

ТЕОРИЯ СТРУКТУРНО–НЕУПОРЯДОЧЕННЫХ ПОЛИМЕРНЫХ СЕТОК

С.В. Панюков

Показано, что не учитывавшийся ранее топологический беспорядок играет определяющую роль в скейлинговой теории полимерных сеток.

Современная скейлинговая теория полимерных сеток^{1, 2} основана на предположении о полном пространственном разделении различных цепей сетки из-за сильного взаимного отталкивания их мономерных звеньев. Это предположение известно как теорема Флори, согласно которой равновесная плотность звеньев сетки находится из условия $\rho_p \approx \rho^* = N/\xi^3$ на порог перекрывания между разбавленным и полуразбавленным растворами цепей. Здесь $\xi \approx a^{2/5} B^{1/5} N^{3/5}$ – размер изолированной цепи сетки, имеющей N звеньев размера a , B – второй вириальный коэффициент их взаимодействия.

В этой статье мы покажем, что теорема Флори справедлива только для сеток топологически эквивалентных правильной решетке, синтез которых относится скорее к области искусства. Структура реальных сеток, как правило, далека от регулярной. Мы построим простую скейлинговую теорию таких сеток.

Упругость полимерных сеток имеет энтропийное происхождение. Возрастание энтропии из-за наличия структурного беспорядка приводит к соответствующему увеличению силы упругости $\pi_{упр}$ растянутых цепей сетки. Под действием этой сжимающей силы цепочки сетки сильно перекрываются и реализуется режим их полуразбавленного раствора. В равновесии осмотическое давление $\pi_{осм}$ такого раствора компенсируется силой упругости $\pi_{упр} = \pi_{осм}$. Их разность $\pi = \pi_{упр} - \pi_{осм}$ равна внешнему давлению и при малой деформации сетки определяет ее модуль упругости

$$\pi = E(\lambda/\lambda_p - 1), \quad \lambda = (\rho_0/\rho)^{1/3}, \quad \lambda_p = (\rho_0/\rho_p)^{1/3}. \quad (1)$$

Здесь ρ_0 – плотность звеньев в условиях синтеза, λ и ρ – коэффициент линейного растяжения сетки и ее плотность, а λ_p и ρ_p – их равновесные значения.

Как известно², в полуразбавленном растворе цепи представляют собой гауссовы цепочки, состоящие из невзаимодействующих "блобов", каждый из которых имеет размер радиуса корреляции ξ и состоит из g мономерных звеньев. Рассматривая блобы как исходные звенья, для описания упругости полученных при этом гауссовых сеток можно воспользоваться классической теорией Флори³, согласно которой

$$\pi_{упр} = \nu T \alpha \lambda^2, \quad \alpha = \langle R_0^2 \rangle / \langle R^2 \rangle, \quad (2)$$

где T – температура, ν – плотность цепей и α – фактор расширения цепей, $\langle R_0^2 \rangle$ и $\langle R^2 \rangle$ – среднеквадратичные расстояния между концами цепей находящихся в свободном состоянии соответственно в условиях опыта и образования сетки. Формулы (1) и (2) вместе со скейлинговыми соотношениями²

$$\pi_{осм} \approx T/\xi^3, \quad g = \rho \xi^3 \quad (3)$$

позволяют выразить равновесные и упругие свойства разупорядоченных полимерных сеток через микроскопические характеристики блобов.

Рассмотрим для определенности сетку, полученную сшивкой полуразбавленного раствора цепей за их концы. Размеры цепей этой сетки, в условиях опыта и синтеза состоящих соответ-

ственно из N/g и N/g_0 блоков, равны

$$\langle R^2 \rangle = \xi^2 N/g, \quad \langle R_0^2 \rangle = \xi_0^2 N/g_0, \quad (4)$$

а размеры блоков связаны с числами g и g_0 их звеньев соотношениями $\xi \approx a^{2/5} B^{1/5} g^{3/5}$,

$$\xi_0 \approx a^{2/5} B_0^{1/5} g_0^{3/5}, \quad g_0 = \rho_0 \xi_0^3. \quad (5)$$

С помощью формул (2) – (5) и $\nu = \rho/N$ для равновесной плотности звеньев сетки находится выражение

$$\rho_p \approx a^{-6/5} B^{-3/5} g_0^{-1/5} N^{-3/5}, \quad g_0 \approx a^{-3/5} B_0^{-3/4} \rho_0^{-5/4}. \quad (6)$$

В отличие от теории Флори ¹ величина ρ_p зависит не только от условий проведения эксперимента, но также и от параметра g_0 , характеризующего степень разупорядоченности топологической структуры сетки. Теорема Флори $\rho_p \approx \rho^*$ имеет место только для сеток, синтезированных строго на пороге перекрывания между разбавленным и полуразбавленным растворами цепей $g_0 \approx N$, имеющих близкую к регулярной топологическую структуру. Полученные в полуразбавленном растворе $g_0 \ll N$ сильно разупорядоченные сетки набухают значительно слабее $\rho_p \gg \rho^*$.

Определяя модуль упругости из соотношений (1) – (6) находим

$$E \approx \rho_p T g_0^{-1/4} N^{-3/4} \approx \rho^* T g_0^{-9/20} N^{-11/20}. \quad (7)$$

Таким образом, упругие характеристики сеток более чувствительны к наличию беспорядка, чем их равновесные параметры (6).

Скейлинговое выражение (6) для g_0 справедливо только в случае большой величины параметра теории возмущений $Z_0 = B_0 g_0^{1/2} / a^3 \gg 1$ ⁴. В противном случае $Z_0 \lesssim 1$ в условиях синтеза цепи гауссовы и из соотношения $\langle R_0^2 \rangle = a^2 N$ для параметра g_0 в (6) и (7) находится выражение $g_0 \approx 1/\rho_0^2 a^6$. Для сеток полученных в расплаве $g_0 \ll 1$ и величины ρ_p и E даже в случае достаточно коротких цепей с $N \sim 100$ могут значительно превышать свои значения ρ^* и $\rho^* T/N$ для регулярных сеток.

Литература

1. Flory P. Principles of Polymer Chemistry, Cornell University Press, Ithaca, N.Y., 1971.
2. Де Жен П. Идеи скейлинга в физике полимеров. М.: Мир, 1982.
3. Flory P.J. J. Amer. Chem. Soc., 1956, 78, 5222.
4. Лифшиц И.М. и др. УФН, 1979, 127, 353.

Институт теоретической физики им. Л.Д.Ландау
Академии наук СССР

Поступила в редакцию
29 января 1990 г.