

УДК 541.64:539.3.536

СТРУКТУРНЫЕ ПЕРЕХОДЫ ПРИ ДЕФОРМАЦИИ МИКРОФАЗНО РАССЛОЕННЫХ ПОЛИМЕРНЫХ ПЛЕНОК

Семенов А. Н.

Теоретически рассмотрены структурные изменения, которые могут происходить при растяжении микрорасслоенных полимерных образцов с цилиндрическими доменами. Исследованы два типа растяжения: перпендикулярно оси цилиндров (т. е. вдоль оси x) и параллельно этой оси (оси z). В случае растяжения вдоль оси x прямолинейная конформация цилиндров может потерять устойчивость; если относительная деформация ϵ превысит некоторое достаточно малое критическое значение, то конформация цилиндров становится волнообразной. При растяжении вдоль оси z цилиндры разрушаются на участки большой длины, если $\epsilon > 152\%$.

В настоящей работе рассмотрены сополимеры, которые могут состоять из двух блоков (дублок-сополимеры) или из любого большого числа блоков (полиблок-сополимеры). Одна из наиболее интересных особенностей расплавов блок-сополимеров связана с возможностью микрофазного расслоения в этих системах [1]. Причина расслоения — плохая совместимость блоков, а связь между блоками в одну цепь не позволяет системе разделиться на две макроскопические фазы. В результате образуется микродоменная суперструктура [2], причем в зависимости от соотношения между компонентами полимера домены могут иметь форму плоских слоев (ламелей), цилиндров или сфер.

Цель данной работы — исследование структурных изменений, происходящих при деформации блок-сополимерных пленок с цилиндрическими доменами. Цилиндры обычно располагаются параллельно поверхности пленки и образуют двумерную гексагональную структуру (рис. 1, а). Принципиально различаются два типа деформации пленки: растяжение вдоль оси x , т. е. перпендикулярно оси цилиндров (оси z), и растяжение параллельно этой оси. Как показал анализ, в случае растяжения первого типа существенные изменения происходят при малых относительных деформациях, поэтому этот случай можно исследовать с помощью линейной теории упругости. Полученные результаты должны быть универсальными, справедливыми для блок-сополимеров с произвольной структурой. При растяжении второго типа (параллельно оси цилиндров) необходимо исследовать область достаточно больших деформаций. Для этой цели использован теоретический подход, развитый в работах [3, 4].

Растяжение вдоль оси x . Деформированное состояние образца зададим двумерным векторным полем $u_\alpha(\mathbf{r})$, $\alpha = x, y$, которое определяет смещение в плоскости $x-y$ участка цилиндра, расположенного вблизи точки \mathbf{r} (рис. 1, б). Свободная энергия F , связанная с деформацией образца, очевидно, должна быть квадратичной формой следующих переменных:

$$\frac{\partial^2 u_\alpha}{\partial z^2}, \quad \frac{\partial u_\alpha}{\partial x}, \quad \frac{\partial u_\alpha}{\partial y}$$

Используя симметрию гексагональной структуры, нетрудно показать, что эта квадратичная форма должна иметь следующий вид:

$$F = \frac{1}{2} A (u_{\alpha\alpha})^2 + \frac{1}{2} B \left(u_{\alpha\beta} - \frac{1}{2} \delta_{\alpha\beta} u_{\gamma\gamma} \right)^2 + \frac{1}{2} K \left(\frac{\partial^2 u_\alpha}{\partial z^2} \right)^2, \quad (1)$$

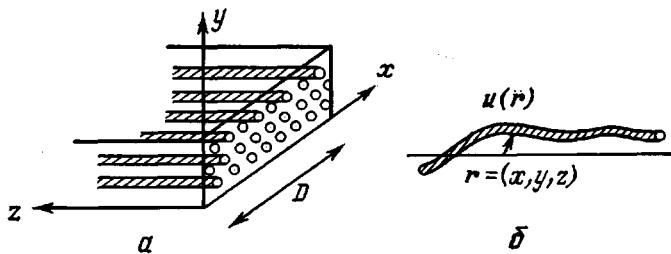


Рис. 1. Гексагональная упаковка цилиндров (а) и единичный деформированный цилиндр (б)

где

$$u_{\alpha\beta} = \frac{\partial u_\alpha}{\partial r_\beta}, \quad \beta = x, y$$

и подразумевается суммирование по повторяющимся индексам.

Константы $A > 0$, $B > 0$, $K > 0$ определяют упругость системы по отношению соответственно к растяжению вдоль оси z , продольному сдвигу в плоскости $x-y$, изгибу вдоль оси z .

Пусть пленка растягивается вдоль оси x , причем относительная деформация равна ε . Естественно предположить, что поле деформации имеет вид

$$u_x = \varepsilon x, \quad u_y = -\varepsilon' y \quad (2)$$

Подставляя соотношения (2) в выражение (1) и минимизируя результат по ε' , находим

$$\varepsilon' = \frac{A - B/2}{A + B/2} \varepsilon$$

Повышение свободной энергии при деформации, описываемой выражениями (2), связано с увеличением расстояния между соседними цилиндрами. Это расстояние можно эффективно уменьшить, если ввести волнобразную деформацию оси цилиндров (рис. 2, а)

$$u_x = \varepsilon x + v(x, z), \quad u_y = -\varepsilon' y \quad (3)$$

$$v(0, z) = v(0, z) = 0, \quad (4)$$

где D — размер пленки в x -направлении. Угол γ между осью цилиндра и осью z (рис. 2, а) равен $\gamma = \partial u_x / \partial z$. Эффективное расстояние между соседними цилиндрами уменьшается за счет наклона в соответствии с простым законом

$$l_2 = l_1 \cos \gamma,$$

где $l_1 = l_0(1 + \partial u_x / \partial x)$, а l_0 — равновесное расстояние между цилиндрами. Таким образом, относительное изменение относительного расстояния равно

$$\frac{\Delta l}{l_0} = \frac{\partial u_x}{\partial x} - \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_x}{\partial z} \right)^2$$

Следовательно, величину $\partial u_x / \partial x$ в выражении для упругой свободной энергии системы необходимо заменить на $\partial u_x / \partial x - 1/2(\partial u_x / \partial z)^2$. Подставляя соотношение (3) в выражение (1) и учитывая эту замену, находим

$$F = F_0 + \frac{1}{2} \left(A + \frac{B}{2} \right) \left(\frac{\partial v}{\partial x} \right)^2 - \frac{AB}{A + B/2} \varepsilon \left(\frac{\partial v}{\partial z} \right)^2 + \frac{1}{2} K \left(\frac{\partial^2 v}{\partial z^2} \right)^2, \quad (5)$$

где F_0 — упругая свободная энергия в отсутствие возмущения $v(x, z)$.

Минимизируя выражение (5) при дополнительном условии (4), находим, что однородное состояние ($v=0$) впервые теряет устойчивость по отношению к моде вида

$$v(x, z) = v_0 \sin \frac{\pi x}{D} e^{iqz}, \quad (6)$$

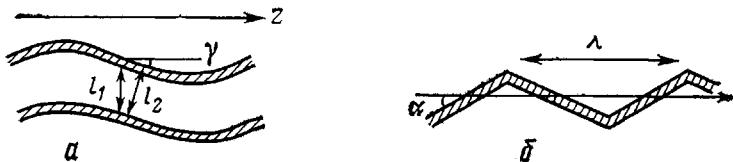


Рис. 2. Волнообразная деформация оси цилиндров (а) и зигзагообразная форма цилиндров (б)

причем критические значения параметров равны

$$q_c^2 = \frac{\pi}{D} \left(\frac{A + B/2}{k} \right)^{1/2} \quad (7)$$

$$\varepsilon_c = \frac{\pi}{D} \left(\frac{k(A + B/2)^3}{A^2 B^2} \right)^{1/2} \quad (8)$$

Возмущению (6) соответствует синусоидальная форма оси цилиндрических доменов. Из соображений размерности следует, что $A \sim B$, $K/A \sim l_0^2$. Таким образом, критическая деформация имеет порядок отношения расстояния между цилиндрами l_0 к размеру образца D ; $\varepsilon_c \sim l_0/D$; критический период волнообразной деформации — порядок среднего геометрического этих двух длин; $\lambda_c = 2\pi/q_c \sim \sqrt{l_0 D}$.

При увеличении ε в области $\varepsilon > \varepsilon_c$ амплитуда волнообразной деформации возрастает; одновременно меняется форма оси цилиндров. Нетрудно показать, что при $\varepsilon \gg \varepsilon_c$ минимуму свободной энергии соответствует зигзагообразная форма цилиндров (рис. 2, б), причем сегменты зигзага должны быть наклонены к оси z под углом

$$\alpha = \arccos \left(\frac{1}{1 + \varepsilon} \right) \quad (9)$$

Заметим, что рассмотренная волнообразная деформация вполне аналогична деформации Хельфриха — Юро [5], возникающей при растяжении смектического жидкого кристалла в направлении, перпендикулярном его слоям.

Растяжение вдоль оси z . Рассмотрим случай, когда характерная энергия взаимодействия, приходящаяся на один блок, велика по сравнению с температурой. Это предположение соответствует приближению узких межфазных границ, которое используется в большинство теоретических работ на данную тему [2—4]. Как показано в работе [3], свободная энергия расслоенной системы с цилиндрическими доменами равна (в расчете на единицу длины цилиндра)

$$\mathcal{F} = AR^4 + BR, \quad (10)$$

где R — радиус цилиндров, первый член представляет собой энергию растяжения блоков, а второй — поверхностную энергию межфазных границ. На единицу длины цилиндра приходится объем системы, равный κR^2 (κ — численный коэффициент), поэтому свободная энергия единицы объема равна

$$F = \frac{A}{\kappa} R^2 + \frac{B}{\kappa} \frac{1}{R} \quad (11)$$

Минимизируя выражение (11), находим равновесный радиус цилиндров

$$R_0 = (B/2A)^{1/3}$$

При растяжении образца вдоль оси цилиндров в $(1+\varepsilon)$ раз радиус цилиндров уменьшается до величины R_1 ,

$$(R_0/R_1)^2 = 1 + \varepsilon \quad (12)$$

В растянутом состоянии наиболее опасным типом искажения структуры является такой, при котором толщина (радиус) цилиндров периодически то увеличивается, то уменьшается (рис. 3, а). Общий объем цилинд-

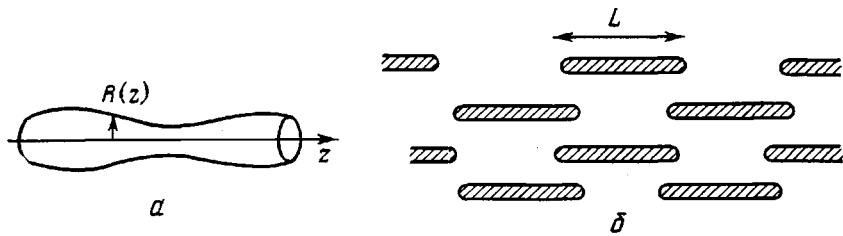


Рис. 3. Цилиндр переменной толщины (а) и структура с разорванными цилиндрами (б)

ра при этом, очевидно, должен оставаться неизменным, поэтому изменение радиуса можно записать в виде

$$R^2(z) = R_1^2 + R_1 \delta R \cos(qz), \quad (13)$$

причем $\delta R \ll R_1$.

Свободная энергия, приходящаяся на весь цилиндр, равна

$$F_1 = \int \{ \mathcal{F}(R(z)) + \mathcal{F}' \} dz, \quad (14)$$

где слагаемое $\mathcal{F}(R)$ определяется формулой (10), а \mathcal{F}' – градиентные поправки, которые, очевидно, пропорциональны q^2

$$\mathcal{F}' \propto q^2 \quad (15)$$

Уже отсюда следует, что наиболее выгодным должно быть в первую очередь искажение с $q \rightarrow 0$. Подставляя формулу (13) в интеграл (14) и минимизируя, находим, что однородное состояние теряет устойчивость при

$$R_1 = R_c = R_0 / 2^{1/2} \quad (16)$$

Этому значению радиуса цилиндров соответствует относительная деформация

$$\epsilon_c = (R_0/R_1)^2 - 1 = 2^{1/2} - 1 = 152\% \quad (17)$$

При $\epsilon \geq \epsilon_c$ амплитуда искажения δR будет нарастать со временем до тех пор, пока цилиндры не разорвутся на отдельные участки длины $L \sim 2\pi/q$ (рис. 3, б). В силу формулы (15) должно выполняться соотношение

$$q^2 \propto \epsilon - \epsilon_c$$

поэтому характерная длина участков пропорциональна

$$L \propto \frac{1}{\sqrt{\epsilon - \epsilon_c}} \quad (18)$$

Рассмотренные здесь структурные изменения были экспериментально исследованы в работе [6]. Теоретические результаты данной работы качественно согласуются с экспериментальными данными. Количественное согласие, однако, отсутствует.

ЛИТЕРАТУРА

1. Aggarwal S. L. // Polymer. 1976. V. 17. № 11. P. 938.
2. Helfand E., Wasserman Z. R. // Macromolecules. 1976. V. 9. № 6. P. 879; 1978. V. 11. № 5. P. 960; 1980. V. 13. № 4. P. 994.
3. Семенов А. Н. // Журн. эксперим. и теорет. физики. 1985. Т. 88. № 4. С. 1242.
4. Бирштейн Т. М., Жулина Е. Б. // Высокомолек. соед. А. 1985. Т. 27. № 8. С. 1613.
5. Де Жен П. Физика жидких кристаллов. М., 1977.
6. Тараков С. Г., Цванкин Д. Я., Годовский Ю. К. // Высокомолек. соед. А. 1978. Т. 20. № 7. С. 1534.

Московский государственный
университет им. М. В. Ломоносова

Поступила в редакцию
17.IV.1987