doi:10.6041/j. issn. 1000-1298. 2017. 10. 041

豌豆种子吸附等温线与热力学性质研究

李 想 陶志超 (天津大学机械工程学院, 天津 300072)

摘要:采用静态称量法测量 30、40、50℃时豌豆种子的吸附等温线,对实验数据进行非线性拟合,并通过对净等量 吸附热、微分熵、焓熵补偿、扩张压力、净积分焓和净积分熵等热力学性质参数的研究,分析种子吸附特性和进一步 揭示吸附机理,为选择和优化种子干燥和贮藏条件提供理论依据。实验结果表明,温度恒定时,平衡含水率随水分 活度升高而升高,吸附等温线属于类型 II 且 GAB 模型拟合效果最佳($R^2=0.9989$,误差平方和为 4.52×10^{-5});净 等量吸附热和微分熵随着平衡含水率升高而降低的规律符合焓熵补偿理论,该理论反映出吸附过程是非自发反 应,属于焓驱动,而当干基含水率达到25%时,净等量吸附热值接近纯水的汽化潜热(43.30 kJ/mol);种子吸附过程 的扩张压力随水分活度升高而升高,随温度升高而降低,当扩张压力一定时,净积分焓和净积分熵随着平衡含水率 升高而降低,净积分熵达到最小值后逐渐升高,此最小值在30、40、50℃温度条件下分别为-137.79、-140.29、 -137.74 J/(mol·K),对应的水分活度和平衡含水率分别为 0.017、0.045、0.062 和 2.7%、2.5%、2.4%,这些条件 可作为豌豆种子贮藏的最稳定条件。

关键词: 豌豆种子; 脱附; 吸附; GAB 模型; 热力学性质

中图分类号: S375 文章编号: 1000-1298(2017)10-0323-07 文献标识码: A

Sorption Isotherms and Thermodynamic Properties of Pea Seed

YANG Zhao LI Xiang TAO Zhichao (School of Mechanical Engineering, Tianjin University, Tianjin 300072, China)

Abstract: Sorption isotherms of pea seed were determined experimentally by using a static gravimetric at temperature of 30°C, 40°C and 50°C and within the water activity (a_w) range of 0.11 ~ 0.92. Four mathematical models were determined by using non-linear regression method. The results showed that equilibrium moisture content (EMC) was decreased as the increase of temperature, and the GAB model fitted well the isotherms data of pea seeds and was considered as the best model for predicting seed moisture. The thermodynamic properties involving in net isosteric heat, differential entropy, enthalpyentropy compensation, spreading pressure, net integral enthalpy and net integral entropy were analyzed systematically for further understanding of water sorption mechanism. The net isosteric heat and differential entropy were obviously decreased with the increase of EMC, which satisfied the compensation theory. The data indicated that moisture sorption of pea seed was non-spontaneous and enthalpycontrolled processes. And the net isosteric heat approached to the latent heat of pure water around 25% (dry basis). The expansion pressure of seed sorption process was decreased with the increase of temperature at given a_w and increased with the increase of a_w at a given temperature. When expansion pressure was at fixed level, the net integral enthalpy was decreased with the increase of EMC, while the net integral entropy was decreased with the increase of EMC to a minimum value of $-137.79 \text{ J/(mol \cdot K)}$, $-140.29 \text{ J/(mol \cdot K)}$ and $-137.74 \text{ J/(mol \cdot K)}$ at 30°C , 40°C and 50°C , respectively, and then tended to increasing trends. The a_w (0.017, 0.045 and 0.062) and EMC (2.7%, 2.5% and 2.4%), which resulted in the minimum net integral entropy values at the temperatures of 30℃, 35℃ and 40℃, respectively, can be considered as the maximum stability storage conditions of pea seed.

Key words: pea seed; desorption; adsorption; GAB model; thermodynamic properties

收稿日期: 2017-01-09 修回日期: 2017-04-17

基金项目: 天津市自然科学基金重点项目(16JCZDJC33900)

作者简介: 杨昭(1960—),女,教授,博士,主要从事制冷与热泵干燥研究,E-mail: zhaoyang@ tju. edu. cn

引言

豌豆作为重要的蛋白质资源,具有较高的营养价值^[1]。2014年我国豌豆总产量1071万t,占世界产量的61.5%^[2]。采后种子含水率较高,其生理活性和酶活性强,养分消耗速率快,以致运输和贮藏期间种子品质下降或发生腐烂。因此,有必要寻求最佳干燥和贮藏条件。

水分活度 a_w 是含水食品质量评估的重要指标,而平衡含水率 M_e 既能表明物料的物理、化学和微生物稳定性,又是食品干燥动力学、干燥特性曲线和传热传质等研究的重要基础数据。 a_w 与 M_e 的关系曲线,即吸附等温线,能够反映不同含水食品的吸湿性质,预测干燥过程水分变化,同时又是产品保质稳定性评估、包装方式设计、干燥设备设计以及采后干燥、贮藏条件优化的重要工具[3-4]。数学模型可预测物料不同条件下吸附等温线的变化,并有助于深入研究吸附过程的热力学性质。对其中涉及的热特性参数的研究有助于揭示吸附机理,分析干燥过程能量需求和优化物料贮藏的最稳定条件,为干燥过程和贮藏策略的高质量优化提供重要信息[5]。

目前,许多食品的水分吸附特性已有大量研究 报道^[3-9],MAJD 等^[10]发现 Peleg 模型描述葡萄种 子吸附过程最佳。OUERTANI 等^[11]通过研究木材 脱水过程的能量需求、焓熵关系以及扩张压力等参 数的变化来优化其干燥工艺。然而这些报道对食品 吸附的热力学性质研究只局限于净等量吸附热和微 分熵等微分变化量,缺乏对食品整体能量变化和整 体稳定性的考虑,如对积分焓和积分熵的了解有利 于控制和预测贮藏期间水分与物料结合能的变化和 食品发生腐烂的可能性,指导生产实践,对农产品的 贮藏具有重要的价值。本文以豌豆为例研究种子吸 附特性,预测模型及其热力学性质,在揭示脱水机理 的同时,分析各热力学参数之间内在关系,为豌豆种 子干燥、贮藏条件的选择和优化提供理论基础。

1 材料与方法

1.1 材料与仪器

新疆绿色中号豌豆,采购于天津市某农贸市场, 初始含水率为14%(干基,下同)。吸附实验样品于 45℃下干燥至含水率4%;脱附实验样品通过人工 加湿至含水率35%。样品于4℃条件下密封保存。

1.2 平衡含水率测定

采用静态称量法测量样品含水率。将(5 ± 0.1) g样品放入分别装有 10 种饱和盐溶液的密封瓶中(水分活度 $0.11 \sim 0.92$),于 $30\ 40\ 50$ 的恒温

箱中保存。定期称量,当3次质量变化小于0.002g 时实验结束。初始含水率由干燥箱法测定^[11],3次 重复测量取平均。

1.3 等温线模型

表 1 中的 4 种模型用于拟合实验数据。本文采用误差平方和(SSE)和决定系数(R^2)来评估模型拟合优劣。 R^2 值越大,SSE 越小,表明拟合度越高。表中 n,A,B 表示 3 个不同常量。

表 1 用于描述等温线的模型

Tab. 1 Models used to describe sorption isotherms

模型	数学表达式
GAB	$M_{e} = \frac{M_{m} CKa_{w}}{(1 - Ka_{w})(1 - Ka_{w} + CBa_{w})}$
Halsey	$M_e = \left(-\frac{K}{\ln a_w} \right)^{\frac{1}{B}}$
Oswin	$M_e = K \left(\frac{a_w}{1 - a_w} \right)^n$
Henderson	$M_e = \left[-\frac{\ln\left(1 - a_w\right)}{A} \right]^{\frac{1}{B}}$

GAB 模型的 3 个参数 $(M_m, C \ n \ K)$ 都是温度的函数。 M_m 为单层含水率, $C \ n \ K$ 分别与单层吸附热和多层吸附热有关。温度对 GAB 模型参数的影响可表示为[12]

$$M_{m} = M_{m0} \exp(\Delta H / (RT)) \tag{1}$$

$$C = C_0 \exp((H_M - H_N)/(RT))$$
 (2)

$$K = K_0 \exp\left(\left(H_L - H_N \right) / (RT) \right) \tag{3}$$

式中 H_L 平均蒸气冷凝热,取 43.30 kJ/mol ΔH — 阿罗尼乌斯能级因子,kJ/mol H_M 、 H_N — 单层、多层水吸附热,kJ/mol R — 通用气体常数,取 8.314 J/(mol·K) T — 绝对温度,K M_{m0} 、 C_0 、 K_0 — 常数

固体吸附表面积是指与被吸附水分直接接触的全部表面积,在确定食品的水结合性质中起着重要的作用,可由 M_m 确定^[9],公式为

$$S_a = M_m A_m N_A / M_{\rm H_2O} = 3.53 \times 10^3 M_m$$
 (4)

式中 S_a ——固体吸附表面积, m^2/g N_A ——阿伏伽德罗常数,取 6.022×10^{23} mol^{-1} M_{H_2O} ——水的摩尔质量,取 18 g/mol A_m ——水分子面积,取 $1.06 \times 10^{-19} \text{ m}^2$

1.4 净等量吸附热与微分熵

净等量吸附热表示一定温度和水分活度条件下,物料中的水分蒸发热超出纯水汽化潜热的部分,是设计脱水设备的基础参数。在含水率一定时公式为[13]

$$\left(\frac{\mathrm{dln}a_w}{\mathrm{d}\frac{1}{T}}\right)_{M_e} = -\frac{q_{st}}{R} \tag{5}$$

式中 q_{st} 净等量吸附热,kJ/mol 若不考虑温度的影响,公式为

$$\ln a_w = -\frac{q_{st}}{R} \frac{1}{T} + b \tag{6}$$

式中 b——常数

微分熵指水分子与物料成分的吸引力或排斥力,是食品加工过程中能量分析的重要工具,其大小与特定能级下可获得水吸附位数量成正比。微分熵 ΔS 与 a_{w} 和 1/T 的关系函数为

$$-\ln a_w = \frac{q_{st}}{RT} - \frac{\Delta S}{R} \tag{7}$$

 q_{st} 与 M_e 之间的关系 [4] 为

$$q_{st} = q_0 \exp(-M_e/M_0)$$
 (8)

式中 q_0 ——单层水分子净等量吸附热,kJ/mol M_0 ——初始含水率,%

1.5 焓熵补偿理论

焓熵补偿是指吸附过程中焓与熵的变化具有线性关系,该理论可用于研究许多食物系统中的物理化学现象,如蛋白质降解和抗坏血酸含量降低等[14],线性关系式[4]为

$$q_{st} = T_l \Delta S + \Delta G \tag{9}$$

式中 T_t ——等速温度,即反应速率相同时温度,K ΔG ——温度为 T_t 时的吉布斯自由能,用于确定自发反应 ($\Delta G < 0$) 或非自发反应 $(\Delta G > 0)$, kJ/mol

参数 T_l 与 ΔG 由式(9)线性拟合计算得到。为了验证补偿理论,常将 T_l 与调和平均温度 T_{hm} 作比较 $^{[11]}$,公式为

$$T_{hm} = \frac{N}{\sum_{k=1}^{N} \frac{1}{T}} \tag{10}$$

式中 N----等温线总数

当 T_l 和 T_{hm} 之间存在较大差异时,补偿理论才会成立。 $T_l > T_{hm}$ 时,吸附过程由吸(放)热控制,为焓驱动; $T_l < T_{hm}$ 时,吸附过程由分子运动的有序性控制,为熵驱动。通过补偿理论模拟温度对吸附等温线的影响[11],表示为

$$-\ln a_w = \frac{q_{st}}{R} \left(\frac{1}{T} - \frac{1}{T_t} \right) \tag{11}$$

由于 q_s 与 M_e 有关,式(11)可变换得到

$$\Psi_T \ln a_w = K_1 K_2^{M_e} \tag{12}$$

其中 $\Psi_r = (1/T_l - 1/T)^{-1}$ 式中 Ψ_r ——温度校正系数

 K_1 、 K_2 ——常数

 $\Psi_{T} \ln a_{\pi}$ 与 M_{e} 的关系可用于确定一定温度和水分活度下物料的含水率。若种子在不同温度下的数据可用式(12)表示,则说明 Ψ_{T} 适用,该经验式的有效性已被学者验证^[4,11]。

1.6 扩张压力

扩张压力是为防止表面扩张而垂直作用在表面 任意单位长度上的力,代表表面过剩的自由能,可反 映多孔介质水分扩散的驱动力。其参数由 GAB 模 型得到,计算式为^[15]

$$\pi = \frac{K_B T}{A_m} \ln \left(\frac{1 + KCa_w - Ka_w}{1 - Ka_w} \right)$$
 (13)

式中 π ——扩张压力,J/mol

 K_B — 玻尔兹曼常数,取 1.38×10⁻²³ J/K

1.7 净积分焓与净积分熵

净积分焓 q_{in} 代表全部可用能,能反映水分子与固体的结合强度。扩张压力 π 一定时, q_{in} 满足公式^[15]

$$\left(\frac{\mathrm{d}\ln a_{w}}{\mathrm{d}\frac{1}{T}}\right)_{\pi} = -\frac{q_{in}}{R} \tag{14}$$

净积分熵 ΔS_{in} 表示水分子运动的无序性和随机性,量化了被吸附水分子的流动性,其计算公式为 $^{[15]}$

$$\Delta S_{in} = -\frac{q_{in}}{T} - R \ln a_w \tag{15}$$

2 结果与讨论

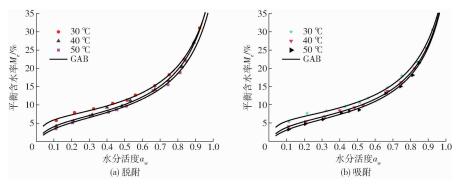
2.1 吸附等温线

图 1 为豌豆种子在 30~50℃时的脱附和吸附等温线。温度恒定时, M_e 随 a_w 升高而升高。所有等温线呈 S型,属于类型 II 。在 a_w 恒定时, M_e 随着温度的升高而降低,其原因在于水分子在高温下处于激发态,很容易脱离吸附位点,在微观上表现为吸附力下降,在宏观上表现为种子吸湿能力下降。因此,在保证种子活力的前提下,可适当提高贮藏温度和降低贮藏空气湿度来维持低水平的含水率,减小种子腐烂率。

2.2 等温线拟合模型

表 2 为 4 种等温线的模型拟合参数和检验结果。GAB模型对实验数据的拟合效果最佳,具有最高决定系数($R^2 = 0.9989$)和最低残差平方和(SSE为 4.52×10⁻⁵),可用于预测豌豆种子等温线,分析热力学性质。图 2 为 GAB模型的残差分析,散点随机分布且平衡含水率预测值与实验值的残差很小,可忽略不计。

表 3 为 GAB 模型参数拟合结果。 $H_M - H_N$ 为



豌豆种子的脱附、吸附等温线

Desorption and adsorption isotherms of pea seed

豌豆种子脱附、吸附等温线模型参数及精度

提 荆	参数	脱附			吸附		
模型		30℃	40℃	50℃	30℃	40℃	50℃
	M_{m}	0. 067 0	0. 062 1	0.0616	0.0630	0. 058 7	0. 056 6
	K	0. 849 3	0.8661	0. 853 7	0.8602	0.8686	0.8730
GAB	C	43. 67	15. 36	10.82	41.47	14. 99	10. 22
	SSE	7. 27 \times 10 ⁻⁵	1. 87 \times 10 $^{-4}$	1. 44 \times 10 $^{-4}$	1. 21 \times 10 $^{-4}$	4. 52×10^{-5}	1. 12 \times 10 $^{-4}$
	R^2	0. 998 6	0. 995 9	0. 995 7	0. 997 7	0. 998 9	0. 995 8
	K	0. 006 9	0. 011 7	0. 013 7	0. 007 3	0. 011 0	0. 014 71
Halsey	B	2. 130	1. 776	1. 651	2. 057	1.760	1. 577
Haisey	SSE	3. 04 \times 10 $^{-4}$	3. 37 \times 10 $^{-4}$	3. 36 \times 10 $^{-4}$	3. 93 \times 10 $^{-4}$	2. 86 \times 10 $^{-4}$	2.91×10^{-4}
	R^2	0. 994 3	0. 992 7	0. 989 9	0. 992 6	0. 993 2	0. 991 1
	K	0. 117 7	0. 103 4	0. 096 5	0. 111 7	0. 097 7	0. 090 3
Oswin	n	0. 389 4	0. 453 4	0. 469 8	0. 404 7	0. 458 8	0.04940
Oswiii	SSE	1. 60 \times 10 $^{-4}$	1. 02 \times 10 $^{-4}$	1. 24 \times 10 $^{-4}$	2. 77 \times 10 $^{-4}$	6. 27 \times 10 $^{-5}$	1. 25 \times 10 ⁻⁴
	R^2	0. 997 0	0. 997 8	0. 996 3	0. 994 8	0. 998 5	0. 996 2
	A	15. 57	13. 86	16. 21	14. 56	14. 18	14. 86
Henderson	B	1. 467	1. 339	1. 372	1. 398	1. 313	1. 296
Henderson	SSE	1. 70×10^{-3}	9. 24 \times 10 $^{-4}$	4. 38 \times 10 $^{-4}$	1. 76×10^{-3}	7. 20 \times 10 $^{-4}$	4. 53 × 10 ⁻⁴
	R^2	0.9682	0. 979 9	0. 986 9	0. 967 0	0. 983 0	0. 986 2

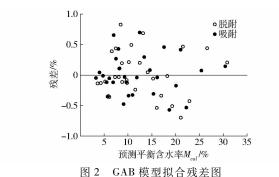


Fig. 2 Residual plots for GAB model

正值是由于水蒸气在主要的吸附位点发生强烈的放 热反应,表明单层水分子吸附热高于多层水分子吸 附热,这也解释了物料干燥后期由于内部单层水分 子难以脱离固体表面,使得物料内部水分扩散速率 低于表面蒸发速率而导致干燥速度下降。 $H_L - H_N$ 为负值表明水汽凝结热低于多层水分子吸附热。脱 附和吸附过程的焓值变化表明食品的水分吸附特性 有一定程度的不可逆性[16]。表 4 为在 30~50℃ 范

表 3 GAB 模型特征参数

Characteristic parameters of GAB model

	脱附	吸附
M_{m0}	0. 016 6	0. 010 7
C_0	3.95×10^{-9}	3.92×10^{-9}
K_0	0. 5363	0.7154
$\Delta H/(\mathrm{kJ \cdot mol}^{-1})$	3.50	4. 45
$H_M - H_N / (k \mathbf{J \cdot mol}^{-1})$	58. 17	58. 07
$H_L - H_N / (k \mathbf{J \cdot mol}^{-1})$	- 0. 22	- 0. 60

豌豆种子的固体吸附表面积

Solid surface area of pea seed m^2/g

温度/℃	脱附过程	吸附过程
30	236. 51	222. 46
40	219. 28	207. 32
50	217. 31	199. 73

围内与被吸附水分直接接触的种子固体表面积。可 以看出,温度的变化对固体吸附面积有显著影响。 随着温度的升高,水分子更容易脱离吸附位点,从而 引起了单层含水率 M_m 的下降,因此 S_a 下降。多数 食品的 S_a 都在 $100 \sim 250 \text{ m}^2/\text{g}$ 范围内 [17] , 而豌豆种 子的 S_a 值接近 250,较高的 S_a 值是因为内部较多微 孔结构的存在。

2.3 净等量吸附热和微分熵

由表 2 中 GAB 模型计算得到 q_{st} 与 M_e 的关系 曲线,如图 3a 所示。脱附和吸附时 q_s 在低 M_e 处 均具有较高的数值(53.47 kJ/mol 和 52.39 kJ/mol), 并随着 M_e 升高而快速下降; M_e 达到 25% 后, q_{st} 逐 渐趋于0,表明此时的蒸发热与纯水汽化潜热相 同。这是因为在低含水率时,水分子在活跃的极 性位点被吸附并形成单分子层,而将该层水分移 除所需的能量较高。随着水分吸附形成多分子 层,水分子与固体结合强度降低,导致 q_{st} 降低。该 现象表明干燥过程中单位水分移除所需的能量在 不断变化,而物料干燥后期,应在保证物料品质的 情况下适当提高能量(如温度)来维持单位水分的

干燥速率。 M_e 恒定时, 脱附时 q_{st} 高于吸附时, 说 明脱附过程热量的变化要比吸附过程大。由 式(8)进行非线性拟合得到的 q_{st} 与 M_{e} 的经验关系 式如下:

脱附

 $q_{stde} = 173.5 \exp(-M_{e}/0.0359)$ ($R^{2} = 0.9880$)

$$q_{stad} = 183.7 \exp(-M_e/0.0335)$$
 ($R^2 = 0.9923$)

图 3b 为微分熵 ΔS 与 M_a 的变化曲线。可以看 出, ΔS 随 M_a 的升高而降低,在平衡含水率 21% 以后 趋于稳定。脱附过程和吸附过程微分熵 ΔS 的变化 范围分别为 2.47~147.95 J/(mol·K)和 1.06~ 146. 56 J/ $(mol \cdot K)$ 。 ΔS 的变化说明可用吸附位数量 在低M, 时较多,并随着被吸附的水分子数量增加而 减少。脱附时 ΔS 高于吸附时,说明脱附过程具有较 多的吸附位数量。 ΔS 与 M_s 的经验关系式如下:

平衡含水率M_/%

豌豆种子净等量吸附热与微分熵随含水率的变化关系

吸附数据

平衡含水率M/%

脱附拟合曲线

吸附拟合曲线

Fig. 3 Relationship of net isosteric heat and differential entropy of pea seed with equilibrium moisture content

焓熵补偿理论

争等量吸断数*g* /(kJ⋅mol⁻¹)

50

40

30

20

10

0

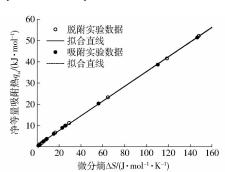
图 4 表示 q_s 与 ΔS 呈较高的线性关系,公式 如下:

$$q_{stde} = 347.3\Delta S + 0.694$$

$$q_{stad} = 346.3\Delta S + 0.675$$

由拟合结果可知, T_{i} (347.3 K 和 346.3 K)与 $T_{hm}(312.9 \text{ K})$ 差异显著,焓熵补偿理论成立。 $T_{l} >$ T_{hm} ,表明过程由焓驱动。吉布斯自由能是提高吸附 位点活性的必要因素^[5], 脱附过程 ΔG (694 J/mol) 和吸附过程 ΔG (675 J/mol)表明 2 个非自发反应过 程,需要能量供应,而控制贮藏环境的能量强度可减 少物料的各类恶化反应,从而保证加工质量。

补偿理论可用于研究温度对水分平衡性质的影 响,并确定温度、水分活度和含水率三者的关系。如 图 5 所示, Ψ_{τ} 与 M_{e} 在温度条件下二者表现为线性 关系,即证明了温度校正系数 Ψ_{τ} 适用于式(12)。 由图可知,温度对水分平衡的影响遵循一次幂率,表



豌豆种子吸附过程净等量吸附热与微分熵的关系 Relationship of enthalpy and entropy for sorption processes in pea seed

明温度变化相同时, M_e 的变化也近似相同。通过线 性回归得到脱附参数值(K_1 = 10 732.16 K, K_2 = 1.19×10^{-6})和吸附参数值($K_1 = 10467.18 \text{ K}, K_2 =$ 9. 7×10^{-7}) $_{\circ}$

2.5 扩张压力

不同温度下 π 与 a_{π} 的关系如图 6 所示。 π 随

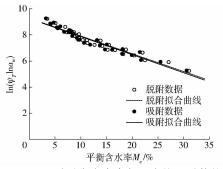
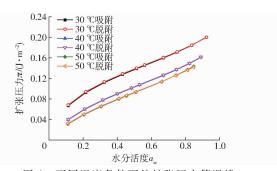
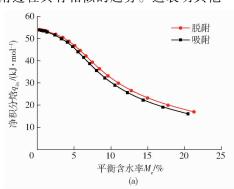


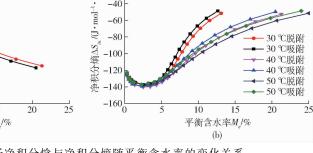
图 5 30~50℃时平衡含水率与温度校正系数的关系 Fig. 5 Equilibrium moisture at temperature range of 30 ~ 50℃



不同温度条件下的扩张压力等温线

Fig. 6 Spreading pressure isotherms at different temperatures a_{w} 的升高而升高, a_{w} 恒定时, π 随温度升高而降低。 脱附过程与吸附过程具有相似的趋势。这表明其他





50

豌豆种子净积分焓与净积分熵随平衡含水率的变化关系

Fig. 7 Relationship of net integral enthalpy and net integral entropy of pea seed with equilibrium moisture content

不同温度条件下的净积分熵 ΔS_{in} 与 M_e 的变化 关系如图 7b 所示。低 M_e 下, ΔS_{in} 随 M_e 升高而降 低。 M_e 一定时,脱附 ΔS_{in} 低于吸附 ΔS_{in} 。 随着种子 吸附水分,脱附 ΔS_{in} 在含水率 2.4%、2.5%、2.7% 处达到最低点,分别为 - 137.74、- 140.29、 -137.79 J/(mol·K),然后逐渐升高。上述净积分 熵值代表最高的稳定性条件,与 TORRES 等[15]、 KAYA 等[19]的研究现象相似。最初的降低说明已 有的吸附位点正趋于饱和,在单分子层处,最强吸附 位点的吸附阻碍了水分子移动。随着水分吸附出现 多层水分子,临界含水率以外的吸附水提高了 ΔS_{in} 。 此外, ΔS_{in} 为负值,可能是因为吸附剂本身结构的变 $({\bf L}^{[19]}, {\bf m} 30$ ℃ 时 ΔS_{in} 快速升高并保持负值,说明低 条件不变时, a 。的升高或温度的下降都会提高豌豆 种子表面过剩自由能,并降低吸附位点活性,使水分 子与吸附位点的亲和力减弱。木材和豆类也有类似 的结果[11,15]。由此可得,干燥过程中,高扩张压力 有利于维持高的干燥速率,而贮藏过程中,低扩张压 力有利于抑制水分参与化学反应,维持物料的品质。

净积分焓与净积分熵

特定扩张压力下,净积分焓 q_{in} 与 M_e 的关系如 图 7a 所示。 q_{in} 随 M_e 升高而降低。该变化与 IGLESIAS 等^[18]的研究结果相似。IGLESIAS 等^[18] 认为已被吸附的多层水使物料结构产生变化,水分 子与固体表面吸附位点由于发生了相对位移而分 离,造成固体与水分子的总结合能下降。净积分焓 除了用于估测总干燥能量需求外,还与物料干燥速 率相关。在干燥过程中,水分由多层逐渐转为单层, 物料结构收缩,吸附位点彼此靠近,使剩余水分子被 紧紧束缚,而总结合能的提高表现为干燥速率的下 降。图中,脱附 q_{in}在 M_e 为 0.3% ~ 21.3% 范围内变 化为 16.94 ~ 54.08 kJ/mol, 吸附 q_{in}在 M_e 为 0.3% ~ 20.3% 范围内的变化为 16.06~53.88 kJ/mol。可 以看出,脱附 q_{in} 高于吸附 q_{in} ,可能是由吸附过程的 不可逆膨胀导致的。

-20淨积分熵△S_ /(J·mol-'·K-') -40

温能够减弱这种结构变化。在最小 ΔS_{in} 处水分被强 烈吸附,难以进行与种子腐烂相关的化学反应,因 此其对应的含水率优于 GAB 模型得到的单层含水 率。30~50℃条件下,豌豆种子脱附过程达到最小 ΔS_{in} 时对应的最稳定条件如表 5 所示,水分活度随 温度升高而升高,该条件可为豌豆种子的贮藏提供 有价值的参考。

豌豆种子最稳定条件 Tab. 5 Maximum stability conditions of pea seed

0.062

N		1 11 100 000
温度/℃	平衡含水率/%	水分活度
30	2. 7	0.017
40	2. 5	0.045

3 结论

- (1)豌豆种子的平衡含水率随水分活度降低和温度升高而降低,高温会降低种子的吸湿能力。为维持种子的贮藏品质,可适当提高贮藏温度和降低空气湿度。豌豆种子吸附特性属于类型Ⅱ等温线,描述该等温线的最适模型为GAB模型。
- (2)净等量吸附热和微分熵与平衡含水率的变化关系表明在干燥过程中,随着水分蒸发,物料脱去单位质量水分所需的能量逐渐升高,移除水分将更加困难。因此,在保证物料品质前提下,应逐渐予以更高的能量来移除水分。
 - (3)调和平均温度与等速温度的不同验证了焓

- 熵补偿理论,并得出吸附过程为非自发反应,由焓驱动;温度对食品吸附特性的影响遵循一次幂率,且此 关系可用于预测 30~50℃内物料的含水率。
- (4)干燥过程中,适当提高温度使水分被快速 移除,水分子与物料的亲和力会提高,即扩张压力降低;干后贮藏过程中,低空气湿度条件使物料表面维持较低的扩张压力,从而提高水分子与物料的亲和力,使水分难以参与化学反应。
- (5)净积分焓随平衡含水率的降低表明水与固体结合强度的降低。30、40、50℃时的净积分熵分别在2.7%、2.5%、2.4%平衡含水率处存在最小值,说明上述温度、平衡含水率和对应的水分活度能使豌豆种子处于最稳定状态,有利于种子的贮藏。

参考文献

- 1 DAHL W J, FOSTER L M, TYLER R T. Review of the health benefits of peas (*Pisumsativum L.*) [J]. British Journal of Nutrition, 2012, 108(Supp.1):S3.
- $2\quad FAO.\ Production\ crop[\ EB/OL\].\ [\ 2017-01-06\].\ \ http://www.fao.\ org/faostat/en/\#data/QC.$
- 3 SAMAPUNDO S, DEVLIEGHERE F, BDE M, et al. Sorption isotherms and isosteric heats of sorption of whole yellow dent corn [J]. Journal of Food Engineering, 2007, 79(1):168-175.
- 4 HASSINI L, BETTAIEB E, DESMORIEUX H, et al. Desorption isotherms and thermodynamic properties of prickly pear seeds [J]. Industrial Crops & Products, 2015, 67:457-465.
- 5 FREITAS M L F, POLACHINI T C, SOUZA A C, et al. Sorption isotherms and thermodynamic properties of grated Parmesan cheese [J]. International Journal of Food Science & Technology, 2016, 51(1): 250 259.
- 6 石启龙,赵亚,马占强. 雪莲果吸附等温线及热力学性质研究[J/OL]. 农业机械学报,2014,45(1):214-221. http://www.j-csam.org/jcsam/ch/reader/view_abstract. aspx? file_no = 20140134&flag = 1. DOI:10.6041/j. issn. 1000-1298. 2014. 01.034. SHI Qilong, ZHAO Ya, MA Zhanqiang. Moisture sorption isotherm and thermodynamic properties of yacon[J/OL]. Transactions of the Chinese Society for Agricultural Machinery, 2014, 45(1):214-221. (in Chinese)
- 7 AGHA M K K, LEE W S, BUCKLIN R A, et al. Sorption isotherms for triticale seed[J]. Transactions of the ASABE, 2014, 57(3):901-904.
- 8 SOLEIMANI M, TABIL L, SHAHEDI M, et al. Sorption isotherm of hybrid seed corn [C] // CSBE/SCGAB 2006 Annual Conference, 2006; Paper No. 06 215.
- 9 GABRIELAS R, MARIANAA M, LUIZAA P. Moisture sorption properties of chitosan[J]. LWT—Food Science and Technology, 2010, 43(3):415-420.
- 10 MAJD K M, KARPARVARFARD S H, FARAHNAKY A, et al. Thermodynamic properties of water sorption isotherms of grape seed [J]. International Agrophysics, 2014, 28(1): 63-71.
- OUERTANI S, AZZOUZ S, HASSINI L, et al. Moisture sorption isotherms and thermodynamic properties of Jack pine and palm wood: comparative study[J]. Industrial Crops and Products, 2014, 56: 200 210.
- 12 SANNI L O, ATERE C, KUYE A. Moisture sorption isotherms of fufu and tapioca at different temperatures [J]. Journal of Food Engineering, 1997, 34(2): 203 212.
- 13 SIMAL S, FEMENIA A, CASTELL-PALOU Á, et al. Water desorption thermodynamic properties of pineapple [J]. Journal of Food Engineering, 2007, 80(4): 1293 1301.
- 14 LABUZA T P. Enthalpy/entropy compensation in food reactions [J]. Food Technology, 1980, 34(2):67 77.
- TORRES M D, MOREIRA R, CHENLO F, et al. Water adsorption isotherms of carboxymethyl cellulose, guar, locust bean, tragacanth and xanthan gums [J]. Carbohydrate Polymers, 2012, 89(2): 592-598.
- MCMINN W A M, MAGEE T R A. Studies on the effect of temperature on the moisture sorption characteristics of potatoes [J]. Journal of Food Process Engineering, 1999, 22(2): 113-128.
- 17 CASSINI A S, MARCZAK L D F, NOREA C P Z. Water adsorption isotherms of texturized soy protein [J]. Journal of Food Engineering, 2006, 77(1): 194-199.
- 18 IGLESIAS H A, CHIRIFE J, VIOLLAZ P. Thermodynamics of water vapour sorption by sugar beet root[J]. International Journal of Food Science & Technology, 1976, 11(1): 91 101.
- 19 KAYA S, KAHYAOGLU T. Moisture sorption and thermodynamic properties of safflower petals and tarragon [J]. Journal of Food Engineering, 2007, 78(2): 413-421.