## Быстрое вязкое течение нематического жидкого кристалла вблизи перехода нематик–смектик *А*

## © А.В. Захаров, А.А. Вакуленко

Институт проблем машиноведения Российской академии наук, 199178 Санкт-Петербург, Россия

(Поступила в Редакцию 10 ноября 2003 г.)

Для полярных жидких кристаллов, таких как 4-*n*'-октил-4'- и 4-*n*'-октилокси-цианобифенил, теоретически установлено, что вблизи температур фазового перехода нематик-смектик  $A(T_{NA})$  минимальное сопротивление сдвиговому течению реализуется, когда директор нематика ориентирован одновременно перпендикулярно вектору скорости и ее градиенту. Для этого в рамках теории Эриксена-Лесли были рассчитаны все три коэффициента Месовича ( $\eta_i$  (i = 1, 2, 3)) как вблизи температур фазового перехода (порядка десятков mK от  $T_{NA}$ ), так и вдали от  $T_{NA}$ . Такое поведение коэффициентов вязкости, когда  $\eta_2 > \eta_1 > \eta_3$ , связано с тем, что влияние флуктуаций локального смектического порядка, образующегося в нематической фазе, ведет к сингулярному поведению  $\eta_2$ , в то время как два остальных коэффициента  $\eta_1$  и  $\eta_3$  не подвержены такому влиянию.

Работа выполнена при финансовой поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (грант № 01-03-32084).

Как показывает ряд новых публикаций [1-4], теоретический подход к описанию процессов диссипации в жидких кристаллах (ЖК) снова привлекает внимание исследователей. Несмотря на то что некоторые качественные и количественные достижения были сделаны в рамках молекулярной теории реологических свойств нематиков (НЖК) при сдвиговом течении вдали от температур фазового перехода нематик-смектик А (N-SmA) [5–9], все еще рано говорить о развитии теории, способной описать реологию НЖК вблизи температуры перехода T<sub>NA</sub>, когда значения температуры отличаются от T<sub>NA</sub> на несколько десятков mK. Учитывая, что флуктуации локального смектического параметра порядка (ПП) вблизи фазового перехода второго рода N – SmA вызывают сингулярности как упругих коэффициентов Франка, так и коэффициента вращательной вязкости (КВВ) у1 [10-12], следует ожидать, что коэффициенты сдвиговой вязкости Месовича  $\eta_i$  (*i* = 1, 2, 3) будут также обладать особенностью вблизи температуры  $T_{NA}$  [12]. Действительно, когда директор **n** в НЖК ориентирован параллельно скорости течения v ( $n \parallel v$ ) и перпендикулярно градиенту скорости ( $\mathbf{n} \perp \nabla v$ ), реализуется самое низкое сопротивление нематическому течению (самое меньшее значение коэффициента вязкости  $\eta_2$  [13]). Среди двух других коэффициентов вязкостей  $\eta_1$  и  $\eta_3$  коэффициент  $\eta_1$  (**n** ||  $\nabla v$  и **n**  $\perp$  **v**) имеет наибольшую величину, в то время как значение  $\eta_3$  $(\mathbf{n} \perp \nabla v \ \mathbf{u} \ \mathbf{n} \perp \mathbf{v})$  близко к вязкости, измеренной в изотропной фазе. Вне предпереходных значений температур температурные зависимости сдвиговых вязкостей примерно параллельны друг другу [13]. Такое поведение вязкостей НЖК может быть нарушено вблизи фазовых переходов нематик-смектик А по мере охлаждения образца нематика при температурах порядка десятков mK выше Т<sub>NA</sub>; в результате флуктуаций параметра порядка вновь образующейся смектик А фазы коэффициент вязкости  $\eta_2$  обнаруживает сингулярное поведение, в то время как два других коэффициента  $\eta_1$  и  $\eta_3$  не подвергаются возмущению флуктуациями ПП [11,12]. Физика явления заключается в том, что роли вязкостей  $\eta_1$  и  $\eta_2$ меняются местами, т.е. при температурах, отстоящих от Т<sub>NA</sub> меньше, чем на десятки mK, в нематической фазе самое низкое сопротивление течению реализуется, когда директор перпендикулярен как градиенту скорости течения, так и направлению течения. Недавние теоретические исследования поведения КВВ у1 вблизи точки фазового перехода, в случае 4-n'-октил-4'-цианобифенила (8ЦБ), показали, что критического поведения КВВ  $\gamma_1^c$ следует ожидать только в области значений температур (здесь и далее будем использовать также безразмерные значения температур  $t = T/T_{NA} - 1$ )  $0 < t < 10^{-3}$ , что меньше чем 306.7 К ( $T_{NA}(8 \amalg B) \approx 306.5$  К) [4]. Основываясь на этих и других [11,12] теоретических наблюдениях, можно предположить, что предсмектические аномалии в поведении  $\eta_2$  следует ожидать в том же температурном интервале  $0 < t < 10^{-3}$ . Ответ на вопрос, насколько далеко от T<sub>NA</sub> в нематической фазе следует ожидать предпереходную аномалию в  $\eta_2$ , будет дан в рамках теории, основанной на результатах, полученных в работах [4,6,11,12], которые были предложены для описания явления вращения директора вблизи фазового перехода N - SmA.

Ориентационное состояние директора **n** при сдвиговом течении определяется балансом действующих на него моментов. В высокоскоростном сдвиговом режиме упругими моментами пренебрегают [4], в то время как момент вязких сил в соответствии с теорией Лесли–Эриксона (ЛЭ) [8,9] имеет общий вид  $\mathbf{T}_{vis} = -\mathbf{n} \times [\gamma_1 \mathbf{N} + \gamma_2 \mathbf{M} \cdot \mathbf{n}]$ , где  $\gamma_1$  и  $\gamma_2$  — KBB, а вектор скорости изменения директора относительно течения НЖК принимает вид  $\mathbf{N} = d\mathbf{n}/dt - \mathbf{W} \cdot \mathbf{n}$ ,  $2\mathbf{M} = \nabla \mathbf{v} + (\nabla \mathbf{v})^T$ ,  $-2\mathbf{W} = \nabla \mathbf{v} - (\nabla \mathbf{v})^T$ . Здесь **М** и **W** являются симметричной и антисимметричной частями тензора градиента скорости течения, а символ *T* озна-

T

чает транспонирование матрицы, соответствующей  $\nabla v$ и  $d\mathbf{n}/dt = \frac{\partial n}{\partial t} + \mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{n}$ . В одномерной модели (x - y)плоскость, определяемая течением ЖК (х-направление) и градиентом скорости в направлении y; z — ось вихря)  $\mathbf{v} = v\mathbf{i} \equiv \dot{\gamma} y\mathbf{i}$ , вследствие чего момент вязких сил может быть записан в виле

$$\mathbf{T}_{\text{vis}} = -\mathbf{n} \times \left[ \gamma_1 \, \frac{\partial \mathbf{n}}{\partial t} + \dot{\gamma} \, \mathbf{m} \right], \tag{1}$$

где вектор **m** имеет компоненты  $(\alpha_2 n_v, \alpha_3 n_x, 0)$ , а коэффициенты вязкости Лесли  $\alpha_2$  и  $\alpha_3$  связаны с коэффициентами вращательной вязкости соотношениями  $\alpha_2 = (\gamma_2 - \gamma_1)/2$  и  $\alpha_3 = (\gamma_1 + \gamma_2)/2.$ 

Динамическое поведение директора **n** ( $\cos(\theta)$ ,  $\sin(\theta)$ ) в плоскости сдвига сводится к двум случаям. Первый характеризуется тем, что величина гидродинамического момента

$$T_{\rm vis} = \gamma_1 \frac{\partial \theta}{\partial t} + \frac{1}{2} (\gamma_1 + \gamma_2 \cos \theta_{\rm bulk}) \dot{\gamma}$$
$$= \gamma_1 \frac{\partial \theta}{\partial t} + (\alpha_3 \cos^2(\theta_{\rm bulk}) - \alpha_2 \sin^2(\theta_{\rm bulk})) \dot{\gamma}, \qquad (2)$$

отнесенного к единице объема НЖК сдвигового потока, обращается в нуль, когда директор ориентируется под равновесным углом  $\theta_{eq}$  [8,9]

$$\theta_{eq} = \frac{1}{2} \cos^{-1} \left( -\frac{\gamma_1}{\gamma_2} \right) = \tan^{-1} \left( \sqrt{\frac{\alpha_3}{\alpha_2}} \right), \qquad (3)$$

относительно направления скорости течения v. Это условие реализуется, когда  $|\gamma_2| > |\gamma_1|$ . Во втором случае, когда  $|\gamma_1| > |\gamma_2|$ , директор непрерывно вращается в сдвиговой плоскости.

Рассмотрим коэффициенты вязкости Месовича для плоского течения  $\eta_i$  (*i* = 1, 2, 3), определенные отношением ух компоненты тензора напряжений [8,9]  $\sigma_{yx}^{(i)}$  и сдвиговой скорости у

$$\eta_i = -\frac{\sigma_{yx}^{(i)}}{\dot{y}}.$$
(4)

Индексы i = 1, 2, 3 соответствуют случаям, в которых директор **n** параллелен осям -x, -y, -z. Коэффициенты вязкости Месовича связаны с коэффициентами Лесли соотношениями [13]

$$\eta_{1} = \frac{1}{2} (\alpha_{3} + \alpha_{4} + \alpha_{6}), \quad \eta_{2} = \frac{1}{2} (-\alpha_{2} + \alpha_{4} + \alpha_{5}),$$
$$\eta_{3} = \frac{1}{2} \alpha_{4}. \tag{5}$$

Из уравнения (3) следует, что, если  $|\gamma_1| < |\gamma_2|$  или  $\alpha_3 < 0$  (поскольку практически всегда  $\alpha_2 < 0$ ), стабильное решение уравнения баланса моментов (см. уравнение (1)) приводит к окончательной ориентации директора **n** в сдвиговой плоскости **v** –  $\nabla v$  под малым углом  $\theta_{ea}$ к направлению течения. По мере убывания температуры по направлению к T<sub>NA</sub> рост флуктуаций ПП ведет к образованию нового момента T<sub>fl</sub>, действующего на n. При скоростях сдвига  $\dot{\gamma}\tau \ll 1$ , где  $\tau$  — максимальное время структурной релаксации, учет нового момента T<sub>fl</sub>, обусловленного флуктуациями ПП, ведет к новому уравнению баланса моментов [11,12]:  $\mathbf{T}_{vis} + T_{fl} = 0$ , где

$$\mathbf{T}_{\mathrm{fl}} = -A\mathbf{n} \times \mathbf{j}$$
  
=  $-\left[-\frac{\pi}{2} \frac{k_B T}{l^2 \xi_{\parallel}} (\dot{\gamma} \tau) (\mathbf{n} \cdot \hat{\mathbf{v}}) + O\left((\dot{\gamma} \tau)^2\right)\right] \mathbf{n} \times \mathbf{j}.$  (6)

Здесь  $\xi_{\parallel} = \xi$  — корреляционная длина смектического порядка,  $\hat{\mathbf{v}} = \mathbf{v}/|\mathbf{v}|$  и l — длина межслоевого расстояния в новой SmA фазе. Физическая причина возникновения T<sub>fl</sub> связана с влиянием сдвигового течения на области флуктуаций. Это означает, что для области температурных флуктуаций с п || v [2] сдвиговый поток имеет тенденцию поворачивать слои, что изменяет межслоевое расстояние и вызывает восстанавливающий момент T<sub>fl</sub>. Напротив, сдвиговый поток не возмущает внутреннюю структуру за счет флуктуаций с ориентациями i = 2, 3. Сравнивая два уравнения баланса моментов, с учетом соотношений (2) и (6), видим, что самый низкий по порядку величины  $\dot{\gamma}\tau$  эффект выражается в перенормировке  $\gamma_1$  и  $\alpha_3$  ( $\sim \eta_2$ )

$$\bar{\gamma}_1 = \gamma_1 + \alpha_3^{C1}, \quad \bar{\alpha}_3 = \alpha_3 + \alpha_3^{C1} = \alpha_3 + \frac{\pi}{4} \frac{k_B T}{l^2} \frac{\tau}{\xi}.$$
 (7)

Здесь  $\alpha_3$  и  $\gamma_1$  — исходные значения (без учета флуктуаций) коэффициентов Лесли и вращательной вязкости соответственно. При применении метода динамического подобия [11] было обнаружено, что время релаксации  $\tau$ может быть аппроксимировано выражением  $au \sim \xi^{3/2}$ , в то время как корреляционная длина  $\xi = \xi_{\parallel}$  в смектике А в области приведенных температур, близких к критической точке, аппроксимируется выражением  $\xi = \xi_0 t^{-\nu}$ , где  $\xi_0$  — размерный коэффициент и  $\nu = \nu_{\parallel}$  соответствующий критический показатель степени. Все это свидетельствует о том, что для скоростей сдвига  $\dot{\gamma}\tau \ll 1$  как  $\bar{\gamma}_1$  и  $\alpha_3^{C1}$ , так и  $\bar{\eta}_1$  расходятся вблизи  $T_{NA}$ как  $\tau/\xi \sim t^{-\nu/2}$ . Поскольку  $\alpha_3 < 0$  практически для всех нематиков [14], этот результат предсказывает изменение знака в эффективном значении  $\bar{\alpha}_3$  в окрестности  $T_{NA}$ , и самое низкое сопротивление нематическому течению реализуется, когда директор ориентируется перпендикулярно как скорости течения, так и градиенту скорости течения, и может быть вычислено с использованием выражения (4) или (5) для  $\eta_2$ .

Необходимо отметить, что существует другой подход к описанию предпереходного вклада в коэффициент вязкости Лесли а<sub>3</sub>, который в гидродинамическом режиме  $q_0\xi_{\parallel} \ll 1$  допускает выражение для критического вклада  $\alpha_3^C$  в соответствующий коэффициент Лесли [10,11]

$$\alpha_3^{C2} = \gamma_1^{C2} = \frac{\pi}{4} \frac{k_B T}{\xi_0} \sqrt{\frac{\rho_m}{K_1}} t^{\nu-1}, \tag{8}$$

где  $q_0 = 2\pi/l, K_1$  — упругая деформация поперечного изгиба,  $\rho_m$  — плотность вещества. Измерения корре-

ляционной длины смектической фазы A  $\xi_{\parallel}$  как для 8ЦБ, так и для 4-n'-октилокси-цианобифенила (80ЦБ) в температурной области, близкой к критической точке, были сделаны методами высокоразрешающего рентгеновского рассеяния [15]. Было установлено, что в области приведенных температур 5 × 10 $^{-7}$  < t < 2 × 10 $^{-2}$ ,  $\xi_0 = 0.37$  nm,  $\nu = 0.67$  для 8ЦБ и  $\xi_0 = 0.42$  nm,  $\nu = 0.62$ для 80ЦБ  $l \sim 2.0 \,\text{nm}$  — общее значение для межслоевого расстояния смектической фазы А. При конкретных вычислениях критического вклада в  $\alpha_3^C$  (или  $\gamma_1^C$ ) были использованы следующие значения:  $\rho_m = 1000 \, \mathrm{kg/m^3}$ ,  $K_1 = 10 \text{ pN}$  (8ЦБ) и 8 рN (80ЦБ) [16]. Поскольку коэффициент упругой деформации поперечного изгиба не подвержен аномальному поведению вблизи Т<sub>NA</sub>, оба последних значения К1 были измерены при температурах, соответствующих Т<sub>NA</sub> обоих соединений. Необходимо подчеркнуть, что флуктуации локального смектического ПП при фазовом переходе NA второго рода в соответствии с уравнениями (5), (7) и (8) вызывают сингулярности только для  $\eta_2$ , в то время как два остальных коэффициента вязкости Месовича  $\eta_1$  и  $\eta_3$  не возмущаются новой структурой. Все это свидетельствует о том, что возмущающий эффект, обусловленный флуктуациями локального смектического параметра порядка, реализуется в виде сингулярного поведения у1, причем аналитические выражения для КВВ могут быть записаны в двух формах: в первой, когда  $\bar{\gamma}_1$  расходится вблизи  $T_{NA}$ как  $\sim t^{\nu/2}$ , и во второй, когда  $\bar{\gamma}_1$  расходится как  $\sim t^{\nu-1}$ . Таким образом, только сравнение с экспериментально полученными данными для  $\bar{\gamma}_1$  позволяет выбрать предпочтительную форму для описания предпереходной аномалии в  $\bar{\gamma}_1$ . В качестве первого шага в этом направлении необходимо вычислить чистый вклад в коэффициент вязкости  $\bar{\gamma}_1$ , т. е. собственно  $\gamma_1$ .

Для этого используем предложенный в [6] статистикомеханический подход (СМП) к теории вращательной вязкости  $\gamma_1$ . Эта теория основана на концепции представления асимметричной части феноменологического тензора напряжений  $\bar{\sigma}^a = 1/2(\alpha_2 - \alpha_3)(\mathbf{nN} - \mathbf{Nn}) + 1/2$  $\times (\alpha_5 - \alpha_6)(\mathbf{nn} \cdot \mathbf{M} - \mathbf{M} \cdot \mathbf{nn}) = 1/2S[(\gamma_1\mathbf{N} + \gamma_2\mathbf{n} \cdot \mathbf{M}) \times \mathbf{n}]$ (*S* — тензор Леви–Чивита) как среднего эквивалентного микроскопического  $\bar{\sigma}^a$ , основанного на методе неравновесного статистического оператора Зубарева [17].

Сущность этого подхода заключается в том, что не только автокорреляции микроскопического тензора напряжений рассматриваются в соответствии с работой [7], но и принимаются во внимание дополнительные корреляции как тензора напряжений и директора, так и потока с тензором параметров порядка. В результате КВВ  $\gamma_1$  может быть рассчитан в виде функции плотности  $\rho$ , ПП  $\bar{P}_2$ , температуры T [6,18,19] и имеет вид

$$\gamma_1 = \frac{k_B T}{D_\perp} s \rho f(\bar{P}_2), \tag{9}$$

где  $D_{\perp}$  — коэффициент вращательной самодиффузии (КВД) относительно коротких осей молекул,  $\rho = N/V$  — плотность числа молекул, s — геометрический фактор молекул, рассчитанный в виде

 $s = (b^2 - 1)/(b^2 + 1)$ , где b — отношение длины молекулы к ее ширине, и функция f имеет вид

$$f(\bar{P}_2) = \bar{P}_2^2 \frac{9.54 + 2.77\bar{P}_2}{2.88 + \bar{P}_2 + 12.56\bar{P}_2^2 + 4.69\bar{P}_2^3 - 0.74\bar{P}_2^4}$$

Среднее значение симметричной части тензора напряжений  $\bar{\sigma}^s$  можно вычислить, усредняя его микроскопический эквивалент  $\bar{\sigma}_{micr}^s$  при помощи равновесной ориентационной функции распределения (ОДФ)  $\phi(\mathbf{a})$  в виде  $\bar{\sigma}^s = \int \bar{\sigma}_{micr}^s \phi(\mathbf{a}) d\mathbf{a}$ , где  $\mathbf{a}$  — ориентация длинной оси молекулы. В свою очередь выражение для  $\gamma_2$  может быть записано в виде [5,18,19]

$$\gamma_2 = -\frac{k_B T}{D_\perp} \, s \rho \bar{P}_2. \tag{10}$$

Коэффициенты Лесли  $\alpha_i$ , i = 2, ..., 6 выражаются через микро- и макропараметры НЖК, согласно работе [5], как

$$\alpha_{2} = -g\left(1 + \frac{1}{\lambda}\right)\bar{P}_{2}, \quad \alpha_{3} = -g\left(1 - \frac{1}{\lambda}\right)\bar{P}_{2},$$

$$\alpha_{4} = g\frac{2s}{35}\left(7 - 5\bar{P}_{2} - 2\bar{P}_{4}\right), \quad \alpha_{5} = g\left[\frac{s}{7}\left(3\bar{P}_{2} + \bar{P}_{4}\right) + \bar{P}_{2}\right],$$

$$\alpha_{6} = g\left[\frac{s}{7}\left(3\bar{P}_{2} + \bar{P}_{4}\right) - \bar{P}_{2}\right], \quad (11)$$

где  $\bar{P}_{2L}$  (L = 1, 2) — ПП четного ранга,  $1/\lambda = -\gamma_1/\gamma_2$ =  $\cos(2\theta_{eq})$  и  $g = k_B T_{\rho}/D_{\perp}$ , а коэффициенты Лесли в выражениях (11) подчиняются соотношению Онзагера– Пароди  $\alpha_2 + \alpha_3 = \alpha_6 - \alpha_5$ .

Таким образом, в соответствии с уравнениями (9)–(11) КВВ  $\gamma_1$  и  $\gamma_2$  и коэффициенты Лесли  $\alpha_i$  оказываются обратно пропорциональными КВД  $D_{\perp}$ . Заметим, что при предельно высоких температурах СМП предсказывает, что  $\gamma_1 \sim \bar{P}_2^2$ . Такое поведение КВВ находится в соответствии с теорией среднего поля [13]. В то время как ПП для практически всех цианобифенилов измерены с высокой точностью [20], определение констант подвижности для вращательной диффузии все еще составляет трудную задачу.

На основе коротковременного разложения временных ориентационных корреляционных функций (ВКФ)  $\Phi_{mn}^{L}(t) = \Phi_{mn}^{L}(\infty) + [\Phi_{mn}^{L}(0) - \Phi_{mn}^{L}(\infty)] \exp(-t/\tau_{mn}^{L})$  выражение для времени релаксации  $\tau_{00}^{1}$  может быть записано в виде [18]

$$\tau_{00}^{1} = \left[ D_{\perp} \frac{2 - 2\bar{P}_{2}}{1 + 2\bar{P}_{2}} \right]^{-1}.$$
 (12)

Здесь функции первого ранга (L = 1) могут быть определены в рамках методов диэлектрической спектроскопии, в то время как ВКФ с L = 2 появляются в выражениях для скорости спиновой релаксации ядер и изогнутных рамановских форм. Результаты измерений, полученных в рамках методов диэлектрической спектроскопии [21], были использованы для вычисления комплексной диэлектрической проницаемости

Значения времени релаксации  $\tau_{00}^1$ , КВД  $D_{\perp}$  и параметров порядка для 8ЦБ [4] и 80ЦБ [18] НЖК

<i>T</i> (K)(8ЦБ), <i>T<sub>NA</sub></i> = 306.5	306.72	306.80	308.00	310.00	312
$ au_{00}^{1}(\mathrm{ns})$	19	20	27.8	22.7	18.6
$D_\perp  imes 10^7 ({ m s}^{-1})$	13	12.3	8.4	9.4	11.3
$P_2$			0.57	0.053	0.44
$P_4$			0.14	0.12	0.06
$P_6$			0.07	0.05	0.03
<i>T</i> (K)(80ЦБ), <i>T</i> <sub>NA</sub> = 339.5	340		345		350
$ au_{00}^{1}(\mathrm{ns})$	30.4		19.5		12.1
$D_\perp  imes 10^7 ({ m s}^{-1})$	7.55		9.43		11.71
$P_2$	0.55		0.47		0.38
$P_4$	0.20		0.15		0.10
$P_6$	0.05		0.03		0.02

 $\epsilon^{\star}(\omega) = \operatorname{Re}\epsilon(\omega) - i\operatorname{Im}\epsilon(\omega)$  в 8ЦБ в частотном интервале, соответствующем  $100 \text{ kHz} < \omega < 10 \text{ GHz}$ . Так, экспериментальные данные для комплексной диэлектрической постоянной  $\epsilon_{\parallel}^{\star}(\omega)$ , параллельной директору **n**, позволяют вычислить время релаксации  $au_{00}^1$  относительно коротких осей молекул в 8ЦБ. Получив время релаксации  $\tau_{00}^1$ , данные для  $\bar{P}_2$ , извлеченные из поляризованного лазерного рамановского рассеяния [20], можно вычислить, используя уравнение (12), КВД D<sub>⊥</sub>. С другой стороны, используя технику ЯМР, динамические  $D_{\perp}$  и структурные  $\bar{P}_{2L}$  (L = 1, 2, 3) характеристики 80ЦБ были получены в широком диапазоне изменения температур, соответствующем нематической фазе [18]. Температурные зависимости значений  $au_{00}^1$ , КВД  $D_{\perp}$  и ПП для обоих соединений 8 и 80ЦБ даны в таблице. Для того чтобы вычислить значения  $\alpha_i$  этих НЖК, длина и ширина молекул, образующих эти соединения, выбраны ~ 2.0 и 0.6 nm соответственно [15]. Концентрация молекул  $\rho$  как в 80ЦБ, так и в 8ЦБ в температурной области, в которой существует нематическая фаза этих соединений, была выбрана равной  $1.8 \times 10^{27} \, {\rm m}^{-3}$ . Температурные зависимости коэффициентов вязкости Месовича  $\eta_i$  (*i* = 1, 2, 3) для 80ЦБ, вычисленные с помощью уравнений (5), (7) и (8), представлены на рис. 1. Экспериментальные значения были получены прямыми измерениями [14,22,23] в температурной области, соответствующей нематической фазе 80ЦБ. В температурной области, далекой от Т<sub>NA</sub>  $(\lg t > -4)$ , или при температурах, отстоящих более чем на 10 mK от  $T_{NA}$ ), как вычисленные, так и измеренные значения коэффициентов вязкости Месовича показывают, что самый низкий уровень значений вязкости η<sub>2</sub> реализуется, когда направление скорости нематического течения v параллельно директору n, причем выполняется неравенство  $\eta_2 < \eta_1 < \eta_3$ . Температурные зависимости  $\eta_i(T)$  для двух ЖК параллельны друг другу, исключая температурную область, близкую к точке просветления [13]. Это поведение  $\eta_i(T)$  возмущается в окрестности T<sub>NA</sub>. Температурная зависимость  $\eta_i$  в области  $-7 < \lg(t) < -3$  показывает (рис. 2), что вязкости  $\eta_1(T)$  и  $\eta_2(T)$  меняются своими ролями и самое низкое сопротивление течению реализуется, когда директор ориентируется перпендикулярно скорости течения **v** и градиенту скорости  $\nabla v$ . Следует отметить, что экспериментально полученные данные для  $\eta_2(T)$  и  $\eta_1(T)$  [24] в 8ЦБ нематической фазе свидетельствуют о том, что роль коэффциентов  $\eta_1(T)$  и  $\eta_2(T)$  меняется только лишь при температуре  $T_c \approx 343.64$  К и наимень-



**Рис. 1.** Температурные зависимости коэффициентов вязкости Месовича  $\eta_i$  (i = 1, 2, 3) для молекул 80ЦБ, вычисленные по уравнениям (5), (7) и (8)  $(\eta_1 - 1, \eta_2 - 2, \eta_3 - 3)$ . Измеренные значения [22]:  $\eta_1 - 4, \eta_2 - 5, \eta_3 - 6$ , а также измеренные значения [23]:  $\eta_1 - 7, \eta_3 - 8$ .



Рис. 2. Температурные зависимости  $\eta_i$  (i = 2, 3), вычисленные по уравнениям (5), (7) и (8) для 8 и 80ЦБ молекул в окрестности  $(-7 < \lg(T/T_{NA} - 1) < -3)$  перехода нематиксмектик А. Коэффициенты вязкости Месовича  $\eta_1$ : звезды для молекул 80ЦБ и ромбы — для молекул 8ЦБ,  $\eta_2$ : 1 — для молекул 80ЦБ и 2 — для молекул 8ЦБ,  $\eta_3$ : 3 — для молекул 80ЦБ и квадраты для молекул 8ЦБ.



**Рис. 3.** Расчетные температурные зависимости коэффициента вращательной вязкости  $\gamma_1$  в окрестности температуры перехода ( $-7 < \lg(T/T_{NA} - 1) < -3$ ) для 8ЦБ. Кривая 1 — значения, вычисленные по уравнениям (5) и (7), кривая 2 — значения, вычисленные по уравнениям (5) и (8). Кривая 3 — экспериментальные значения по данным работ [23,24].

шее сопротивление по мере охлаждения в сдвиговом потоке реализуется, когда директор сориентирован перпендикулярно вектору скорости потока и его градиенту одновременно, т.е.  $\eta_2 > \eta_1 > \eta_3$ . В свою очередь независимые экспериментальные изменения  $\gamma_1$  (рис. 3) вблизи температуры фазового перехода T<sub>NA</sub> в 8ЦБ указывают, что роль коэффициентов в отмеченном выше смысле меняется при температурах lg(t) < -3 или меньше, чем 306.6 К ( $T_{NA}(8 \amalg B) \approx 306.5$  К). Расчетные значения  $\eta_2$ , полученные с помощью уравнений (5), (7) и (8), демонстрируют, что роль коэффициентов  $\eta_1$ и  $\eta_2$  меняется при lg(t) = -5.25(8ЦБ) (или  $\approx 306.502$  K) и при lg(t) = -4(80 ЦБ) (или  $\approx 339.540 \text{ K}$ ). Следует отметить, что расчеты вкладов в КВВ у1, обусловленные наличием флуктуирующего локального смектического ПП, вычисленные по формулам (7) и (8), в температурном интервале  $-7 < \lg(t) < -3$  дают практически одинаковые результаты (рис. 3).

Проведенные в работе расчеты значений коэффициентов вязкости Месовича позволили представить более точную картину вязкой гидродинамики вблизи точек перехода нематик-смектик *A*.

## Список литературы

- A. Madsen, J. Als-Nielsen, G. Grübel. Phys. Rev. Lett. 90, 085 701 (2003).
- [2] G. Rienäcker, M. Kröger, S. Hess. Phys. Rev. E 66, 040 702R (2002).
- [3] D.L. Cheung, S.J. Clark, M.R. Wilson. Chem. Phys. Lett. 356, 140 (2002).
- [4] A.V. Zakharov, A.A. Vakulenko, J. Thoen. J. Chem. Phys. 118, 4253 (2003).
- [5] N. Kuzuu, M. Doi. J. Phys. Soc. Jpn. 52, 3486 (1983).
- [6] A.V. Zakharov. Phys. Lett. A 193, 471 (1994).

- 7] M. Fialkowski. Phys. Rev. E 58, 1955 (1998).
- [8] J.L. Ericksen. Arch. Ratio. Mech. Anal. 4, 231 (1960).
- [9] F.M. Leslie. Arch. Ratio. Mech. Anal. 28, 265 (1968).
- [10] P.G. de Gennes. Solid. State Commun. 10, 783 (1972).
- [11] F. Jahnig, F. Brochard. J. Phys. (France) 35, 301 (1974).
- [12] R.F. Bruinsma, C.R. Safinya. Phys. Rev. A 43, 5377 (1991).
- [13] P.G. de Gennes, J. Prost. The Physics of Liquid Crystals. 2nd ed. Oxford University Press, Oxford (1995). P. 360.
- [14] A.G. Chmielewski. Mol. Cryst. Liq. Cryst. 132, 319 (1986).
- [15] D. Davidov, C.R. Safinya, M. Kaplan et al. Phys. Rev. B 19, 1657 (1979).
- [16] P.P. Karat, N.V. Madhusudana. Mol. Cryst. Liq. Cryst. 40, 239 (1977).
- [17] D.N. Zubarev. Nonequilibrium Statistical Thermodynamics. Consultants Bureau. N. Y. (1974).
- [18] A.V. Zakharov, R. Dong. Phys. Rev. E 63, 011704 (2001).
- [19] A.V. Zakharov, A.V. Komolkin, A. Maliniak. Phys. Rev. E 59, 6802 (1999).
- [20] T. Kobayashi, H. Yoshida, A.D. Chandani et al. Mol. Cryst. Liq. Cryst. 77, 267 (1986).
- [21] T.K. Bose, B. Campbell, S. Yagihara et al. Phys. Rev. A 36, 5767 (1987).
- [22] H.J. Coles, M.S. Sefton. Mol. Cryst. Liq. Cryst. Lett. 4(5), 123 (1987).
- [23] H. Graf, H. Kneppe, F. Schneider. Mol. Phys. 77, 521 (1992).
- [24] J. Jadzyn, G. Czechovski. J. Phys.: Condens. Matter. 13, L21 (2001).