УДК 541.64: 546.28

# ВЛИЯНИЕ СТЕПЕНИ ДИСПЕРГИРОВАНИЯ И УРОВНЯ МЕЖФАЗНОЙ АДГЕЗИИ НА СТЕПЕНЬ УСИЛЕНИЯ НАНОКОМПОЗИТОВ ПОЛИМЕР/ОРГАНОГЛИНА

© 2011 Б. Ж. Джангуразов, Г. В. Козлов, Е. Н. Овчаренко, А. К. Микитаев

ООО «ТД ПолиХимГрупп», Москва, Россия Кабардино-Балкарский государственный университет, Нальчик, Россия Институт химической физики им. Н. Н. Семенова РАН, Москва, Россия

Поступила в редакцию 14.03.2011 г.

Аннотация. Выполнен анализ факторов, влияющих на степень усиления нанокомпозитов полимер/органоглина. Этот анализ позволяет ранжировать указанные факторы по степени их важности и дает возможность теоретического предсказания максимальной степени усиления.

Ключевые слова: нанокомпозит, органоглина, диспергирование, межфазная адгезия, характеристическое отношение, усиление.

### введение

Слоевые силикаты, в частности, Na<sup>+</sup>-монтмориллонит (природная глина) являются перспективными природными материалами для использования в качестве нанонаполнителей при получении полимерных нанокомпозитов [1, 2]. Как правило, введение небольших количеств органоглины (до 10 масс %) в полимерную матрицу приводит к существенному повышению модуля упругости получаемых таким образом нанокомпозитов. Хотя в настоящее время существуют теоретические модели для описания изменения модуля упругости нанокомпозитов, наполненных органоглиной, основанные на понятии так называемой «эффективной частицы» [3], но эти модели не учитывают ряда факторов, наиболее важных при теоретическом описании многофазных полимерных систем и в первую очередь уровня межфазной адгезии. Последний из указанных факторов приобретает особое значение в силу обнаружения эффекта наноадгезии, который предполагает наличие гораздо более высокого уровня межфазной адгезии в полимерных нанокомпозитах по сравнению с традиционными композитами, наполненными частицами (волокнами) микронных размеров [4]. Поэтому целью настоящей работы является теоретическое исследование повышения модуля упругости нанокомпозитов полимер/органоглина как функции степени диспергирования органоглины и уровня межфазной адгезии нанонаполнитель-полимерная матрица.

# ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНАЯ ЧАСТЬ

В качестве полимерной матрицы использован полиэтилен высокой плотности (ПЭВП), имеющий показатель текучести расплава ~ 1 г/10 мин и плотность 960 кг/м<sup>3</sup>. В качестве нанонаполнителя использован слоевой силикат монтмориллонит марки Cloisite 15A (ММТ). ПЭВП, привитый малеиновым ангидридом (ПЭВП-МА), применялся как связующий агент для усиления взаимодействия полимерорганоглина. Условные обозначения исследуемых нанокомпозитов, содержание ММТ и ПЭВП-МА приведены в табл. 1 [5].

Все составы нанокомпозитов были получены смешиванием компонентов в расплаве на двухшнековом экструдере Haake TW100 с профилем температур 380, 390, 400 и 410 К для зон 1—4. Затем нанокомпозиты гранулировались и из гранул получали пленки толщиной 0,5 мм для изготовления образцов для механических испытаний [5].

Испытания на одноосное растяжение выполнены на приборе Rheometric Scientific Instrument (RSA III) при температуре 293 К и скорости деформации  $\sim 10^{-3} c^{-1}$  [5].

Рентгеноструктурный анализ выполнен на дифрактометре Siemens D500 в интервале углов сканирования  $2\theta=2-70^{\circ}$ . Для исследования сте-

Условное обозначение образца	Тип структуры органоглины	Содержание ММТ, масс %	Содержание ПЭВП-МА, масс %	$E_{_{\rm H}},$ ГПа	Ь
А				0,58	
В			1,0	0,46	
С	интеркалированная	1,0		0,50	-0,85
D	интеркалированная	2,5		0,65	0,72
Е	интеркалированная	5,0		0,80	1,41
F	эсфолиированная	1,0	1,0	1,40	12,80
G	интеркалированная	2,5	2,5	1,10	6,07
Н	интеркалированная	5,0	5,0	0,89	2,40
Ι	интеркалированная	2,5	5,0	1,30	7,11

Таблица 1. Структурные и механические характеристики нанокомпозитов ПЭВП/ММТ

пени диспергирования органоглины использованы образцы толщиной 1 мм [5].

### РЕЗУЛЬТАТЫ И ИХ ОБСУЖДЕНИЕ

В отличие от многих минеральных наполнителей, используемых при производстве пластмасс (тальк, слюда и т.п.), органоглины, в частности, монтмориллонит, способны расслаиваться и диспергироваться в отдельные пластины толщиной примерно 1 нм [1]. Пачки пластин монтмориллонита, не разделяющиеся после введения в полимер, часто называют тактоидами. Термин «интеркаляция» описывает случай, когда небольшие количества полимера проникают в галлереи между пластинами силиката, что вызывает разделение этих пластин на величину ~ 2-3 нм. Эсфолиация или расслоение происходит при расстоянии между пластинами (в рентгеноструктурном анализе это расстояние принято называть межслоевым интервалом d<sub>001</sub>) порядка 8—10 нм. Хорошо расслоенный и диспергированный нанокомпозит включает отдельные пластины органоглины, однородно распределенные в полимерной матрице [1]. Соответственно авторы [2] предложили два уравнения для теоретической оценки степени усиления нанокомпозитов полимер/органоглина  $E_{\mu}/E_{\mu}$ :

$$\frac{E_{\rm H}}{E_{\rm M}} = 1 + 11 \left(1,955 \,\varphi_{\rm H} b\right)^{1,7} \tag{1}$$

для интеркалированной органоглины и

$$\frac{E_{\rm H}}{E_{\rm M}} = 1 + 11 \left(2,910 \,\varphi_{\rm H} b\right)^{1,7} \tag{2}$$

для эсфолиированной, где  $\varphi_{\rm H}$  — объемное содержание органоглины, b — параметр, описывающий уровень межфазной адгезии и определяемый из уравнения [2]:

$$\alpha_{\rm H} = \alpha_{\rm H}^{\rm cM} - b \left( \alpha_{\rm H}^{\rm cM} - \alpha_{\rm H}^{\rm T} \right), \qquad (3)$$

где  $\alpha_{\rm H}$ ,  $\alpha_{\rm H}^{\rm cm}$  и  $\alpha_{\rm H}^{\rm T}$  — коэффициенты теплового расширения нанокомпозита, полученные экспериментально и рассчитанные согласно правилу смесей и уравнению Тернера, соответственно. В настоящей работе в качестве первого приближения объемное содержание нанонаполнителя принято равным массовому.

Как показали данные рентгеноструктурного анализа [5], для всех исследуемых нанокомпозитов, за исключением образца F, наблюдались четко выраженные пики в области углов сканирования  $2\theta=2-3^{\circ}$ . Это означает, что все образцы, за исключением образца F, обладают интеркалированной структурой органоглины с межслоевым интервалом порядка 4—5 нм, тогда как образец F обладает эсфолиированной структурой органоглины. Далее уравнение (2) было использовано для оценки параметра в случае образца F и уравнение (1) для оценки этого же параметра в случае остальных образцов нанокомпозитов. Полученные указанным образом значения *b* приведены в табл. 1. Как и

следовало ожидать, наименьшие значения b получены для образцов, не имеющих совмещающего агента (ПЭВП, привитого малеиновым ангидридом, ПЭВП-МА) и наибольшие — для образцов с указанным агентом. Отметим, что наибольшая величина b получена для образца F, содержащего всего 1 масс % ММТ и ПЭВП-МА, но обладающего эсфолиированной структурой органоглины. Увеличение содержания ММТ до 5 масс % приводит к существенному снижению уровня межфазной адгезии — уменьшению b от 12,8 до 2,40. Увеличение содержания ПЭВП-МА до 5 масс % также не дает положительного эффекта (образец Н). Таким образом, следует предположить, что положительный эффект достигается не просто увеличением содержания совмещающего агента, а правильным выбором соотношения концентраций органоглина-совмещающий агент. При этом для образца F с эсфолиированной структурой органоглины это соотношение близко к 1:1, а для образца I, имеющего сравнимые характеристики, но интеркалированную структуру органоглины, это отношение уже близко к 1:2 (см. табл. 1).

Отметим, что абсолютная величина b дает достаточно четкую качественную градацию уровня межфазной адгезии. Так, отрицательные значения b указывают на отсутствие межфазной адгезии полимер-органоглина, b=1 означает совершенную (по Кернеру) адгезию и b>1 предполагает наличие эффекта наноадгезии [2, 4]. Данные табл. 1 показали явное снижение уровня межфазной адгезии по мере роста содержания органоглины, что обусловлено сильным влиянием агрегации пластин монтмориллонита [1].

На рис. 1 приведена зависимость степени усиления  $E_{\rm H}/E_{\rm M}$  от уровня межфазной адгезии, характеризуемого параметром *b*, в форме  $E_{\rm H}/E_{\rm M}(b^{1/2})$ . Такая форма указанной зависимости выбрана с целью ее линеаризации. Аналитически эту зависимость можно описать следующим эмпирическим уравнением:

$$\frac{E_{\rm H}}{E_{\rm M}} = 1 + 0.6 \, b^{1/2} \,. \tag{4}$$

Зависимость  $E_{\rm H}/E_{\rm M}$  от *b* дает четкое представление о влиянии уровня межфазной адгезии на степень усиления нанокомпозитов полимер/органоглина. Так, для *b*<0 (образец С)  $E_{\rm H}/E_{\rm M}<1$ , т.е. при отсутствии межфазной адгезии модуль упругости нанокомпозита ниже модуля матричного полимера [6]. Достижение совершенной адгезии (*b*=1) позволяет получить величину  $E_{\rm H}/E_{\rm M}\approx 1,56$ ,



**Рис. 1.** Зависимость степени усиления  $E_{\rm H}/E_{\rm M}$  от параметра *b* для образцов нанокомпозитов ПЭВП/ММТ С (*1*), D (*2*), E (*3*), F (*4*), G (*5*), H (*6*) и I (*7*)

что близко к данным для образцов Е и H, а реализация эффекта наноадгезии (b=6,07-12,8) позволяет получить величины  $E_{\rm H}/E_{\rm M}$  в интервале 2,40—3,05.

Сравним предложенную трактовку с моделью, данной в работе [7]. Авторы [7] рассмотрели три основных случая зависимости степени усиления  $E_{\rm k}/E_{\rm m}$  (где  $E_{\rm k}$  и  $E_{\rm m}$  — модули упругости композита и матричного полимера, соответственно) от объемного содержания наполнителя  $\varphi_{\rm H}$ . Они показали, что существуют следующие основные типы зависимостей  $E_{\rm k}/E_{\rm m}(\varphi_{\rm H})$ :

идеальная (совершенная) адгезия между наполнителем и полимерной матрицей, описываемая уравнением Кернера, которая может быть аппроксимирована следующим соотношением:

$$\frac{E_{\kappa}}{E_{M}} = 1 + 11,6\varphi_{\rm H} - 44,4\varphi_{\rm H}^{2} + 96,3\varphi_{\rm H}^{3}; \qquad (5)$$

нулевая адгезионная прочность при большом коэффициенте трения между наполнителем и полимерной матрицей, которая описывается уравнением:

$$\frac{E_{\kappa}}{E_{M}} = 1 + \varphi_{\rm H}; \tag{6}$$

полное отсутствие взаимодействия (адгезии) и идеальное проскальзывание между наполнителем и полимерной матрицей, когда модуль упругости композита практически определяется поперечным сечением полимера и связан со степенью наполнения уравнением:



**Рис. 2.** Сравнение экспериментальных (точки) и рассчитанных согласно уравнениям (5) (1), (6) (2) и (7) (3) зависимостей степени усиления  $E_{\mu}/E_{\mu}$  от суммы содержания нанонаполнителя и межфазных областей ( $\varphi_{\mu+}\varphi_{\mu\phi}$ ) для нанокомпозитов ПЭВП/ММТ. Обозначения экспериментальных точек те же, что и на рис. 1.

$$\frac{E_{\kappa}}{E_{M}} = 1 - \varphi_{\rm H}^{2/3}.$$
 (7)

На рис. 2 сплошными кривыми показан расчет степени усиления  $E_{\mu}/E_{M}$  как функции суммарной доли нанонаполнителя и межфазных областей ( $\varphi_{\mu} + \varphi_{M\phi}$ ), поскольку именно эти элементы структуры нанокомпозита являются армирующими компонентами [1, 2]. Указанная сумма определена следующим образом [2]:

$$\varphi_{\rm H} + \varphi_{\rm Mb} = 1,955 \,\varphi_{\rm H} b \tag{8}$$

для интеркалированной органоглины и

$$\varphi_{\rm H} + \varphi_{\rm M\varphi} = 2,910 \,\varphi_{\rm H} b \tag{9}$$

для эсфолиированной.

Как можно видеть, экспериментальные данные для образца С (b=-0,85) совпадают с расчетом по уравнению (7) (отсутствие межфазной адгезии), для образца D (b=0,72) — с расчетом по уравнению (6) (сильное трение между полимерной матрицей и нанонаполнителем), для образцов Е и H (b=1,41 и 2,40, соответственно) — с расчетом по уравнению (5) (совершенная адгезия), а для образцов F, G и I (b=12,8, 6,07 и 7,11, соответственно, что означает реализацию эффекта наноадгезии) экспериментальные данные расположены существенно выше кривой 1, рассчитанной по уравнению (5), что и следовало ожидать. Таким образом, предложенная в настоящей работе трактовка полностью согласуется с моделью [7].

Теперь, используя полученные результаты, можно выделить основные факторы, влияющие на степень усиления нанокомпозитов полимер/ органоглина. Наиболее важным фактором следует считать степень диспергирования органоглины. Из данных табл. 1 следует, что 1 масс % эсфолиированной органоглины дает степень усиления в ~1,5 раза выше, чем 5 масс % интеркалированной. Отметим, что этот фактор является специфическим для органоглин. Вторым по важности и общим для всех композитов (нанокомпозитов) является уровень межфазной адгезии, характеризуемый параметром b. Следует ожидать, что указанные выше факторы взаимосвязаны между собой. Далее следует выбор правильного соотношения органоглина-совмещающий агент (сравните данные для образцов Н и I в табл. 1). Увеличение содержания нанонаполнителя дает скорее отрицательный эффект, чем положительный (увеличение содержания органоглины от 1 до 5 масс % приводит к снижению  $E_{\mu}$  от 1,40 до 0,89 ГПа (см. табл. 1).

Однако увеличение содержания органоглины может дать решающий положительный эффект, если достаточно большие ее количества (порядка 5—10 масс. %) будут иметь эсфолиированную структуру. Так, для нанокомпозитов на основе ПЭВП при введении 5 масс % эсфолиированной органоглины и, как следствие, реализации эффекта наноадгезии (b=10) может быть получена степень усиления  $E_{\mu}/E_{m} = 20,8$  и модуль упругости  $E_{\mu} = 9,6$  ГПа, что показал расчет согласно уравнению (2).

#### ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Предложенная трактовка позволяет проанализировать факторы, влияющие на степень усиления нанокомпозитов полимер/органоглина. Ее результаты качественно и количественно согласуются с моделью Тугова и Шаулова. Применение предложенной трактовки позволило выявить основные факторы, влияющие на степень усиления нанокомпозитов полимер/органоглина, расположить их по степени важности и прогнозировать теоретически достижимую степень усиления. Этот прогноз продемонстрировал, что возможности нанокомпозитов полимер/органоглина реализованы далеко не полностью.

#### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Маламатов А. Х., Козлов Г. В., Микитаев М. А. Механизмы упрочнения полимерных нанокомпозитов. М.: Изд-во РХТУ им. Менделеева, 2006. 240 с.

# ВЛИЯНИЕ СТЕПЕНИ ДИСПЕРГИРОВАНИЯ И УРОВНЯ МЕЖФАЗНОЙ АДГЕЗИИ НА СТЕПЕНЬ...

2. *Mikitaev A. K., Kozlov G. V., Zaikov G. E.* Polymer Nanocomposites: Variety of Structural Forms and Applications. New York: Nova Science Publishers, Inc., 2008. 319 p.

3. *Sheng N., Boyce M. C., Parks D. M., et al.* // Polymer. 2004. V. 45. № 2. P. 487.

4. Козлов Г. В., Буря А. И., Яновский Ю. Г. и др. // Нанотехника. 2008. № 1. С. 81.

Джангуразов Борис Жуашевич — к.э.н., с.н.с. ООО «ТД ПолиХимГрупп»; тел.: (495) 5041739, e-mail: miki-taev@mail.ru

Козлов Георгий Владимирович — с.н.с., УНИИД Кабардино-Балкарского государственного университета им. Х.М. Бербекова; тел.: (8662) 424144, e-mail: i\_dolbin@mail.ru

*Овчаренко Елена Николаевна* — к.х.н., с.н.с., Институт химической физики им. Н.Н. Семенова РАН; тел.: (495) 9397365, e-mail: ollen@chph.ras.ru

Микитаев Абдулах Казбулатович — д.х.н., профессор, заведующий кафедрой органической химии и высокомолекулярных соединений Кабардино-Балкарского государственного университета им. Х.М. Бербекова; тел.: (495) 9789737, e-mail: mikitaev@mail.ru 5. *Ranade A., Nayak K., Fairbrother D., et al.* // Polymer. 2005. V. 46. № 21. P. 7323.

6. Кнунянц Н. Н., Ляпунова М. А., Маневич Л. И. и *др.* // Механика композитных материалов. 1986. № 2. С. 231.

7. *Тугов И. И., Шаулов А. Ю.* // Высокомолек. соед. Б. 1990. Т. 32. № 7. С. 527.

*Dzhangurazov Boris Zh.* — PhD (Economic sciences), senior scientific employee, OOO «TD PolyChemGroup»; tel.: (495) 5041739, e-mail: mikitaev@mail.ru

*Kozlov Georgii V.* — senior scientific employee, UNIID of the Berbekov Kabardino-Balkarian State University; tel.: (8662) 424144, e-mail: i\_dolbin@mail.ru

*Ovcharenko Elena N.* — PhD (chemistry science), senior scientific employee, N.N. Semenov Institute of Chemical Physics RAS; tel.: (495) 9397365, e-mail: ollen@chph. ras.ru

*Mikitaev Abdulakh K.* — grand PhD (chemistry sciences), professor, head of a faculty of High-molecular Compounds of the Berbekov Kabardino-Balkarian State University; tel.: (495) 9789737, e-mail: mikitaev@mail.ru