

На етапі стиснення в мезозої відбулася ремобілізація тектонічних процесів у зоні скиду, внаслідок чого Білоліська пластина була насунута на край пасивної окраїни. При цьому формувались антиклінальні складки різної вергентності на різних стратиграфічних рівнях як фронтальні, так і тилові (Ярославівська, Балабанівська, Саратська, Східно-Саратська та ін.), з якими пов'язаний ряд родовищ нафти та газу на даній території (Східно-Саратська, Жовтоярська та ін.). Таким чином, інтерпретація сейсмічних матеріалів з позицій мобілізму з виділенням закономірностей, характерних для різних стадій розвитку регіону, дає можливість успішно вирішувати питання вивчення складнопобудованих розрізів Південного регіону, впевнено виділяти структурні поверхні і комплекси, в межах яких можуть бути розвинуті дисгармонійні складки та неантіклінальні пасочки різного типу. Це забезпечить більш високу достовірність геологічних побудов і ефективність робіт.

Література

- Герасимов М.Е., Бондарчук Г.К., Юдин В.В. О новых подходах к нефтегазогеологическому районированию Азово-Черноморья с геодинамических позиций // Материалы конференции "Тектоника и нефтегазоносность Азово-Черноморского региона в связи с нефтегазоносностью пассивных окраин континентов". – Симферополь, 2001. – С. 15-17.
- Бондарчук Г. К., Герасимов М. Е. и др. Соотношение и нефтегазоносность дивергентных и конвергентных структур южного региона Украины // Тезисы III Международной конференции "Крым 2001" – "Геодинамика и нефтегазоносные системы Черноморско-Каспийского региона". – Симферополь, 2001. – С. 23-24.
- Вейл О., Мітчел В. И. и др. Использование морфологии отраженных волн при стратиграфической интерпретации сейсмических материалов. – М.: Недра, 1979. – С. 280.

УДК 550.832 : 552.5

ВПЛИВ МІНЕРАЛЬНОГО СКЛАДУ ГЛІНИСТОГО ЦЕМЕНТУ НА ПОХИБКУ ВИЗНАЧЕННЯ ПОРИСТОСТІ ТОНКОШАРУВАТИХ ПОРІД ПРИ ГЕОЛОГІЧНІЙ ІНТЕРПРЕТАЦІЇ ДАНИХ ГДС

O.M.Kарпенко

IФНТУНГ, 76019, м. Івано-Франківськ, вул. Карпатська, 15, тел. (03422) 42056
e-mail: doberman@omen.ru

Рассмотрены источники дополнительных погрешностей, возникающих при определении пористости терригенных горных пород при изучении тонкослоистых разрезов скважин геофизическими методами. Предложены пути повышения точности и достоверности определения емкостных свойств горных пород по данным ГИС путем решения системы уравнений, созданной на основе новых петрофизических моделей для тонкослоистой среды.

При геологічній інтерпретації даних геофізичних досліджень свердловин використовуються детерміновані, статистичні або стохастичні фізико-геологічні моделі (ФГМ) гірських порід, або геологічних утворень.

Детерміновані моделі створюють, базуючись на припущеннях, що невипадкові величини, які визначають стан об'єкта дослідження, однозначно контролюють відповідні невипадкові характеристики моделей фізичних полів [1]. Вказані типи моделей називають ще теоретичними ФГМ.

Статистичні ФГМ будують, коли фізичні властивості об'єктів слабо відрізняються від властивостей середовища або пластів, що вміщують пласт (геологічне тіло) дослідження. Вказані моделі описують відмінності між ста-

тистичними характеристиками властивостей фізичних полів від об'єкта дослідження та середовища, що вміщує даний об'єкт.

Стохастичні (ймовірнісні) ФГМ – моделі, які мають хоча б один випадковий параметр. Такі моделі характеризуються очікуваними середніми значеннями та дисперсіями параметрів. Дисперсії характеризують діапазон апріорної невизначеності знань параметрів об'єкта [1]. Випадковий характер величин та зв'язків між величинами об'єкта дослідження зумовлює необхідність розрахунків числових характеристик аномальних ефектів у вигляді математичних очікувань, дисперсій, кореляційних функцій. За рахунок використання статистичних характеристик зменшується кількість параметрів опису моделі порівняно з детермінованою моделлю.

Звичайно, що найбільш універсальними є моделі першого типу. Недоліком детермінованих моделей при використанні їх як базових при геологічній інтерпретації промислового-геофізичних даних є відсутність достовірної інформації про величини так званих петрофізичних коефіцієнтів. В моделях інших типів петрофізичні коефіцієнти задані неявно, за результатами статистичної обробки апріорної інформації в еталонних групах об'єктів. Недоліком таких моделей є локальність їх використання, яка статистично доведена для певних геологічних тіл або для відкладів певної стратиграфічної приналежності з врахуванням літологічних особливостей порід.

Розглянемо класичні теоретичні петрофізичні моделі трьох найбільш популярних в промисловій геофізиці методів оцінки коефіцієнта пористості гірських порід – акустичного каротажу (АК), гамма-гамма каротажу (ГГК) та нейтронного гамма-каротажу (НГК). В моделях трьох методів найбільш популярним є рівняння, яке пов'язує петрофізичні характеристики всіх складових компонентів гірської породи або геологічного утворення

$$G = \sum_i G_i \cdot p_i, \quad (1)$$

де: G – інтегральна петрофізична характеристика гірської породи; G_i – петрофізична характеристика i -ї компоненти гірської породи; p_i – об'ємний вміст i -ї компоненти в гірській породі.

Для теригенних водонасичених порід зазвичай визначаються три складові компоненти в петрофізичних рівняннях: тверда частина скелету породи; рідка частина – вода, яка заповнює поровий простір в породі; тверда частина глинистої фракції в породі. З врахуванням наявності в породах двох основних типів глинистої речовини із суттєво різними петрофізичними властивостями згідно з моделлю, викладеною у [2, 3], глинисту фракцію поділимо на шарувату глинистість товщі та розсіяну глинистість піщано-алевритової компоненти. Для методу ГГК запишемо таке рівняння інтерпретаційної петрофізичної моделі:

$$\sigma_n = \sigma_{ck} \cdot (1 - K_n - K_{el}) + \sigma_b \cdot K_n + \sigma_{el.rosz} \times \\ \times K_{el} \cdot \frac{1 - K_{shar}}{1 - K_{n.shar}} + \sigma_{el.shar} \cdot K_{el} \cdot \frac{K_{shar}}{1 - K_{n.shar}}, \quad (2)$$

де: σ_n – інтегральна густина глинисто-піщаної породи (пласта); σ_{ck} – густина скелету піщано-алевритової компоненти породи (мінералогічна густина); K_n – коефіцієнт загальної пористості породи; K_{el} – коефіцієнт об'ємної глинистої породи; σ_b – густина води в поровому просторі породи; $\sigma_{el.rosz}$ – густина твердої частини (мінеральна густина) розсіяної глини у породі; K_{shar} – коефіцієнт шаруватості глини, який дорівнює відношенню об'єму твердої час-

тини шаруватої глини до об'єму твердої частини всієї глини в породі [2, 3]; $K_{n.shar}$ – коефіцієнт пористості шаруватої глини; $\sigma_{el.shar}$ – густина твердої частини (мінеральна густина) шаруватої глини у породі.

Як відомо, мінеральний склад внутрішньопорової, розсіяної (у пісковиках) і шаруватої (у вигляді окремих прошарків і лінз) глин суттєво різний у відкладах різного віку. Мінеральний склад глинистих фракцій значно впливає на їх петрофізичні властивості. Це явище треба враховувати при створенні петрофізичних моделей для інтерпретації даних ГДС.

При інтерпретації даних акустичного каротажу найбільш популярним є, на думку автора, найбільш універсальним є рівняння середнього часу, або рівняння Вілі-Грегорі, яке можна описати узагальнюючим рівнянням (1). З врахуванням наявності в породі двох основних типів глин отримаємо рівняння

$$\Delta T_n = \Delta T_{ck} \cdot (1 - K_n - K_{el}) + \Delta T_b \cdot K_n + T_{el.rosz} \times \\ \times K_{el} \cdot \frac{1 - K_{shar}}{1 - K_{n.shar}} + \Delta T_{el.shar} \cdot K_{el} \cdot \frac{K_{shar}}{1 - K_{n.shar}}, \quad (3)$$

де: ΔT_n – інтегральна величина інтервального часу поздовжньої хвилі глинисто-піщаної породи (пласта); ΔT_{ck} – інтервальний час поздовжньої хвилі в скелеті піщано-алевритової компоненти породи; ΔT_b – інтервальний час поздовжньої хвилі у воді в поровому просторі породи; $\Delta T_{el.rosz}$ – інтервальний час поздовжньої хвилі в твердій частині розсіяної глини у породі; $\Delta T_{el.shar}$ – інтервальний час поздовжньої хвилі в твердій частині шаруватої глини у породі.

В методі НГК за результатами інтерпретації даних величини потужності дози гамма-випромінювання радіаційного захоплення $I_{n\gamma}$ зазвичай визначають величину ω – водневий індекс (вміст водню) або нейтронну пористість. Величина останнього параметра вказує відносний вміст водню в породі або середовищі стовсно вмісту водню в прісній воді. За аналогією з рівняннями (1, 2, 3) запишемо

$$\omega_n = K_n + \omega_{el.rosz} \cdot K_{el} \cdot \frac{1 - K_{shar}}{1 - K_{n.shar}} + \\ + \omega_{el.shar} \cdot K_{el} \cdot \frac{K_{shar}}{1 - K_{n.shar}}, \quad (4)$$

де: ω_n – інтегральна величина вмісту водню глинисто-піщаної породи (пласта); $\omega_{el.rosz}$ – вміст водню в твердій частині розсіяної глини у породі; $\omega_{el.shar}$ – вміст водню в твердій частині шаруватої глини в породі.

Відомо, що в хімічні формулі всіх глинистих мінералів входять молекули води. Тому, на відміну від скелетної частини породи, величини $\omega_{el.rosz}$ і $\omega_{el.shar}$ не дорівнюють нулю.

Таблиця 1 – Петрофізичні характеристики глинистих мінералів

Мінерал	ω	ΔT , мкС/м	σ_{ck} , Г/см ³
Каолініт	0,35	217	2,62
Гідрослюда	0,18	251	2,81
Монтморилоніт	0,13	285	2,5

Таблиця 2 – Розрахункові значення коефіцієнта пористості тонкошаруватої глинисто-піщаної товщі залежно від мінерального складу (каолініт, гідрослюда) та петрофізичних характеристик шаруватої глини

Петрофізична модель	Вміст каолініту у шаруватій глині, %				Максимальне розходження ΔK_n
	100 %	75 %	50 %	0 %	
$K_n = f(\sigma_n)$	0,22	0,23	0,24	0,259	0,039
$K_n = f(\Delta T)$	0,22	0,213	0,205	0,19	0,03
$K_n = f(\omega_n)$	0,22	0,237	0,253	0,286	-0,066

В петрофізичних рівняннях (2-4) значення петрофізичних коефіцієнтів можуть бути визначені або за довідниковими даними (наблизжено), або з використанням апріорної інформації (геофізичної та геологічної – результатів дослідження кернового матеріалу).

Оцінка мінералогічної густини σ_{ck} та інтервального часу ΔT_{ck} піщано-алевритових порід часто проводиться за геофізичними даними, наприклад, шляхом інтерполяції кореляційних залежностей між ΔT_{ck} , $1/\rho_n$, або σ_n, I_{ny} , або $\sigma_n, \Delta T_{ck}$ в область щільних порід з нульовою пористістю. Як правило, величини, які характеризують петрофізичні властивості скелетної частини породи, визначаються достатньо точно (з точки зору похибки оцінки пористості за даними геофізичних методів).

При оцінці K_n за допомогою рівнянь, подібних до (2-4), в практиці геофізичних робіт зазвичай не враховують стан та співвідношення окремих типів глинистих фракцій. Тобто, вважається, що глиниста фракція в усіх пластах характеризується одним мінеральним складом. Насправді ж, численними дослідженнями встановлено, що мінеральний склад глинистих мінералів піщано-глинистих порід та глин, що їх вміщують, суттєво різний. В багатьох нафтогазонасних регіонах встановлено, що в складі глинистих мінералів порід-колекторів часто переважає каолініт, в складі мінералів глинистих порід в значно більших кількостях зустрічаються гідрослюда, хлорит, змішаношаруваті утворення [4-7]. Збільшення вмісту каолініту в складі глинистих мінералів пісковиків відбувається досить часто, що пов'язують поряд з палеоумовами седиментації осаду з епігенетичними перетвореннями силікатів (Ж.Міло, 1964; Топкайя, 1950; М.Лідер, 1882; С.Г.Саркісян, Д.Д. Котельников, 1971). Глинисті мінерали, які входять до складу окремих шарів, прошарків та лінз і об'єднані під назвою "шарувата глинистість",

за складом наближені до мінералів власне глинистих порід або є переходною формою між глинами пісковиків, алевролітів та глинистих порід.

В табл. 1 наведено петрофізичні параметри основних глинистих мінералів за даними [7]. За всіма розглянутими характеристиками мінерали значно відрізняються.

Розрахуємо значення коефіцієнта пористості при різних мінеральних складах глинистих компонент за допомогою рівнянь (2-4). Приймемо, що розріз, який досліджується, представлений чергуванням тонкошаруватих піщано-алевритових порід і глинистих пластів. Вміст глин в глинисто-піщаній товщі достатньо високий. Типові геофізичні характеристики тонкошаруватої піщано-глинистої товщі: $K_{el} = 0,5$; $K_{шар.} = 0,7$; $K_{n.шар.} = 0,1$; $\sigma_n = 2,44 \text{ Г/см}^3$; $\sigma_{ck} = 2,65 \text{ Г/см}^3$; $\sigma_e = 1,05 \text{ Г/см}^3$; $\Delta T_{ck} = 165 \text{ мкС/м}$; $\Delta T_n = 301 \text{ мкС/м}$; $\Delta T_e = 610 \text{ мкС/м}$; $\omega_n = 0,41$. Розглянута внутрішньопорова глина представлена каолінітом (див. табл. 1). Залежно від мінерального складу шаруватої глини (співвідношення каолініту та гідрослюди) отримаємо розрахункові значення коефіцієнта пористості, які зведені у табл. 2.

Як бачимо, за відсутності фактичних даних про мінеральний склад глинистих компонент та інформації про коефіцієнт шаруватості глини абсолютно похибки оцінки K_n при інтерпретації даних ГГК, АК або НГК становлять від 0,03 до 0,07. Залежно від вмісту глинистої фракції величини коефіцієнта шаруватості глини, мінерального складу глинистого цементу похибки визначення коефіцієнта пористості глинисто-піщаної тонкошаруватої товщі будуть іншими. Розглянуті додаткові похибки оцінки K_n внаслідок неврахування двох типів глинистих компонент та їх мінерального складу можуть бути значно більшими при розв'язанні системи петрофізичних інтерпретаційних рівнянь в су-

часних автоматизованих комп'ютерних системах інтерпретації даних ГДС.

Для уточнення мінерального складу або петрофізичних параметрів глинистих складових тонкошаруватої товщі пропонуються такі заходи. Перший – відбір та лабораторні дослідження зразків керна. При цьому отримають лише "осереднені" дані для всього розрізу без врахування індивідуальних особливостей окремих пластів та горизонтів. Другий шлях – використання системи петрофізичних рівнянь, в якій кількість невідомих складових повинна бути не менша за кількість рівнянь. Максимально можлива кількість петрофізичних рівнянь визначається кількістю промислового-геофізичних характеристик пластів, які реєструються або встановлюються за даними методів ГДС. Так, до невідомих можна віднести: K_n , $K_{\text{ел}}$, $K_{\text{шар}}$. Петрофізичні характеристики (або коефіцієнти) можна оцінити за допомогою даних табл. 1 та співвідношення окремих глинистих мінералів в глинистих компонентах. Якщо вважати, що в більшості відкладів теригенного складу на значних глибинах відсутній монтморилоніт, то залишаються лише дві невідомі – вміст каолініту (або гідроалюмініту) в розсіяній та шаруватій глинистих компонентах. Таким чином, для визначення 5 невідомих потрібно 5 петрофізичних рівнянь. Найбільш реально система складатиметься з таких рівнянь або детермінованих петрофізичних моделей:

1. $I_\gamma = f_1(K_{\text{ел}});$
2. $I_{n\gamma} = f_2(K_n, K_{\text{шар}}, K_{\text{каол.р.}}, K_{\text{каол.ш.}});$
3. $\sigma_n = f_3(K_{\text{ел}}, K_n, K_{\text{шар}}, K_{\text{каол.р.}}, K_{\text{каол.ш.}}); \quad (5)$
4. $\Delta T = f_4(K_{\text{ел}}, K_n, K_{\text{шар}}, K_{\text{каол.р.}}, K_{\text{каол.ш.}});$
5. $\rho_m = f_5(K_{\text{ел}}, K_n, K_{\text{шар}}),$

де $K_{\text{каол.р.}}$, $K_{\text{каол.ш.}}$ – вміст каолініту в двокомпонентному мінеральному складі відповідно розсіяної та шаруватої глинистих фракцій тонкошаруватої товщі.

Петрофізичні коефіцієнти для розсіяної та шаруватої глинистих компонент в рівняннях (2-4) перепишемо таким чином:

$$\begin{aligned} A_{\text{ел.роз.}} &= K_{\text{ел.роз.}} + \\ &+ K_{\text{каол.р.}} \cdot (G_{\text{ел.роз.}} - K_{\text{ел.роз.}}), \end{aligned} \quad (6)$$

де: $A_{\text{ел.роз.}}$ – петрофізичний коефіцієнт для розсіяної глинистої компоненти; $K_{\text{ел.роз.}}$ – таблицє значення відповідного петрофізичного параметра для каолініту (див. табл. 1);

$G_{\text{ел.роз.}}$ – таблицє значення відповідного петрофізичного параметра для гідроалюмініту (див. табл. 1). Аналогично описуються петрофізичні коефіцієнти для шаруватої глинистої компоненти.

Остання модель в системі рівнянь (5) виводиться для питомого електричного опору промитої зони пласта, який визначається за да-

ними мікрометодів – БМК та МКЗ. Принципи побудови такої моделі описані у [3]. Цікаво, що мінеральний склад глинистого цементу безпосередньо не впливає на величину питомого електричного опору. Суттєвий вплив мають величини пористості розсіяної та шаруватої глин і співвідношення окремих форм глинистих компонент. А вже залежно від наявності та співвідношення окремих компонент формується певний мінеральний склад глинистої фракції пісковиків та алевролітів.

Коефіцієнт глинистості визначатиметься за даними гамма-каротажу I_γ з використанням моделі В.В. Ларіонова або відомих рівнянь фірми Шлюмберже для відкладів третичного віку та стародавніх товщ.

Висновки

1. Встановлено, що наявність мінеральної неоднорідності в складі різних глинистих компонент глинисто-піщаної тонкошаруватої товщі призводить до появи додаткових похибок при оцінці величини коефіцієнта пористості за даними методів ГДС.

2. Для врахування особливостей мінерального складу глинистої фракції, ступеня шаруватості глинистої компоненти при кількісній геологічній інтерпретації даних геофізичних досліджень свердловин пропонується система петрофізичних рівнянь, створених для умов теригенних розрізів свердловин тонкошаруватої будови.

Література

1. Вахромеев Г.С., Давыденко А.Ю. Комплексирование геофизических методов и физико-геологические модели. – Иркутск: ИИПИ, 1989. – 88 с.
2. Карпенко А.Н. Петрофизические модели терригенных глинистых пород с учетом коэффициента слоистости глин // Наук. вісник НГАУ. – Дніпропетровськ, 2001. – № 5. – С. 14-16.
3. Карпенко А.Н. Петрофизическая модель электропроводности тонкослоистой глинисто-песчаной толщи // Геофизический журнал. – 2002. – С. 24. – № 1. – С. 103-109.
4. Тузова Н.А., Дорогиницкая Л.М., Демина Р.Г., Брюзгина Н.И. Физические свойства горных пород Западно-Сибирской нефтегазоносной провинции. – М.: Недра, 1975. – 184 с.
5. Лукин А.Е., Поляк Р.Я. Формирование коллекторских свойств пород в зависимости от их минерального состава / Роль минералогии в поисках и разведке нефтяных и газовых месторождений. Ч. II. – К.: Наукова думка, 1976. – С. 7-14.
6. Саркисян С.Г. Котельников Д.Д. Глинистые минералы и проблемы нефтегазовой геологии. – М.: Недра, 1971. – С. 184.
7. Физические свойства горных пород и полезных ископаемых (петрофизика): Справочник геофизика. – М.: Недра, 1976. – 527 с.