacks are observed. Some new formulae, which are free from marked lacks, are suggested.

Широко используемая в холодильной технологии пищевых продуктов для определения продолжительности замораживания классическая формула Р.Планка [1] была получена для тел простой формы – бесконечных пластины и цилиндра, а также шара. Для тел же более сложной формы невозможно получить точную формулу даже при условии выполнения всех многочисленных упрощающих допущений [1], введенных Р.Планком.

Из тел сложной формы наиболее интересными являются бесконечный прямоугольный брус и параллелепипед. В литературе встречаются 4 варианта приближенных формул для расчета времени замораживания тел этой формы [1], а также подробный сравнительный обзор в [2]. Пусть прямоугольный брус имеет ребра $2R_1$ и $2R_2$ (м), причем $R_2 \leq R_1$. Тогда характерный размер бруса (расстояние от поверхности до наиболее удаленной от нее точки) $R = R_2$. Введем также безразмерный параметр $\beta = R_1/R_2 \geq 1$. Аналогично определим размеры параллелепипеда $2R_1$, $2R_2$ и $2R_3$; $R = R_3 \leq R_2 \leq R_1$; $\beta_1 = R_1/R_3 \geq \beta_2 = R_2/R_3 \geq 1$.

Тогда все варианты формул для определения времени замораживания этих объектов можно представить в следующем виде:

$$\tau = \frac{q\rho R}{T_{кр} - T_{хл}} \left(Q \frac{R}{2\lambda} + P \frac{1}{\alpha} \right), \quad (1)$$

где τ – время замораживания, с;

ρ – плотность тела, кг/м³;

q – удельная теплота фазового перехода, Дж/кг;

λ – коэффициент теплопроводности замороженной части тела, Вт/(м·°C);

α – коэффициент теплоотдачи с поверхности тела, Вт/(м²·°C);

$T_{кр}$ – криоскопическая температура, °C;

$T_{хл}$ – температура хладагента, °C;

Q и P – безразмерные коэффициенты, которые в

различных вариантах расчета определяются по-разному.

1-й вариант. Используя коэффициент формы $Q = P = \Phi = V / (SR)$, где Φ – безразмерный коэффициент формы; V – объем тела, м³; S – площадь поверхности тела, м², для бруса и параллелепипеда получим

$$\Phi_{бр} = \frac{\beta}{\beta + 1};$$

$$\Phi_{п} = \frac{\beta_1 \beta_2}{\beta_1 \beta_2 + \beta_1 + \beta_2}. \quad (2)$$

2-й вариант. По формулам Р.Планка [4, 5] при $P = \Phi$ находим:

$$Q_{бр} = \frac{\beta}{2} - \frac{(\beta - 1)^2}{4} \ln \left(\frac{\beta + 1}{\beta - 1} \right);$$

$$Q_{п} = \frac{2\beta_1 + 2\beta_2 + 1}{9} + \sum_{\pm} \pm (n_{\pm} - 1)(\beta_1 - n_{\pm})(\beta_2 - n_{\pm}) \ln \left(\frac{n_{\pm}}{n_{\pm} - 1} \right);$$

$$n_{\pm} = (\beta_1 + \beta_2 + 1 \pm k) / 3;$$

$$k = \sqrt{(\beta_1 - \beta_2)(\beta_1 - 1) + (\beta_2 - 1)^2}.$$

3-й вариант. Используя формулы К.Танаки и И.Нисимото [6], а также [1, 2], получим при $P = \Phi$

$$Q_{бр} = \frac{2\beta^2}{(\beta + 1)^2};$$

$$Q_{п} = \frac{3\beta_1^2 \beta_2^2}{(\beta_1 \beta_2 + \beta_1 + \beta_2)^2}.$$

4-й вариант. По формулам Г.Лоренсена и С.Росвика [3] и [2] определим

$$P_{бр} = 1 - \frac{1}{2\beta};$$

$$Q_{\text{бр}} = \frac{2(3\beta - 2)}{3(2\beta - 1)};$$

$$P_{\text{н}} = 1 - \frac{1}{2\beta_1} - \frac{1}{2\beta_2} + \frac{1}{3\beta_1\beta_2};$$

$$Q_{\text{н}} = \frac{2(6\beta_1\beta_2 - 4(\beta_1 + \beta_2) + 3)}{3(2\beta_1 - 1)(2\beta_2 - 1)}.$$

Каждый из этих вариантов имеет недостатки. Наиболее плохой 3-й вариант, так как он единственный из всех не подчиняется требованию: формула для параллелепипеда при $\beta_1 \rightarrow \infty$ должна переходить в формулу для бруса с $\beta = \beta_2$, а формула для бруса при $\beta \rightarrow \infty$ – в формулу для бесконечной пластины (для которой $P = Q = 1$). Действительно, если наибольшая сторона стремится к бесконечности, то параллелепипед переходит в бесконечный прямоугольный брус, а он, в свою очередь, – в бесконечную пластину. Время замораживания (варианты 1, 2 и 3) квадратного бруса ($\beta = 1$) и куба ($\beta_1 = \beta_2 = 1$) равно времени замораживания вписанных в них кругового цилиндра ($P = Q = 1/2$) и шара ($P = Q = 1/3$) соответственно, хотя очевидно, что цилиндр и шар замерзнут несколько быстрее. Вариант 4 не имеет этого недостатка, однако получаемые по этому варианту численные значения несколько сомнительны. В самом деле, в пределе бесконечно большого коэффициента теплоотдачи время замораживания квадратного бруса в этом варианте в 4/3 раза больше, чем вписанного цилиндра, а куба – в 2 раза больше, чем вписанного шара. На наш взгляд, разница слишком велика, особенно для куба. Кроме того, в варианте 4 в отличие от первых трех коэффициент P не совпадает с коэффициентом формы Φ . Это также некорректно.

Действительно, рассмотрим предел бесконечно малого коэффициента теплоотдачи $\alpha \rightarrow 0$. При этом температура во всех точках замороженного слоя, в том числе и на поверхности тела, стремится к криоскопической. Приравняем общий теплоток с поверхности тела теплоте кристаллизации воды в теле:

$$(T_{\text{кр}} - T_{\text{хл}})S\alpha\tau = V\rho q.$$

Отсюда время замораживания

$$\tau = \frac{V}{S} \frac{q\rho}{T_{\text{кр}} - T_{\text{хл}}} \frac{1}{\alpha} = \frac{q\rho R}{T_{\text{кр}} - T_{\text{хл}}} \Phi \frac{1}{\alpha}.$$

Поскольку в пределе $\alpha \rightarrow 0$ мы должны получить второе слагаемое из (1), то коэффициент P должен быть точно равен коэффициенту формы Φ . Необходимо отметить также чрезвычайную громоздкость формул варианта 2. Получаемые при этом численные результаты отличаются от результатов, вычисленных по про-

стым формулам варианта 1, не более чем на 9 % для бруса и на 14 % для параллелепипеда при любых параметрах процесса.

Итак, для получения соотношений для определения времени замораживания прямоугольного бруса и параллелепипеда, которые не имели бы недостатков описанных способов, но сохраняли бы их достоинства, необходимо руководствоваться следующими принципами:

искомые соотношения должны иметь вид (1), где коэффициент P равен коэффициенту формы Φ ;

коэффициент Q должен удовлетворять следующим предельным соотношениям: $Q_{\text{бр}}(\beta) \rightarrow 1$ при $\beta \rightarrow \infty$; $Q_{\text{н}}(\beta_1, \beta_2) \rightarrow Q_{\text{бр}}(\beta_2)$ при $\beta_1 \rightarrow \infty$;

выражения для коэффициентов $Q_{\text{бр}}$ и $Q_{\text{н}}$ должны быть достаточно простыми и похожими на выражения для коэффициентов формы (2), но их численные значения должны быть несколько больше, чем у $\Phi_{\text{бр}}$ и $\Phi_{\text{н}}$.

Всем этим требованиям удовлетворяют следующие соотношения:

$$Q_{\text{бр}} = \frac{\beta}{\beta + c_1}; \quad Q_{\text{н}} = \frac{\beta_1\beta_2}{\beta_1\beta_2 + c_1(\beta_1 + \beta_2) + c_2}, \quad (3)$$

где c_1 и c_2 – некоторые безразмерные константы.

Для определения этих констант рассмотрим отношения времени замораживания квадратного бруса ($\beta = 1$) $\tau_{\text{квбр}}$ и вписанного в него кругового цилиндра $\tau_{\text{ц}}$, а также времени замораживания куба ($\beta_1 = \beta_2 = 1$) $\tau_{\text{куб}}$ и вписанного в него шара $\tau_{\text{ш}}$ при условии $\alpha \rightarrow \infty$. Поскольку для цилиндра $Q = P = \Phi = 1/2$, а для шара $Q = P = \Phi = 1/3$, то из (1) и (3) получим

$$A = \frac{\tau_{\text{квбр}}}{\tau_{\text{ц}}} = \frac{2}{c_1 + 1}; \quad B = \frac{\tau_{\text{куб}}}{\tau_{\text{ш}}} = \frac{3}{2c_1 + c_2 + 1};$$

$$c_1 = \frac{2}{A} - 1; \quad c_2 = \frac{3}{B} - \frac{4}{A} + 1. \quad (4)$$

Таким образом, задача свелась к определению двух констант A и B . В рассмотренных выше четырех вариантах в первых трех $A = B = 1$, а в 4-м варианте – $A = 4/3$, $B = 2$, что представляется не вполне достоверным. Для определения этих констант есть несколько путей:

воспользоваться методами компьютерного моделирования и решать задачи о замораживании квадратного бруса и куба в рамках планковских допущений численными методами;

решать задачи приближенными аналитическими методами;

воспользоваться аналогией с охлаждением.

Наиболее простым путем является третий, так как в

отличие от замораживания задачи об охлаждении квадратного бруса и куба можно легко решать посредством разделения переменных. Рассматривая случай длительного охлаждения до температуры, близкой к температуре хладоносителя, мы можем воспользоваться теорией регулярного теплового режима [1] и получим:

$$A = \frac{2\mu_1^2}{\pi^2} = 1,17\dots; \quad B = \frac{4}{3} = 1,33\dots, \quad (5)$$

где μ_1 – первый ноль функции Бесселя J_0 .

Подставляя (5) в (4), получим значения $c_1 = 0,7$; $c_2 = -0,15$, подставляя которые в (3), будем иметь

$$Q_{\text{бр}} = \frac{\beta}{\beta + 0,7}; \quad Q_{\text{п}} = \frac{\beta_1\beta_2}{\beta_1\beta_2 + 0,7(\beta_1 + \beta_2) - 0,15}. \quad (6)$$

Итак, получены искомые, достаточно простые и корректные формулы (6) и (1) для определения продолжительности замораживания прямоугольного бруса и параллелепипеда. Отметим, что разработанные авторами приближенные аналитические методы расчета времени замораживания бруса и параллелепипеда, которые будут опубликованы позднее, дают результат, очень близкий к полученному в уравнении (6).

Список литературы

1. *Чижов Г.Б.* Теплофизические процессы в холодильной технологии пищевых продуктов. – М.: Пищевая промышленность, 1979.
2. *Чижов Г.Б., Грякалова О.Ф., Фрайберг А.М.* Сопоставление способов расчета продолжительности замораживания прямоугольных параллелепипедов // Холодильная обработка и хранение пищевых продуктов // Межвуз. сб. науч. тр., ЛТИ им. Ленсовета. – Л., 1976.
3. *Lorentzen G., Rosvik S.* The influence of packaging on freezing time and weight loss for cut meat // Annex 1960-3 au Bulletin de I.I.F.
4. *Plank R.* Uber die Gefrierzeit von eis- und wasserhaltigen Lebensmitteln // Zeitschrift fur die gesamte Kalte-Industrie, Bd 20, 1913, N 6.
5. *Plank R.* Beitrage zur Berechnung und Bewertung der Gefriergeschwindigkeit von Lebensmitteln // Beihefte zur Zeitschrift fur die gesamte Kalte-Industrie, Reihe 3, H. 10, Berlin, VDI-Verlag, 1941.
6. *Tanaka K., Nishimoto I.* Determination of the time required for freezing whale meat // Bulletin de I.I.F., (Number special), 1959, N 3.