14,19

## Фазовые и релаксационные переходы в политетрафторэтилене

© В.М. Егоров, П.Н. Якушев

Физико-технический институт им. А.Ф. Иоффе РАН,

Санкт-Петербург, Россия

E-mail: victor egorov1@inbox.ru

(Поступила в Редакцию 12 марта 2018 г.)

Проведен сравнительный анализ фазовых и релаксационных переходов в политетрафторэтилене методами дифференциальной сканирующей калориметрии и динамического механического анализа. Устранение методических погрешностей в первом случае позволило получить истинные значения термодинамических параметров фазовых переходов и выявить их природу. Проведен количественный анализ профиля пика теплоемкости на основе теории размытых фазовых переходов первого рода, а также охарактеризован релаксационный переход стеклования.

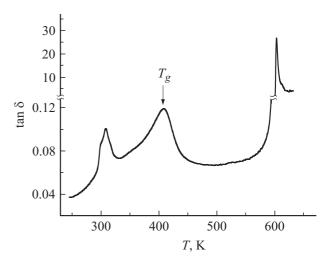
DOI: 10.21883/FTT.2018.09.46405.060

Выяснение природы и эволюции фазовых (ФП) и релаксационных переходов (РП) в твердых телах, включая полимеры, составляет один из важнейших разделов физики твердого тела. Оба типа переходов в полимерах — обычное явление, т.к. большинство из них находится в двухфазном состоянии — частично кристаллическом, в котором наблюдаются термодинамические фазовые переходы, и аморфном (термодинамически — жидком), в котором наблюдаются релаксационные переходы. Оба типа переходов могут быть инициированы различными внешними воздействиями, включая температуру, механические напряжения, гидростатическое давление, электрические и магнитные поля, то есть реализуются практически во всех процессах получения и переработки полимерных материалов.

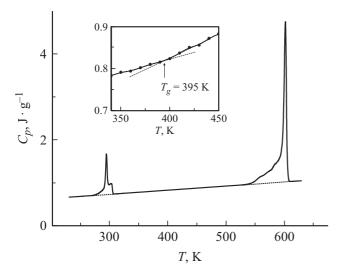
Значительная дисперсия характеристик полимеров как на молекулярном уровне, так и на различных иерархических уровнях надмолекулярной организации приводит к заметному размытию параметров, характеризующих ФП. Это существенно затрудняет выявление природы ФП в кристаллической части полимеров и затрудняет анализ экспериментальных данных на основе имеющихся в настоящее время теорий фазовых переходов I и II рода.

Не менее важными с точки зрения понимания механизма молекулярной подвижности в полимерах и их практического применения являются так называемые релаксационные переходы. Основной релаксационный переход в полимерах — а-переход стеклования, в температурном интервале которого происходит наиболее кардинальные изменения физических свойств полимеров. Явление стеклования (размягчения) рассматривают в основном на языке кинетических представлений [1-3]. Однако в теории существуют предположения о существовании термодинамического ФП, ответственного за проявления релаксационного перехода стеклования. Этот переход должен предшествовать по температуре реально наблюдаемой температуре стеклования  $(T_g)$  и являться температурным пределом для нее [4–7].

В настоящей работе исследуется политетрафторэтилен (ПТФЭ), в котором наблюдается сочетание ФП и РП. Наряду с традиционными для полимеров (стеклование, т.н. "вторичный"  $\beta$ -переход), в нем, помимо плавления, наблюдаются твердотельные фазовые переходы. В качестве образцов для исследования использовался промышленный ПТФЭ марки Ф-4Д производства ОАО "Галоген". Динамический механический анализ проводился на модуле DMS6100 рабочей станции EXSTAR6000 фирмы Seiko Instruments. Образцы в виде цилиндров диаметром 3 mm и длиной 6 mm испытывались в режиме синусоидального приложения нагрузки сжатия с частотой 1 Hz при нагревании со скоростью 2 K/min в том же интервале температур, что и в методе дифференциальной сканирующей калориметрии (ДСК). На рис. 1 представлены полученные в работе зависимости  $\tan \delta = F(T)$ . Наибольшие динамические потери, проявляющиеся в виде пиков на кривой  $\tan \delta = F(T)$ , наблюдаются в температурных диапазонах как фазовых



**Рис. 1.** Зависимость величины динамических потерь  $(\tan \delta)$  ПТФЭ от температуры.



**Рис. 2.** Зависимость теплоемкости  $C_p$  ПТФЭ от температуры.

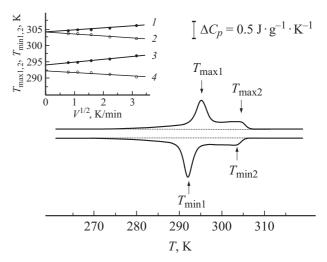
переходов — твердотельного ( $\sim 300\, K)$  и плавления ( $\sim 600\, K)$ , так и релаксационного перехода стеклования ( $\sim 400\, K)$ .

В отличие от данных по динамическим потерям, полученным при активном воздействии на полимер механической нагрузки, на зависимости теплоемкости от температуры  $C_p(T)$  (рис. 2) релаксационный переход стеклования при  $T=395\,\mathrm{K}$  выражен очень слабо (см. вкладку к рис. 2). На зависимости  $C_p(T)$  четко различимы только эндотермические пики, отвечающие твердофазному переходу (дублет при  $\sim 300\,\mathrm{K}$ ) и плавлению ( $\sim 600\,\mathrm{K}$ ). Обусловлено это, по-видимому, тем, что сегментальное движение в ПТФЭ затруднено жесткостью цепи, статистический сегмент которой ( $\sim 18\,$  групп  $-\mathrm{CF}_2-$ ) аномально высок для гибкоцепных полимеров. Поэтому для проявления кооперативного движения сегментов, характерного для стеклования, необходимо внешнее воздействие, в данном случае, механическим полем.

По площади пиков на зависимости  $C_p(T)$  определены энтальпия  $(\Delta H)$  и энтропия  $(\Delta S)$  переходов, которые в методе ДСК не зависят от скорости сканирования по температуре и определяются по соотношениям  $\Delta H_{\rm exp} = \int C_p(T) dT$  и  $\Delta S_{\rm exp} = \int C_p(T) d(\ln T)$ . Значения этих параметров для твердофазного ФП составили  $\Delta H_{\text{exp}} = 8.5 \,\text{Jg}^{-1}$  и  $S_{\text{exp}} = 0.028 \,\text{Jg}^{-1} \text{K}^{-1}$ . Степень кристалличности (х), определенная по соотношению  $\chi = 100\Delta H_m/\Delta H_m^0$ , где  $H_m = 35\,{\rm Jg}^{-1}$  экспериментально измеренная энтальпия плавления;  $\Delta H_m^0 = 69 \, \mathrm{Jg}^{-1}$  — энтальпия плавления совершенного кристалла ПТФЭ [8], оказалась равна 51%. Дополнительные калориметрические измерения теплоемкости, приведенные далее, позволили охарактеризовать эндотермический дублет в температурном диапазоне 230-330 К как сумму твердофазных термодинамических переходов первого и второго рода. Однако перед изложением этих данных необходимо сделать предварительное замечание. Во многих опубликованных работах приводятся данные по температурным характеристикам тех или иных экзо- и эндо-эффектов, в которых не были устранены методические погрешности, связанные с эффектом термосопротивления при ДСК измерениях. Это может приводить к существенным искажениям значений термодинамических характеристик изучаемых материалов. Кроме того, как правило не проводятся и не анализируются ДСК измерения в циклах нагревание—охлаждение, которые, как будет показано в данной работе, позволяют выявить природу фазовых переходов.

На рис. З в качестве примера приведены кривые ДСК, полученные при нагревании и охлаждении образцов ПТФЭ при одной скорости сканирования  $V=1.25\,\mathrm{K\cdot min}^{-1}$ . Эти кривые показывают относительное изменение теплоемкости в температурном интервале переходов  $\Delta C_p(T)=C_p(T)-C_{\mathrm{ref}}$ , где  $C_p(T)$  — теплоемкость образца (см. рис. 2);  $C_{\mathrm{ref}}$  — теплоемкость эталона, экстраполируемая линейной зависимостью  $C_{\mathrm{ref}}=a\cdot T+b$ , при значениях  $a=9.58\cdot 10^{-4}$  и b=0.45. При нагревании на кривых видны эндотермические, а при охлаждении — экзотермические пики твердотельного ФП.

Видно, что процесс изменения фазового состояния происходит в два этапа (температуры максимумов и минимумов соответствующих им эндотермических и экзотермических пиков  $T_{\max}$ ,  $T_{\max}$  и  $T_{\min}$ ,  $T_{\min}$ ). Для понимания физической природы регистрируемых на термограммах переходов необходимо прояснить картину с наблюдаемым температурным несовпадением пиков: на кривых ДСК видны смещения относительных положений максимумов эндо- и экзо-пиков в циклах нагревание—охлаждение  $\{(T_{\max} 1 - T_{\min} 1)$  и  $(T_{\max} 2 - T_{\min} 2)\}$ . Оказалось, что смещения (так называ-



**Рис. 3.** Кривые ДСК нагревания и охлаждения ПТФЭ; скорость сканирования V=1.25 К/min. На вставке — зависимости температур  $T_{\max 1}$  (3),  $T_{\max 2}$  (1),  $T_{\min 1}$  (4) и  $T_{\min 2}$  (2) твердофазных переходов от скорости нагревания (1, 3) и охлаждения (2, 4).

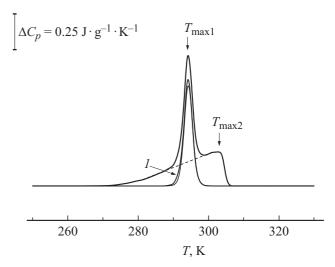
емый эффект гистерезиса) имеют для каждого из пиков дублета свою природу, обусловленную как методической, так и физической причинами.

Известно [9], что при использовании метода ДСК возникают методические погрешности (смещение пиков), связанные с наличием термосопротивления испытываемого образца в калориметрической ячейке, которое существенно зависит от массы образца и скорости сканирования. В работе [10] показано, что эти методические погрешности могут быть устранены следующим образом: по экспериментальным данным при вариации скоростей сканирования V (нагревания или охлаждения) строятся зависимости  $T_{\text{max,min}} = f(V^{1/2})$ , которые при отсутствии каких-либо структурных трансформаций должны быть линейными. Экстраполяция линейных зависимостей к  $V \to 0$  позволяет получить истинные, методически неискаженные значения температур переходов. В настоящей работе были получены подобные зависимости в циклах нагревание-охлаждение (см. вставку к рис. 3) и определены экстраполяционные (истинные значения) температур фазовых переходов  $T_{\mathrm{max}\ 1} = 294.3 \pm 0.2\,\mathrm{K}$  и  $T_{\mathrm{min}\ 1} = 292.3 \pm 0.2\,\mathrm{K}$ , а также  $T_{\text{max 2}} = T_{\text{min 2}} = 304.4 \pm 0.2 \,\text{K}$ . Величина температурного гистерезиса для более низкотемпературного пика составила  $\Delta T = T_{\text{max 1}} - T_{\text{min 1}} = 2 \pm 0.2 \,\text{K}.$ 

На основании этих данных можно заключить, что в действительности для высокотемпературных максимумов температурный гистерезис в циклах нагревание—охлаждение либо отсутствует, либо представляет собой незначительную величину ( $\Delta T < 0.2\,\mathrm{K}$ ), а наблюдаемая на экспериментальных кривых ДСК разница в их положении на температурной шкале обусловлена методическими причинами. В то же время даже после устранения методической погрешности в этих образцах наблюдается эффект гистерезиса для низкотемпературного перехода.

Как известно [11], наличие или отсутствие температурного гистерезиса какого-либо физического свойства, в том числе для пиков на температурной зависимости теплоемкости, является одним из признаков, по которому фазовые переходы относят соответственно к переходам первого или второго рода. Поэтому отсутствие гистерезиса для вторых максимумов прямо указывает на принадлежность высокотемпературных пиков в дублете к переходам второго рода. Если не использовать экстраполяционные зависимости  $T_{\text{max,min}} = f(V^{1/2})$ , применяемые в настоящей работе, а пользоваться лишь данными, полученными при одной скорости сканирования по температуре, то высокотемпературные пики можно ошибочно также отнести к переходам первого рода. С другой стороны, наличие истинного гистерезиса для низкотемпературного пика позволяет на основании данных ДСК отнести этот переход к твердофазному (структурному) переходу I рода.

Ранее [8,12], методом рентгеновской дифракции было показано, что в кристаллической части ПТФЭ при нагревании происходит фазовый переход первого рода



**Рис. 4.** Эндотермические пики, отвечающие твердофазным переходам. Жирные линии — экспериментальные данные, тонкая линия — результат расчета по зависимости (I).

при  $T_{\max 1}$  из структуры с триклинной элементарной ячейкой в структуру, поперечная упаковка молекул в которой близка к гексагональной. При температурах выше  $T_{\max 1}$ , вплоть до температуры плавления, эта поперечная упаковка молекул сохраняется, то есть сохраняется дальний порядок. Такое строение структуры можно охарактеризовать как жидкокристаллическое.

Важная дополнительная информация о физической природе этого фазового перехода может быть получена при анализе формы пика теплоемкости на основе теории самосогласованного поля применительно к  $\Lambda$ -образным размытым переходам I рода [13–15].

На рис. 4 пик теплоемкости ФП первого рода выделен из дублета путем линейной экстраполяции, связывающей низкотемпературную и более высокотемпературную части ФП второго рода. Прямая, отвечающая этой экстраполяции, обозначена штриховой линией. Выделенный таким образом пик по форме напоминает так называемый  $\Lambda$ -образный пик (кривая I).

Тот факт, что переход становится размытым, означает, что изменение фазового состояния происходит не внезапно, но постепенно, и осуществляется в пределах определенного температурного интервала. Образование зародышей-доменов новой фазы объемом  $\omega$  требует изменения температуры на малую величину, которая определяется энергией, необходимой на возникновение таких областей. Это и приводит к размытию перехода по температуре. Например, для сегнетоэлектрических материалов было показано, что элементарные объемы превращения  $\omega$  сопоставимы с объемом так называемой области Кенцига ( $\sim 10^{-18} - 10^{-17} \, \text{cm}^3$ ) и по своему масштабу находятся на мезоскопическом уровне [16,17].

Оказалось, что размеры устойчивых зародышей  $\omega$  можно определить из формы пиков теплоемкости, соответствующих переходам I рода. В работе [18] получено

соотношение для температурной зависимости теплоем-кости при размытом фазовом переходе в виде

$$\Delta C_p(T) = 4\Delta C_m \cdot \exp[B(T - T_0)/T_0]$$

$$\times \left[1 + \exp[B(T - T_0)/T_0]\right]^{-2}, \qquad (1)$$

где  $T_0$  — температура фазового перехода первого рода;  $\Delta C_m$  — максимальное значение теплоемкости при  $T=T_0; B$  — атермический параметр.

Расчет теплоемкости по соотношению (1) производился по значениям  $T_0$  и  $\Delta C_{\rm max}$ , соответствующим температуре и амплитуде максимума пика. Результат расчета приведен на рис. 4 в виде тонкой линии. Наилучшее совпадение расчетных и экспериментальных зависимостей наблюдалось при значении параметра B=450.

Параметр B в приведенном выше соотношении содержит наиболее интересную информацию о физической природе фазового перехода, поскольку он связан с величиной пика теплоемкости  $\Delta C_m$  соотношением

$$\Delta C_m = q_0 B / 4T_0, \tag{2}$$

где  $q_0$  — теплота превращения, и элементарным объемом превращения  $\omega$ 

$$B = \omega \rho q_0 / kT_0, \tag{3}$$

где k — постоянная Больцмана,  $\rho$  — плотность. Параметр B оказывается структурно чувствительным параметром, поскольку определяет в материалах с размытыми фазовыми переходами объемы зародышей новой фазы. Из соотношений (2) и (3) был определен элементарный объем фазового превращения в кристаллической фазе полимера  $\omega=185\,\mathrm{nm}^3$  (плотность кристаллов ПТФЭ  $\rho=2.2\,\mathrm{g\cdot cm^{-3}}$  [19]). Оценка числа отрезков макромолекул, сопоставимых с размером статистического сегмента, участвующих в образовании зародыша новой фазы, показывает, что в элементарных объемах превращения их содержание составляет  $\sim 15-16$  единиц, то есть область превращения захватывает весьма большой домен.

Возвращаясь к ФП второго рода, частично охарактеризованному выше, следует отметить, что он связан с потерей спиральной хиральности длинноцепочечной молекулы кристалла ПТФЭ, то есть с потерей элемента симметрии кристалла. Известно [8], что при повышении температуры в температурном диапазоне перехода спираль молекулы ПТФЭ с повторяющимся звеном из 6 витков и 13 групп  $-CF_2-$  "раскручивается" и повторяющееся звено увеличивается до 7 витков и 15 групп  $-CF_2-$ , приближаясь к размеру статистического клубка. Выше  $\sim 303~{\rm K}$  возрастает свобода внутренних вращений, вследствие чего определить наличие спирали и повторяющихся звеньев экспериментально определить не удается.

Потеря спиральной хиральности кристалла ПТФЭ приводит к увеличению конформационной энтропии на

величину  $\Delta S$ . Этот процесс на молекулярном уровне можно рассматривать как переход элементарных независимых групп, состоящих из Z звеньев  $-\mathrm{CF}_2-$ , из одного состояния в другое, то есть до и после перехода. Изменение конформационной энтропии для одного моля звеньев  $-\mathrm{CF}_2-$  кристалла (Na) тогда можно представить в виде соотношения  $\Delta S = (N_a/Z)k\ln 2$  [7]. Исходя из экспериментально определенной энтропии фазового перехода II рода, равной  $\Delta S_{\rm exp} = 0.016\,\mathrm{J\cdot K^{-1}\cdot g}$ , можно оценить величину Z. Она оказалась равна  $\sim 14-15$  звеньям  $-\mathrm{CF}_2-$ , то есть величиной, сопоставимой с периодом спирали молекулы  $\Pi T\Phi \Theta$ .

Обсуждаемый твердофазный переход II рода в ПТФЭ может активировать продолжение длительной дискуссии о термодинамической природе релаксационного перехода стеклования. Впервые стеклование как фазовый переход второго рода предложили рассматривать Гиббс и Ди Марцио [6]. По выдвинутой ими теории предполагается, что при приближении к температуре стеклования (при охлаждении) равновесным способом жидкость должна претерпеть фазовый переход второго рода, вследствие чего конфигурационная энтропия жидкости должна приблизиться к энтропии кристалла. Этот переход можно считать практически ненаблюдаемым, поскольку при приближении к температуре этого гипотетического перехода время релаксации экспоненциально растет и происходит переход в неравновесное стеклообразное состояние. Однако, если предположить, что при охлаждении удастся равновесно приблизиться к точке гипотетического перехода и конфигурационная энтропия жидкости вследствие этого перехода станет близкой конфигурационной энтропии кристалла, то нагревание такого кристалла должно сопровождаться вначале обратным фазовым переходом II рода при той же температуре, а затем, при дальнейшем нагревании, плавлением кристалла. В этом случае энтропия плавления должна содержать только конфигурационную часть, а ее изменение при плавлении будет определяться энтропией "смешения"  $\Delta S_{\rm mix} = R \ln 2$ , равной для моля звеньев  $-CF_2 - \Delta S_{\text{mix}} = 0.10 \,\text{J} \cdot \text{g}^{-1} \text{K}^{-1}$ , где  $R = 8.31 \,\text{J} \cdot \text{mol}^{-1} \text{K}^{-1}$ . Экспериментально определяемая энтропия плавления ПЭТФ составляет  $\Delta S_f = 0.115 \, \mathrm{J \cdot g^{-1} K^{-1}}$ . Таким образом, оказывается, что большая часть энтропии плавления ПТФЭ составляет энтропия "смешения", и предположение о том, что гипотетический фазовый переход стеклования может реально существовать, имеет реальное обоснование.

## Список литературы

- [1] П.П. Кобеко. Аморфные вещества. Изд-во. АН СССР, М.-Л. (1952). 431 с.
- [2] E. Donth. Glasubergang. Akademie Verlag, Berlin (1981).
- [3] О.В. Мазурин. Стеклование. Наука, Л. (1986). 156 с.
- [4] J.H. Gibbs. J. Chem. Phys. 25, 185 (1956).
- [5] J.H. Gibbs, E.A. DiMarzio. J. Chem. Phys. 28, 373 (1958).

- [6] E.A. DiMarzio, J.H. Gibbs. J. Chem. Phys. 28, 807 (1958).
- [7] G.A. Adam, J.H. Gibbs. J. Chem. Phys. 43, 139 (1965).
- [8] Б. Вундерлих. Физика макромолекул. Мир, М. (1984) Т. 3. 479 с.
- [9] K. Illers. Eur. Polym. J. 10, 911 (1974).
- [10] V.A. Bershtein, V.M. Egorov. Differential Scanning Calorimetry of Polymers: Physics, Chemistry, Analysis, Technology. Ellis Horwood, N.Y. (1994). 253 p.
- [11] Л.Д. Ландау, Е.М. Лифшиц. Статистическая физика. Наука, М. (1976). 584 с.
- [12] Polymer Handbook / Eds J. Brandrup, E. Immergut. Willey, N.Y. (1975). 452 p.
- [13] М. Фишер. Природа критического состояния. Мир, М. (1973). 260 с.
- [14] Б.Н. Ролов, В.Э. Юркевич. Физика размытых фазовых переходов. Изд-во Рост. ун-та, Ростов (1983). 310 с.
- [15] Г.А. Малыгин. Успехи физ. наук 171, 187 (2001).
- [16] В. Кенциг. Сегнетоэлектрики и антисегнетоэлектрики. ИЛ, М. (1960). 324 с.
- [17] В.Я. Фрицберг. Изв. АН СССР. Сер. физ. 47, 698 (1983).
- [18] Г.А. Малыгин. ФТТ. 43, 1911 (2001).
- [19] D.M. Small. The Physical Chemistry of Lipids. Plenum., N.Y.-London. (1986). 420 p.

Редактор К.В. Емцев