УДК 553.98:622.276

**Н.Ю.** Нестеренко<sup>1</sup>, А. Клейнас<sup>2</sup>, Ю.М. Вихоть<sup>1,3</sup>, А.П. Боднарчук<sup>1</sup>, В.В. Иванов<sup>1</sup>, Л.В. Гаврилец<sup>1</sup>

# ЛИТОЛОГО-ПЕТРОФИЗИЧЕСКИЕ И НЕФТЕОТДАЮЩИЕ СВОЙСТВА ПОРОД-КОЛЛЕКТОРОВ ПАКЕРОРТСКОГО ГОРИЗОНТА И ДЕЙМЕНАСКОЙ СЕРИИ БАЛТИЙСКОЙ НЕФТЕНОСНОЙ ОБЛАСТИ

Согласно результатам литолого-петрографических исследований породы-коллекторы, вскрытые скважинами Лижяй-1 (2129,7 м), Вежайчяй-11 (2046,8 м), образовались в прибрежно-морских условиях, а вскрытые скважиной Лижяй-1 (2127,6 м) – в условиях морского шельфа. Матрица пород характеризуется довольно высокими фильтрационно-емкостными свойствами: проницаемость (с учётом эффекта Клинкенберга) изменяется от  $0.1 \times 10^{-15}$  м<sup>2</sup> до  $80.1 \times 10^{-15}$  м<sup>2</sup>, открытая пористость – от 4.1 до 13.3 %.

Экспериментально установлено, что по отношению к объему эффективных пор, в зависимости от проницаемости пород, структура нефтенасыщенности выглядит следующим образом: свободноподвижная нефть – 34–67 %, пленочная нефть – 30–41 %, адсорбированная нефть – 2–30 %. Коэффициенты вытеснения нефти водой за безводный период составляют 0,34–0,67, а максимально возможные (с внедрением вторичных методов повышения нефтеотдачи) при заводнении – 0,46–0,77.

**Ключевые слова:** порода-коллектор; открытая, эффективная и динамическая пористости; структура нефтенасыщенности; коэффициенты вытеснения нефти.

#### Введение

В научной и методической литературе недостаточно освещен вопрос о возможностях экспериментального изучения пород-коллекторов на микроуровне, что приводит к использованию в практике обобщенных петрофизических моделей, неадекватно описывающих физические свойства коллекторов, сформированных в различных геологических условиях осадконакопления. Достаточно низкий уровень физического моделирования процессов вытеснения флюидов не способствует решению одной из актуальнейших научных проблем нефтегазопромысловой геологии – обоснованию флюидонасыщенности и максимально возможных показателей нефтеизвлечения из пород-коллекторов. От этого зависит объективность решения ряда прикладных задач, в частности, от обоснования отдельных параметров кондиций пород-коллекторов до подсчета общих и извлекаемых запасов углеводородов, создания геолого-геофизических основ эффективной разработки месторождений.

#### Цель работы

Цель данной статьи — изучение нефтеотдающих свойств пород Балтийской нефтеносной области, их взаимосвязи с емкостными свойствами, параметрами порового пространства пород-коллекторов, образованных в различных условиях осадконакопления.

Объект исследований — керновый материал, отобранный из скважин Лижяй-1 (глубина отбора (в метрах) — 2127,6, 2128,6, нижний ордовик, пакерортский горизонт  $O_1$ pk; 2129,7, средний кембрий, дейменаская серия  $C_2$ dm), Ауксорас-1 (глубина отбора (в метрах) — 2187,4, нижний ордовик, пакерортский горизонт  $O_1$ pk; 2191,4, средний кембрий, дейменаская серия  $C_2$ dm), Жадейкяй-1 (глубина отбора (в метрах) — 2092,2, нижний ордовик, пакерортский горизонт  $O_1$ pk), Анткоптис-1 (глубина отбора (в метрах) — 2084, нижний ордовик,

пакерортский горизонт  $O_1$ рk; 2088,3, средний кембрий, дейменаская серия  $C_2$ dm), Вежайчяй-11 (глубина отбора (в метрах) – 2046, 2046,8 – средний кембрий, дейменаская серия  $C_2$ dm).

#### Анализ последних исследований и публикаций

Первые притоки нефти в Прибалтике были получены из верхнеордовикских пород в 1962-1965 гг. в Кибартайской, Гусевской и Кулдигской областях. Первая залежь нефти в среднекембрийских отложениях обнаружена в 1962 г. на Кулдигской площади (Латвия), а в 1968 г. получен промышленный приток нефти на Шюпаряйской площади (Литва). Более пристально изучались кембрийские отложения, промышленная нефтеносность которых доказана [Нефтяные..., 1987; Petroleum..., 2001]. Впервые экспериментальные исследования по изучению нефтеотдающих свойств пород среднекембрийского возраста были проведены в УкрНИГРИ [Нестеренко, 1990], но из-за отсутствия тогда более совершенных методических разработок [Нестеренко, 2010] совершенно неизученной оказалась структура нефтенасыщенности коллекторов, сформированных в различных геодинамических условиях.

#### Литолого-петрографические свойства пород

Пакерортский горизонт нижнего ордовика  $(O_1pk)$  представлен, как правило, песчаниками кварцевыми мелко-среднезернистыми с примесью крупнозернистого кварца (размер зерен — 0,51—0,65 мм), с регенерационным кварцевым, пойкиллитовым карбонатным и, в основном, контактовым и пленочным глинистым (гидрослюдистым) цементом, содержание которого составляет 5—7 % породы (рис. 1). Карбонат образует гнездообразные включения, глина — полоски и пленки на контакте между зернами, при этом заполняются узкие поры. Контактовый и пленочный цемент неравномерно распределен в породе.

94 © Н.Ю. Нестеренко, А. Клейнас, Ю.М. Вихоть, А.П. Боднарчук, В.В. Иванов, Л.В. Гаврилец, 2011

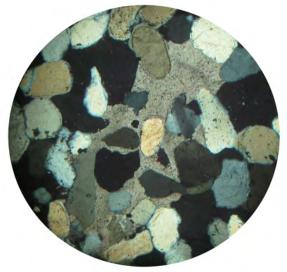


Рис. 1. Песчаник кварцевый мелко-среднезернистый с пойкилитовым карбонатным, контактовым и пленочным глинистым цементом с фрагментом коррозии зерен кварца карбонатом. Образец 1, скв. Лижяй-1, глубина – 2127,6 м. Увеличение – 63. Ник Х

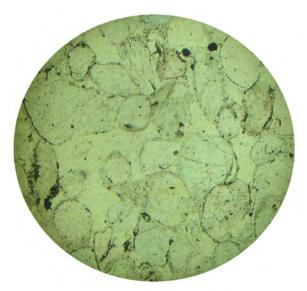


Рис. 2. Песчаник кварцевый мелко-среднезернистый с первичными межзерновыми открытыми угловатыми порами с поровыми каналами. Образец 1, скв. Лижяй-1, глубина – 2127,6 м. Увеличение – 63. Ник II

Структура псаммитовая конформнозернистая, изредка инкорпорационная. Текстура однородная. Обломочный материал представлен окатанными, изредка полуокатанно-угловатыми зернами кварца (90-95 %), зернами калиевых полевых шпатов (7–9 %), единичными табличками биотита и зернами хлорита, кристаллами акцессорного циркона. Встречаются стяжения пирита. Сортирование хорошее. Средний размер зерен – 0,24–0,32 мм.

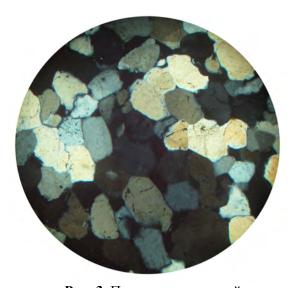


Рис. 3. Песчаник кварцевый мелко-среднезернистый с регенерационным кварцевым и контактово-поровым глинистым с незначительной примесью карбоната цементом с конформной, инкорпорационной и микростилолитовой структурой. Образец 10, скв. Вежайчяй-11, глубина – 2046,8 м. Увеличение – 63. Ник. Х



Рис. 4. Песчаник кварцевый мелко-среднезернистый с первичными межзерновыми открытыми угловатыми порами. Образец 10, скв. Вежайчяй-11, глубина – 2046,8 м. Увеличение – 63. Ник. II

Вторичные преобразования минералов – коррозия гидрослюдой и карбонатом зерен кварца (см. рис. 1). Вторичные линейные и вогнутые контакты между зернами кварца и полевого шпата, изредка регенерация зерен кварца.

Поровое пространство составляет приблизительно 15 % породы и образовано первичными межзерновыми открытыми порами с поровыми каналами. Поры в основном угловатые со средним

размером -0.35 мм (рис. 2) и удлиненные (0,23 мм). Раскрытие поровых каналов -0.02-0.03 мм. Наблюдается довольно равномерное распределение пор по размерам.

Вышеописанные породы образовались в условиях морского шельфа.

Дейменаская серия среднего кембрия ( $C_2$ dm) представлена, как правило, песчаниками кварцевыми мелко-среднезернистыми с регенерационным кварцевым и контактово-поровым глинистым (гидрослюдистым) цементом и незначительной (2–3 %) примесью карбоната (рис. 3). Глинистый материал довольно равномерно распределен в породе и образует тонкие полоски в межзерновом пространстве. Наблюдается повсеместное распространение регенерационного кварцевого цемента. Содержание цемента в породе приблизительно 5 %. Структура псаммитовая конформная, инкорпорационная, изредка микростилолитовая (см. рис. 3).

Вдоль микростилолитовой поверхности иногда присутствуют пленки, которые являются остатками глинистого материала. Текстура однородная. Обломочный материал представлен окатанными, полуокатанно-угловатыми зернами кварца (90–95 %), зернами калиевых полевых шпатов и плагиоклаза (5–7 %), обломками изверженных горных пород, кристаллами циркона. Сортирование хорошее. Средний размер зерен — 0,21—0,28 мм. Иногда встречаются мелкие, размером 0,03—0,05 мм, пятна светло-коричневого битума.

Вторичные преобразования минералов – регенерация и коррозия гидрослюдой зерен кварца, пелитизация полевых шпатов, вторичные линейные и выпукло-вогнутые контакты между зернами кварца, между зернами кварца и полевого шпата, микростилолитовые швы.

Поровое пространство составляет 8-10 % породы и образовано первичными межзерновыми открытыми порами, изолированными и с поровыми каналами (рис. 4). Поры в основном угловатые со средним размером 0,14 мм, также удлиненные (размер 0,13 мм) и округлые (размер 0,08 мм). Раскрытие поровых каналов — 0,01—0,02 мм. Иногда встречаются внутриобломочные трещинки с раскрытием меньше 0,01 мм. Распределение пор в породе неравномерное.

Породы образовались в прибрежно-морских условиях.

Согласно результатам гранулометрического анализа содержание пелитовой фракции в породах нижнеордовикского и среднекембрийского возраста незначительное и составляет 1,1–4,4 %, а содержание карбоната колеблется от 2,4 до 9,9 %.

#### Методика экспериментальных исследований

Методические вопросы проведения лабораторных работ регламентированы в нормативных документах [ГОСТ 26450.0-85, 1985; ГОСТ 26450.1-85, 1985; ГОСТ 26450.2-85, 1985; ГСТУ 41-00032626-00-025-2000, 2001; ГСТУ 41-31-2002, 2002; СОУ 73.1-41-08.11.09:2007, 2007], а также описаны в монографии [Нестеренко, 2010].

Из отобранного на исследования керна вырезали цилиндрические образцы диаметром 3 см и длиной 3 см. Затем их подвергали холодной промывке в спирто-бензольной смеси с целью сохранения их первоначальной смачиваемости. После отмывания образцов от солей в дистилированной воде и высушивания при 105° С на них измеряли абсолютную газопроницаемость и определяли проницаемость с учетом проскальзывания газа (эффект Клинкенберга) [ГОСТ 26450.2-85, 1985].

В кернодержателях фильтрационной установки на образцы создавали эффективное давление, которое соответствовало естественным условиям залегания пород (26–29 МПа).

Затем образцы повторно высушивали до постоянной массы, взвешивали и насыщали под вакуумом моделью пластовой воды с минерализацией по NaCl для скважин соответственно: Лижяй-1, Ауксорас-1 – 182,582 г/л; Жадейкяй-1 –162,748 г/л; Анткоптис-1 – 193,788 г/л; Вежайчяй-11–102,186 г/л и определяли открытую пористость по воде.

Проведение капилляриметрических исследований осуществлялось в две стадии с использованием центробежного метода [ГСТУ 41-00032626-00-025-2000, 2001].

На первой стадии проводили ступенчатое вытеснение из образцов пластовой воды при различном давлении вытеснения. По результатам текущих определений значений водонасыщения  $(K_{\rm BR})$  от давления вытеснения (p) строили зависимость  $K_{\rm BR}=f(p)$ , из которой по неснижающемуся или характерному значению водонасыщенности определяли остаточную водонасыщенность пород  $K_{\rm OB}$ , а также эффективную пористость  $K_{\rm III}$  и параметры порового пространства [COV 73.1–41–08.11.09:2007, 2007].

На второй стадии образцы с остаточной водой под вакуумом донасыщали керосином и на них проводилось ступенчатое вытеснение керосина  $K_{\rm Hn}$  при различном давлении вытеснения (р), строилась зависимость керосинонасыщенности пород  $K_{\rm Hn}$  от р, ( $K_{\rm Hn}$ =f(p)), на основании которой определяли параметры структуры нефтенасыщенности пород [ГСТУ 41-31-2002, 2002] и динамическая пористость  $K_{\rm ng}$ .

В качестве углеводородной жидкости выбран очищенный керосин, поскольку его вязкость в поверхностных условиях близка к вязкости нефти из скважины Ауксорас-1 в пластовых условиях (2,5 мПа·с). При этом соблюдается уравнение аддитивной вязкости смеси.

Образцы после завершения второй стадии исследований повторно подвергали холодной промывке в спирто-бензольной смеси, насыщали керосином, затем определяли открытую пористость по керосину.

Пользуясь полученными кривыми капиллярного давления (ККД), общий объем порового пространства пород-коллекторов [СОУ 73.1–41–08.11.09:2007, 2007] разделен на составляющие:

$$K_a + K_{\Delta p} + K_3 = 1$$
,

где  $K_a$  – доля сверхкапиллярных поровых каналов;  $K_{\Delta p}$  – доля капиллярных пор;  $K_3$  – доля субкапиллярных пор.

Кроме того, нами были рассчитаны параметры неоднородности: эффективный P (отношение доли объема капиллярных пор к сверхкапиллярным,  $P = K_{\Delta p}/K_a$ ) и общий  $P_{\Sigma}$  (отношение суммарной доли объема капиллярных пор и субкапиллярных к сверхкапиллярным,  $P = (K_{\Delta p} + K_3)/K_a$ ).

Под сверхкапиллярными поровыми каналами  $K_a$  подразумевается доля порового объема, занятого порами, из которых вытеснение флюидов происходит без влияния капиллярных сил (поршневое вытеснение).

Капиллярные поры  $K_{\Delta p}$  – доля порового объема, занятого поровыми каналами, эффективность вытеснения флюидов из которых зависит от соотношения гидродинамических и капиллярных сил и характера смачивания поровой поверхности.

Субкапиллярные поры  $K_3$  — это доля объема, который занимают нефильтрующие поры, которые, как правило, заполнены остаточной водой.

C этих позиций эффективную пористость  $K_{\rm пэ}$  следует рассматривать как  $K_{\rm пэ} = K_{\rm n} (1 - K_{\rm 3})$ , а динамическую пористость  $(K_{\rm nд})$  – как  $K_{\rm nд} = K_{\rm n} \times (1 - K_{\rm 3} - K_{\Delta p})$ .

Структуру нефтенасыщенности коллекторов изучали согласно [ГСТУ 41-31-2002, 2002], при этом проводилось количественное определение

нефти в свободном, пленочном и адсорбированном состояниях. Для нефтяных месторождений коэффициент вытеснения нефти водой следует рассматривать как  $\beta_{\text{в}}$ =  $K_{\text{п,д}}/K_{\text{п,э}}$  [Нестеренко, 2010].

#### Фильтрационно-емкостные свойства пород

Изучены следующие фильтрационно-емкостные свойства: абсолютная газопроницаемость, проницаемость по жидкости (с учетом эффекта Клинкенберга) в пластовых условиях; открытая, эффективная и динамическая пористости пород; остаточная водонасыщенность методом центрифугирования с получением кривых капиллярного давления.

Результаты капилляриметрических исследований в двух различных системах фаз методом центрифугирования послужили основой для определения коэффициента остаточного водонасыщения, начального нефтенасыщения, эффективной и динамической пористости коллекторов (табл. 2).

Фильтрационно-емкостные свойства изученных пород

Таблица 1

		Глубина отбора, м	Возраст пород	Коэф	фициент	Открытая пористость, %				
	Месторож дение, № скважины			газопрон	ницаемости					
Лабора торный № образца				Кпр в п	ластовых	в поверх	в плас-			
				-	овиях,	в поверх	товых			
				1.1	$0^{-15} \text{m}^2$		усло-			
					с учётом	методом К <sub>пг</sub>	насы	насы щением водой $K_{\text{пв}}$	виях	
					эффекта		щением керосином		(по	
					Клинкен				воде)	
					берга К <sub>пр</sub> <sup>∞</sup>		$K_{n\kappa}$		$K_{\text{пв.пл.}}$	
					_ 1					
1	Лижяй-1	2127,6	$O_1pk$	169,4	66,1	13,2	13,4	13,6	13,3	
2	-//-	2128,6	$O_1pk$	190,6	80,1	13,2	12,2	11,9	11,6	
3*	-//-	2129,7	$\epsilon_2$ dm	2,0	0,1	5,0	3,9	4,4	4,1	
4	Ауксорас-1	2187,4	$O_1pk$	71,9	22,6	8,9	7,8	7,5	7,2	
5	-//-	2191,4	$\epsilon_2$ dm	0,06	0,001	6,0	-	_	-	
6	Жадейкяй-1	2092,2	$O_1pk$	114,1	42,2	9,6	-	_	-	
7	Анткоптис-1	2084	$O_1pk$	40,5	10,1	7,7	6,8	6,8	6,5	
8	-//-	2088,3	$\epsilon_2$ dm	7,0	0,8	7,4	7,3	6,7	6,4	
9	Вежайчяй-11	2046,0	$\epsilon_2$ dm	2,1	0,2	8,0	8,1	7,4	7,1	
10	-//-	2046,8	$\epsilon_2$ dm	12,2	2,0	8,7	8,2	7,8	7,5	

<sup>\*</sup>Трещиноватый образец

Таблица 2

Емкостные свойства изученных пород

Лабора		Глубина отбора, м		Остаточная		Пористость, %			
торный № образца	месторож		Rosnact	водонасыщен ность $K_{ob}$ , % в поверхностных условиях	Нефтенасы- щенность К <sub>н</sub> , %	открытая $K_{\text{пв}}$	эффектив ная $K_{пэ}$	динами- ческая К <sub>пд</sub>	
1	Лижяй-1	2127,6	$O_1pk$	9	91	13,6	12,4	9,5	
2	- // -	2128,6	$O_1pk$	9	91	11,9	10,8	8,3	
3*	- // -	2129,7	$\epsilon_2$ dm	72	28	4,4	1,2	0	
4	Ауксорас-1	2187,4	$O_1pk$	15	85	7,5	6,4	4,8	
7	Анткоптис-1	2084	$O_1pk$	12	88	6,8	6,0	4,1	
8	- // -	2088,3	$\epsilon_2$ dm	30	70	6,7	4,7	2,7	
9	Вежайчяй-11	2046,0	$\epsilon_2$ dm	32	68	7,4	5,0	2,6	
10	- // -	2046,8	$\epsilon_2$ dm	32	68	7,8	5,3	2,4	

<sup>\*</sup>Трещиноватый образец

 Таблица 3

 Распределение и процентное содержание поровых каналов в изученных породах

Глубина отбора, м	Процентно	е солеруе	пие пор	Раци	VC HOD r M	Параметр					
	процентне	е содсржа	інис пор	т ади	yc nop 7, M	adadare	общий				
	сверхка	капил-	субка-	сверхка-	капил- лярных	Субка-	тивный	$P_{\Sigma}$			
	пиллярных	лярных	пилляр-	пиллярных		пилляр-					
	$K_a$	$K_{\Delta p}$	ных $K_3$	$K_a$	$K_{\Delta p}$	ных К <sub>3</sub>	1				
Лижяй-1											
2127,6	127,6 69 22		9	>8,6	0,4-8,6	<0,4	3,14	0,45			
2128,6	61	30	9	>9,7	0,4-9,7	<0,4	2,03	0,64			
2129,7	8 20		72	>4,9	0,4-4,9	<0,4	0,40	11,50			
Ауксорас-1											
2187,4 58 27		27	15	>7,0	0,3-7,0	<0,3	2,15	0,72			
Анткоптис-1											
2084	52	36	12	>9,7	0,3-9,7	<0,3	1,44	0,92			
2088,3 42 28		30	>1,8	0,3-1,8	<0,3	1,50	1,38				
Вежайчяй-11											
2046,0	30	38	32	>2,1	0,3-2,1	<0,3	0,79	2,33			
2046,8	27	41	32	>5,4	0,3-5,4	<0,3	0,66	2,70			
	2127,6 2128,6 2129,7 2187,4 2084 2088,3	1 луоина отбора, м     сверхка пиллярных Ка       2127,6     69       2128,6     61       2129,7     8       2084     52       2088,3     42       2046,0     30	1 луоина отбора, м     сверхка пиллярных Ка     капиллярных Каррина       2127,6     69     22       2128,6     61     30       2129,7     8     20       2187,4     58     27       2084     52     36       2088,3     42     28       2046,0     30     38	отбора, $K_a$ сверхка капил- пиллярных $K_a$ лярных пиллярных $K_{\Delta p}$ ных $K_3$ Лижя $\frac{2127,6}{2128,6}$ 69 22 9 $\frac{2128,6}{61}$ 30 9 $\frac{2129,7}{8}$ 8 20 $\frac{72}{2187,4}$ 58 27 $\frac{2187,4}{58}$ 58 27 $\frac{2187,4}{58}$ 58 27 $\frac{2187,4}{58}$ 58 27 $\frac{2187,4}{58}$ 58 27 $\frac{2084}{52}$ 36 $\frac{12}{2088,3}$ 42 28 30 $\frac{2084}{2088,3}$ 42 28 30 $\frac{2084}{2046,0}$ 30 38 32	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1 луоина отбора, мсверхка пиллярных какапил- пиллярных к $K_{\rm Ap}$ сверхка- пилляр- пиллярных к $K_{\rm Ap}$ капил- лярных к $K_{\rm Ap}$ 2127,669229>8,60,4-8,62128,661309>9,70,4-9,72129,782072>4,90,4-4,9Ауксорас-12187,4582715>7,00,3-7,0Анткоптис-12084523612>9,70,3-9,72088,3422830>1,80,3-1,8Вежайчяй-112046,0303832>2,10,3-2,1	Плуоина отбора, мсверхка пиллярных $K_a$ капил- лярных $K_{\Delta p}$ субка- пилляр- ных $K_3$ сверхка- пиллярных $K_a$ капил- лярных $K_{\Delta p}$ Субка- пилляр- ных $K_3$ 2127,669229>8,60,4-8,6<0,4	Процентное содержание пор Радиус пор $r$ , мкм отбора, $r$ сверхка пиллярных лярных пиллярных $r$			

<sup>\*</sup>Трещиноватый образец

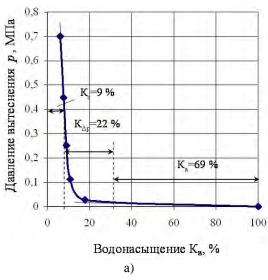
Для пород, вскрытых скважинами Лижяй-1, Ауксорас-1, Анткоптис-1 и Вежайчяй-11, характерна остаточная водонасыщенность в пределах 9–32 %, только образец из скважины Лижяй-1 характеризуется значительной водонасыщенностью – 72 % (отмечены продольные трещины) и его матрица не является коллектором. При этом эффективная пористость изменяется от 1,2 до 12,4 %, а динамическая – от нуля до 9,5 %.

#### Особенности структуры порового пространства

Следует подчеркнуть, что содержание субкапиллярных пор (заполненных остаточной водой) составляет 9–32 % (табл. 3). В зависимости от фильтрационных свойств пород изменяется процентное содержание и радиус поровых каналов. При этом процентное содержание сверхкапиллярных пор изменяется от 8 до 69 %, капиллярных - от 20 до 41 %, субкапиллярных - от 9 до 72 %. Соответственно радиус поровых каналов изменяется: для сверхкапиллярных пор - 1,8-9,7 мкм и более, капиллярных - 0,3-9,7 мкм, субкапиллярных - менее 0,3-0,4 мкм. Параметр неоднородности эффективный изменяется от 0,4 до 3,14, общий – от 0,45 до 11,5. Наихудшей неоднородностью обладают породы с низкими фильтрационными свойствами: коэффициентом проницаемости  $0.1 \times 10^{-15}$  м<sup>2</sup> (параметр неоднородности эффективный имеет самое минимальное значение -0.4, а общий – самое максимальное значение 11.5). Такие породы характеризуются низким содержанием сверхкапиллярных пор (8 %), процентное содержание капиллярных пор находится на уровне 20 %, а субкапиллярных - 72 %. При таком распределении поровых каналов фильтрация нефти из пород невозможна, поскольку субкапиллярные поры заполнены остаточной водой, а в сверхкапиллярных и капиллярных порах нефть будет находиться в фазовонеподвижном состоянии. Для пород проницаемостью  $K_{np}^{\infty}$ = $(0.2-80.1)\times10^{-15}$  м<sup>2</sup> параметр неоднородности эффективный соответственно варьирует в пределах 0.66-3.14, а общий -0.45-2.7.

Для пород, сформированных в различных условиях осадконакопления (морской шельф, образец № 1; прибрежно-морские, образец № 10) параметры порового пространства пород существенно отличаются (рис. 5, 6).

Процентное содержание сверхкапиллярных пор в породах, сформированных в условиях морского шельфа более чем в 2,5 раза выше по сравнению с породами, сформированными в прибрежно-морских условиях. Соотношение капиллярных и субкапиллярных пор также отличается. Содержание капиллярных пор занижено более, чем в 1,8 раза, субкапиллярных — в 3,5 раза, что естественно будет сказываться на конечных показателях нефтеизвлечения.



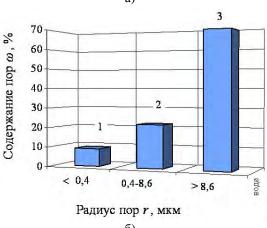
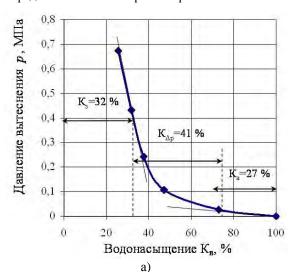


Рис. 5. Типичные кривые капиллярного давления (а) и параметры порового пространства (б) для пород-коллекторов, образованных в условиях морского шельфа (образец № 1 из скв. Лижяй-1) (содержание пор: 1 – субкапиллярных; 2 – капиллярных; 3 – сверхкапиллярных)

Результаты количественного определения параметров структуры нефтенасыщенности пород сведены в таблице 4, их типичные диаграммы представлены на рисунках 7 и 8.

Анализ изменения нефтеотдающих свойств изученных пород-коллекторов (рис. 9) указывает на довольно широкие пределы их изменения в зависимости от емкостных свойств. Коэффициент вытеснения нефти водой за безводный период изменяется от 0,34 до 0,67, а максимально возможный при условии внедрения вторичных методов повышения нефтеотдачи пластов – от 0,46 до 0,77. При этом следует подчеркнуть, что свободноподвижная нефть является составляющей коэффициента вытеснения нефти за безводный период и сосредоточена в сверхкапиллярных поровых каналах. Пленочная нефть является составляющей максимально возможного коэффициента вытеснения нефти при условии внедрения вторичных методов повышения нефтеотдачи и сосредоточена в капиллярных поровых каналах.



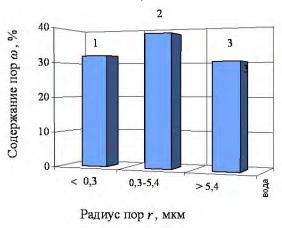


Рис. 6. Типичные кривые капиллярного давления (а) и параметры порового пространства (б) для пород-коллекторов, образованных в прибрежно-морских условиях осадконакопления (образец № 10 из скв. Вежайчяй - 11) (содержание пор: 1 — субкапиллярных; 2 — капиллярных; 3 — сверхкапиллярных)

б)

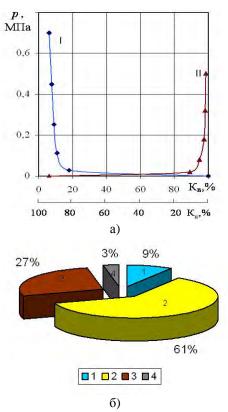


Рис. 7. Типичные кривые капиллярного давления (а) и структура нефтенасыщенности (б) для пород-коллекторов, образованных в условиях морского шельфа (образец № 1, скв. Лижяй-1)

(1 – остаточная вода; 2 – свободноподвижная нефть; 3 – плёночная нефть; 4 – адсорбированная нефть; I – образец с моделью пластовой воды; II – образец с остаточной водой

п – ооразец с остаточнои водог и донасыщен керосином)

#### Нефтеотдающие свойства пород

Площадь, ограниченная кривыми 1 и 2 (рис. 9), является резервом дополнительного извлечение нефти. Из графика также следует, что при значении открытой пористости 4,4 % и остаточной водонасыщенности около 70 % изученные породы не могут быть коллекторами нефти, поскольку коэффициент вытеснения близок к нолю (произведение  $K_{\rm II} \times K_{\rm H} = 0,03$ ).

Нефтеотдающие свойства пород-коллекторов, сформированных в условиях морского шельфа и в прибрежно-морских условиях, существенно отличаются (см. рис. 7, 8). Доля свободноподвижной нефти соответственно выше в 2,6 раза, пленочной – практически не отличается (27–28 %), а адсорбированной – существенно ниже (3 % против 17 %) относительно общего объема пор. При этом нефтенасыщенность пород тоже отличается – 91 % против 68 %.

#### Выводы

Анализ результатов лабораторных исследований образцов керна по разрезам скважин Лижяй-1, Ауксорас-1, Жадейкяй-1, Анткоптис-1, Вежайчяй-11 позволяет сделать следующие выводы:

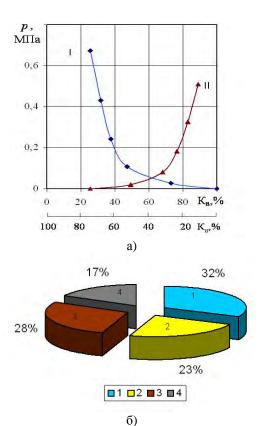


Рис. 8. Кривые капиллярного давления (а) и структура нефтенасыщенности (б) для пород-коллекторов, образованных в прибрежно-морских условиях осадконакопления (образец № 10, св. Вежайчяй-11) (условные обозначения, как на рис. 7)

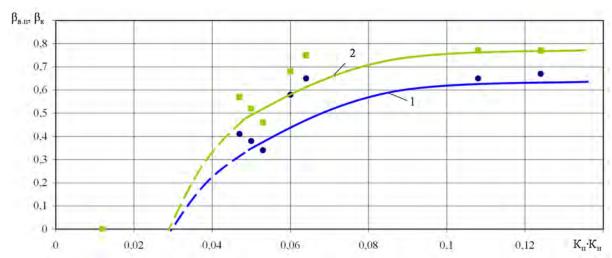
- 1. Согласно результатам литолого-петрографических исследований, породы-коллекторы из скв. Лижяй-1 (2129,7 м), Вежайчяй-11(2046,8 м) образовались в прибрежно-морских условиях, а из скв. Лижяй-1 (2127,6 м) в условиях морского шельфа.
- 2. Матрица пород характеризуется довольно высокими фильтрационно-емкостными свойствами (ФЕС): проницаемость (с учётом эффекта Клинкенберга) изменяется от  $0.1\times10^{-15}$  м² до  $80.1\times10^{-15}$  м², открытая пористость от 4.1 до 13.3 %. Из-за недостаточного объема выборки не удалось установить корреляционные зависимости и даже выявить тенденции изменения ФЕС.
- 3. Структура нефтенасыщенности по отношению к объему эффективных пор, что соответствует пластовым условиям, в зависимости от проницаемости пород выглядит следующим образом: свободноподвижная нефть 34-67 %, пленочная нефть 30-41 %, адсорбированная нефть— 2-30 %. Коэффициенты вытеснения нефти водой за безводный период составляют 0,34-0,67, а максимально возможные (с внедрением вторичных методов повышения нефтеотдачи) при заводнении 0,46-0,77. Это, в конечном итоге, в дальнейшем при подтверждении позволит дифференцировать запасы нефти по степени подвижности на активные, трудноизвлекаемые и остаточные.

			1 ' '	1 2	<i>J</i> 1	1				•		
		лубинаотбора, м	свободно-						Коэффициент вытеснени			нения,
ĬĬ	ие				плёночная нефть		адсорбирован- ная нефть		доли ед.			
ЭНБ Пда	ини								безводный		максимально	
TOF	Лабораторный № образца Месторождение № скважины		нефть по отношению		по отношению к объёму пор		по отношению к объёму пор		период $\beta_{6.\pi}$ по отношению		возможный $\beta_{\kappa}$ по отношению	
pa o6												
30g Se	ecto Ne c	и9	к объёму пор						к объёму пор		к объёму пор	
П	Me J	yr.	откры	эффек-	откры-	эффек-	откры	эффек-	откры	эффек-	откры	эффек-
		Ι	тых	тивных	тых	тивных	тых	тивных	тых	тивных	тых	тивных
1	Лижяй-1	2127,6	61	67	27	30	3	3	0,61	0,67	0,70	0,77
2	-//-	2128,6	59	65	30	33	2	2	0,59	0,65	0,70	0,77
4	Ауксорас-1	2187,4	55	65	27	32	3	3	0,55	0,65	0,64	0,75
7	Анткоптис-1	2084	51	58	32	36	5	6	0,51	0,58	0,60	0,68
8	-//-	2088,3	29	42	24	34	17	24	0,29	0,41	0,40	0,57
9	Вежайчяй-11	2046,0	26	38	22	32	20	30	0,26	0,38	0,35	0,52
10	- // -	2046,8	23	34	28	41	17	25	0,23	0,34	0,31	0,46

Таблица 4 Распределение структуры нефтенасыщенности\* пород-коллекторов

\*Структура нефтенасыщенности и коэффициент вытеснения в пластовых условиях будет соответствовать распределению составляющих нефтенасыщенности относительно эффективного объема пор (цифры в таблице выделены темным цветом).





**Рис. 9**. Тенденция изменения коэффициента вытеснения нефти за безводный период (1) и максимально возможного при заводнении (2) в зависимости от емкостных свойств породколлекторов (произведение открытой пористости на нефтенасыщенность)

4. На основание сведений о нефтенасыщенности и открытой пористости пород, полученных по данным ГИС и с учетом результатов данного исследования в первом приближении можно прогнозировать структуру нефтенасыщенности коллекторов.

#### Литература

ГОСТ 26450.0-85. Породы горные. Общие требования к отбору и подготовке проб для определения коллекторских свойств. — М.: Изд-во стандартов. — 1985. — 12 с.

ГОСТ 26450.1-85. Породы горные. Метод определения коэффициента открытой пористости жидкостенасыщением. — М.: Изд-во стандартов. — 1985. — 8 с.

ГОСТ 26450.2-85. Породы горные. Метод определения коэффициента абсолютной газопроницаемос-

ти при стационарной и нестационарной фильтрации. – М.: Изд-во стандартов. – 1985. – 16 с.

ГСТУ 41-00032626-00-025-2000. Коефіцієнт залишкового водонасичення гірських порід. Методика виконання вимірювань методом центрифугування зразків. — К.: Мінекоресурсів України. — 2001. — 19 с.

ГСТУ 41-31-2002. Визначення параметрів структури нафтонасичення порід-колекторів методом центрифугування зразків. — К.: Мінекоресурсів України. — 2002. — 20 с.

СОУ 73.1–41–08.11.09:2007. Визначення параметрів порового простору порід–колекторів. Методичні вказівки. – К.: Держгеолслужба. – 2007. – 13 с.

Нестеренко Н.Ю. Методы комплексного исследования фильтрационно-емкостных свойств терригенных коллекторов нефтяных месторож-

дений: Автореф. дисс.... канд. геол.-мин. наук – Львов: ИГГГК АН УССР. – 1990. – 16 с. Нестеренко М.Ю. Петрофізичні основи обгрунтування флюїдонасичення порід-колекторів. – К.: УкрДГРІ, 2010. – 224 с.

Нефтяные месторождения Прибалтики / Под ред. Г.Б. Восилюса. – Вильнюс: Мокслас, 1987. – 146 с. Petroleum Geology of Lithuania and Southeastern Baltic / Ed. by O. Zdanaviciute and K. Sakalauskas. – Vilnius: GI, 2001. – 204 р.

## ЛІТОЛОГО-ПЕТРОФІЗИЧНІ І НАФТОВІДДАВАЛЬНІ ВЛАСТИВОСТІ ПОРІД-КОЛЕКТОРІВ ПАКЕРОРТСЬКОГО ГОРИЗОНТУ І ДЕЙМЕНАСЬКОЇ СЕРІЇ БАЛТІЙСЬКОЇ НАФТОНОСНОЇ ОБЛАСТІ

#### М.Ю. Нестеренко, А. Клейнас, Ю.М. Віхоть, Г.П. Боднарчук, В.В. Іванов, Л.В. Гаврилець

За результатами літолого-петрографічних досліджень породи-колектори, розкриті свердловинами Ліжяй-1 (2129,7 м), Вежайчяй-11 (2046,8 м), утворились у прибережно-морських умовах, а розкриті свердловиною Ліжяй-1 (2127,6 м) — в умовах морського шельфу. Матриця порід характеризується доволі високими фільтраційно-ємнісними властивостями: проникність (з урахуванням ефекту Клінкенберга) змінюється від  $0.1 \times 10^{-15}$  м<sup>2</sup> до  $80.1 \times 10^{-15}$  м<sup>2</sup>, відкрита пористість — від 4,1 до 13,3 %.

Експериментально встановлено, що стосовно об'єму ефективних пор, залежно від проникності порід, структура нафтонасичення виглядає так: вільнорухома нафта -34–67 %, плівкова нафта -30–41 %, адсорбована нафта -2–30 %. Коефіцієнт витіснення нафти водою за безводний період становить 0,34–0,67, а максимально можливий (після впровадження вторинних методів підвищення нафтовилучення) після заводнення -0,46–0,77.

**Ключові слова:** порода-колектор; відкрита, ефективна та динамічна пористості; структура нафтонасичення; коефіцієнт витіснення нафти.

### LITHOLOGIC, PETROPHYSICAL AND OIL RECOVERY PROPERTIES OF RESERVOIR ROCKS IN PAKERORT HORIZON AND DEYMENASK SERIES OF THE BALTIC SEA OIL AREA

#### M.Yu. Nesterenko, A. Kleinas, Yu.M. Vikhot, A.B. Bodnarchuk, V.V. Ivanov, L.V. Havrylets

According to the results of litho-petrographic investigations the rock reservoirs discovered by Lyzhiay-1 (2129 m), Vezhaiciay-11 (2046,8 m ) boreholes were formed under the coastal-marine conditions, and discovered by the Lyzhiay-1 (2127,6 m) borehole they were formed under the sea shelf conditions. Matrix of the rocks is characterized by high reservoir properties: permeability (taking into consideration the Klinkenberg effect) changes from  $0.1\times10^{-15}$  m² to  $80.1\times10^{-15}$  m² and open porosity changes from 4.1 to 13.3%.

The experiment has shown that in relation to the volume of effective pores and depending on the level of rock permeability, the structure of oil saturation is the following: free oil -34–67 %, film oil -30–41 %, absorbed oil -2–30 %. The coefficient of water-oil displacement during waterless period is 0,34–0,67 and the maximum coefficient with the usage of secondary oil recovery enhancement methods during watering is 0,46–0,77.

**Key words:** reservoir-rock; open, effective and dynamic porosity; oil saturation structure; oil displacement coefficient.

Надійшла 18.04.2011

Центре изучения природы, г. Вильнюс, Литва

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup>Львовское отделение УкрГГРИ, г. Львов, Украина

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup>3AO "Manifoldas", г. Гаргждай; Институт геологии и географии при

<sup>&</sup>lt;sup>3</sup>Институт геофизики им. С.И. Субботина НАН Украины, г. Киев, Украина