# GEODYNAMICS & TECTONOPHYSICS

2022 VOLUME 13 ISSUE 5 ARTICLE 0670

ISSN 2078-502X © 0



DOI: 10.5800/GT-2022-13-5-0670

### PROVENANCES AND SEDIMENTATION SETTINGS OF THE VENDIAN TERRIGENIC ROCKS OF THE SOUTHERN PART OF NEPA-BOTUOBA ANTECLISE (SIBERIAN PLATFORM)

Z.L Motova 1 A.V. Plyusnin 2

<sup>1</sup> Institute of the Earth's Crust, Siberian Branch of the Russian Academy of Sciences, 128 Lermontov St, Irkutsk 664033, Russia

<sup>2</sup> Irkutsk Oil Company LLC, 4 Bolshoy Liteiny Ave, Irkutsk 664007, Russia

**ABSTRACT.** This paper presents the results of petrographic, lithogeochemical, and U-Pb geochronological studies of detrital zircons in deep core sediments from the Vendian terrigenous sequences of the Nepa and Tira formations in the interior of the Siberian Platform. The section of the Nepa formation is characterized by a terrigenous sediment, the Tira Formation is composed mainly of carbonate rocks. The terrigenous rocks of the Nepa formation are composed of ill-sorted and poorly rounded clasts. Towards the higher part of the section of the Tira formation, there is observed an increase in the degree of sorting and roundness of detrital grains. It has been established that clastic rocks of the lower Nepa subformation are the products derived from rocks of mixed (acidic, basic) composition. The terrigenous rocks of the upper Nepa Subformation and the Tira formation accumulated mainly due to acid decomposition of rocks. The U-Pb (LA-ICP-MS) geochronological studies of detrital zircons from terrigenous rocks of the Nepa and Tira formations led to the conclusion that the sedimentary basin of these formations was contributred to by both the Archean-Early Proterozoic rocks in the basement of the Siberian Platform and the adjacent areas of the Central Asian foldbelt. It is assumed that the sediments of the lower Nepa subformation deposited in the residual basin, formed by joining of terrains and island arcs in the Paleoasian Ocean to the southern margin of the Siberian Platform during the Vendian accretionary-collisional events. This was followed by a transformation into a peripheral sedimentary basin and an occurrence of a transgression of the sea, which favored the accumulation of terrigenous-carbonate rocks of the Tira formation.

KEYWORDS: Nepa formation; Tira formation; Vendian; petrography; lithogeochemistry; detrital zircons; geodynamics; Nepa-Botuoba anteclise; Siberian Platform

FUNDING: The geological and geochronological studies were carried out under the financial support of the Russian Science Foundation (project 18-17-00101), and the geochemical studies were financed from the State budget (grant 075-15-2022-1100). The work was conducted using equipment and infrastructure of the Centre for Geodynamics and Geochronology at the Institute of the Earth's Crust, Siberian Branch of the Russian academy of Sciences (grant 075-15-2021-682).

**RESEARCH ARTICLE** 

Correspondence: Zinaida L. Motova, motova@crust.irk.ru

Received: May 16, 2022 Revised: June 5, 2022 Accepted: June 14, 2022

FOR CITATION: Motova Z.L., Plyusnin A.V., 2022. Provenances and Sedimentation Settings of the Vendian Terrigenic Rocks of the Southern Part of Nepa-Botuoba Anteclise (Siberian Platform). Geodynamics & Tectonophysics 13 (5), 0670. doi:10.5800/GT-2022-13-5-0670

## ИСТОЧНИКИ ВЕЩЕСТВА И УСЛОВИЯ СЕДИМЕНТАЦИИ ВЕНДСКИХ ТЕРРИГЕННЫХ ПОРОД ЮГА НЕПСКО-БОТУОБИНСКОЙ АНТЕКЛИЗЫ (СИБИРСКАЯ ПЛАТФОРМА)

**3.** Л. Мотова<sup>1</sup>, А.В. Плюснин<sup>2</sup>

АННОТАЦИЯ. В работе представлены результаты петрографических, литогеохимических и U-Pb геохронологических исследований детритовых цирконов из вендских терригенных толщ непской и тирской свит внутренних районов Сибирской платформы, изученных по керну глубоких скважин. Разрез непской свиты характеризуется терригенным составом, тирская свита сложена преимущественно карбонатными породами. Для терригенных пород непской свиты характерна низкая степень сортировки и окатанности обломочного материала. Снизу вверх по разрезу тирской свиты наблюдается повышение степени сортировки и окатанности обломочных зерен. Установлено, что источником обломочного материала для отложений нижненепской подсвиты являлись породы смешанного (кислого и основного) состава. Терригенные породы верхненепской подсвиты и тирской свиты накапливались преимущественно за счет разрушения кислых пород. U-Pb (LA-ICP-MS) геохронологические исследования детритовых цирконов из терригенных пород непской и тирской свит позволили сделать вывод о том, что в качестве основных поставщиков обломочного материала в бассейн седиментации этих толщ выступали как архейско-раннепротерозойские породы фундамента Сибирской платформы, так и прилегающие области Центрально-Азиатского складчатого пояса. Предполагается, что седиментация нижненепской подсвиты происходила в остаточном бассейне, образованном в результате причленения террейнов и островных дуг, существовавших в акватории Палеоазиатского океана, к южной окраине Сибирской платформы в ходе реализации вендских аккреционно-коллизионных событий. Затем произошла трансформация в периферийный осадочный бассейн, имела место трансгрессия моря, что способствовало накоплению терригенно-карбонатных пород тирской свиты.

**КЛЮЧЕВЫЕ СЛОВА:** непская свита; тирская свита; венд; петрография; литогеохимия; детритовые цирконы; геодинамика; Непско-Ботуобинская антеклиза; Сибирская платформа

ФИНАНСИРОВАНИЕ: Геологические и геохронологические исследования выполнены при финансовой поддержке Российского научного фонда (проект №18-17-00101, геохимические исследования – за счет средств Правительства РФ (грант № 075-15-2022-1100). Работы выполнены с использованием оборудования и инфраструктуры Центра коллективного пользования «Геодинамика и геохронология» Института земной коры Сибирского отделения Российской академии наук по гранту 075-15-2021-682.

### 1. ВВЕДЕНИЕ

Всесторонние исследования вендских терригенных толщ Непско-Ботуобинской антеклизы (НБА) представляют особый интерес в связи с их нефтегазоносностью. Вещественные характеристики этого стратиграфического интервала, литогеохимический и геохронологический анализ имеют особую значимость. Результаты таких исследований вендских терригенных пород НБА (гравелиты, песчаники и алевролиты), позволят получить новые данные об их составе и возрасте, а также реконструировать геодинамические условия формирования этих отложений, что в дальнейшем может быть использовано как при прогнозировании залежей углеводородного сырья, так и при проведении широких палеогеографических реконструкций.

### 2. КРАТКИЕ СВЕДЕНИЯ О ГЕОЛОГИЧЕСКОМ СТРОЕНИИ

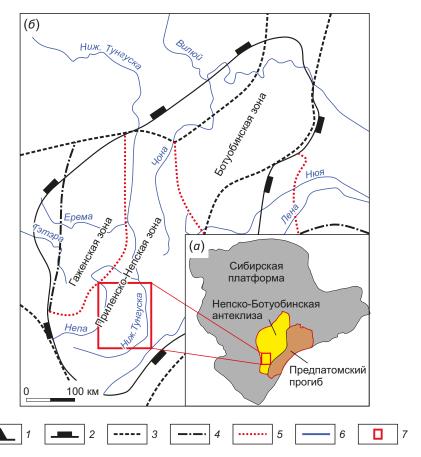
Район исследования приурочен к южной части НБА, одноименному фациальному району и к южной части

Приленско-Непской внутренней фациальной зоны (рис. 1).

Согласно принятой стратиграфической схеме [Mel'nikov, Repina, 1989], в регионе были выделены следующие свиты: непская (непский горизонт), тирская (тирский горизонт), а также перекрывающая их катангская свита нижнего подгоризонта даниловского горизонта. На основании биостратиграфических исследований [Golubkova, Kuznetsov, 2014] возраст рассматриваемых толщ определен как поздний венд. Непская свита подразделяется на две подсвиты, каждая из которых снизу вверх представлена переходом от грубозернистых терригенных пород к мелкозернистым, до алевролитов и аргиллитов. Мощность свиты до 150 м. Тирская свита преимущественно карбонатная. Она также делится на две подсвиты, каждая из которых снизу вверх представлена переходом от терригенных к глинисто-сульфатно-карбонатным смешанным породам. Мощность свиты до 70 м [Mel'nikov et al., 2005; Shemin, 2007; Mel'nikov, 2018] (рис. 2). Подробное описание

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup>Институт земной коры СО РАН, 664033, Иркутск, ул. Лермонтова, 128, Россия

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup>000 «Иркутская нефтяная компания», 664007, Иркутск, Большой Литейный пр-т, 4, Россия



**Рис. 1.** Район исследований (*a*) и фрагмент схемы структурно-фациального районирования Сибирской платформы (*б*) [Mel'nikov et al., 2005].

- 1 граница Сибирской платформы; 2 граница НБА; 3 границы фациальных регионов; 4 границы фациальных зон; 6 гидросеть; 7 район исследования.
- **Fig. 1.** A study area (*a*) and a fragment of the scheme of structural-facies zoning of the Siberian Platform (*6*) [Mel'nikov et al., 2005]. 1 border of the Siberian platform; 2 boundary of the Nepa-Botuoba anteclise; 3 boundaries of facies regions; 4 boundaries of facies regions; 5 boundaries of facies zones; 6 hydraulic network; 7 study area.

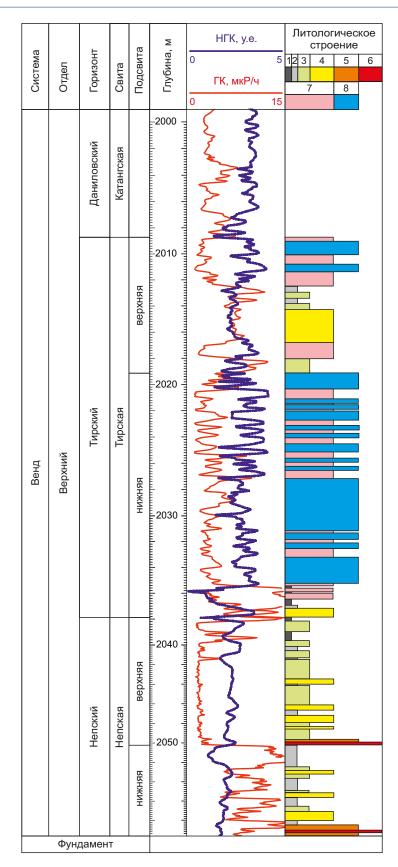
свит рассматриваемого района приводится авторами в работе [Plyusnin, Gekche, 2020].

## 3. ФАКТИЧЕСКИЙ МАТЕРИАЛ И МЕТОДЫ ИССЛЕДОВАНИЯ

Работа посвящена исследованиям терригенных отложений венда НБА. В ходе работ были изучены терригенные породы непской и тирской свит по керну скважин и данным промысловой геофизики. Основой для работы послужили результаты геофизического исследования скважин, а именно гамма-каротаж (ГК) и нейтронный гамма-каротаж (НГК). Данный материал позволил разделить свиты на подсвиты и провести корреляцию скважин. В статье приведены результаты исследований восьми скважин, по которым производился отбор керна из терригенных пород для петрографических, литогеохимических и U-Pb (LA-ICP-MS) геохронологических исследований (рис. 3, 4, 5).

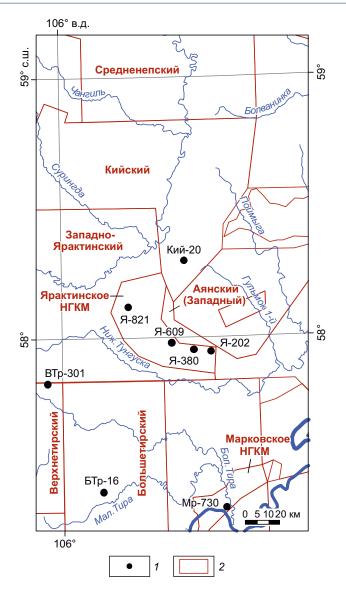
Петрографические исследования шлифов из осадочных пород были выполнены в АО «СНИИГГиМС» по методике НСОММИ МР № 184 (исполнители Н.А. Иванова,

Н.С. Сентякова, А.В. Липянина, А.В. Левина). Аналитические работы проведены с использованием оборудования Томского регионального центра коллективного пользования Национального исследовательского Томского государственного университета. Определение основных петрогенных оксидов производилось по методике «HCAM 487-XC [Thompson, Walsh, 1988; Bings et al., 2010] (аналитики Е.И. Никитина, М.Ю. Власкина). Анализ выполнялся методом ИСП-АЭС на эмиссионном спектрометре с индуктивно связанной плазмой (Thermo Fisher Scientific, США) с использованием внутреннего стандарта (Sc Scandium Standard, Merck, Германия). Определение примесных и микропримесных элементов (с содержанием <5 %) проведено с использованием аттестованной методики определения элементов методом масс-спектрометрии с индуктивно связанной плазмой согласно методике СТО ТГУ 048-2012 [Khrushcheva et al., 2019] (аналитики Е.С. Рабцевич, Д.Е. Бабенков). Пределы обнаружения следовых количеств элементов составляют 0.001 г/т. Анализ выполнен методом ICP-MS на квадрупольном масс-спектрометре Agilent 7500cx (Agilent Technologies Inc., США)



**Рис. 2.** Сводный геолого-геофизический разрез южной части Приленско-Непской фациальной зоны [Plyusnin, Gekche, 2020]. Литологическое строение: 1 – аргиллиты; 2 – алевролиты; 3 – мелкозернистые песчаники; 4 – среднезернистые песчаники; 5 – крупнозернистые песчаники; 6 – гравелиты; 7 – глинисто-сульфатно-карбонатные породы; 8 – доломиты.

**Fig. 2.** Generalized geological and geophysical section of the southern part of the Prilensko-Nepskaya facies zone [Plyusnin, Gokche, 2020]. Lithological structure: 1 – argillites; 2 – siltstones; 3 – fine-grained sandstones; 4 – medium-grained sandstones; 5 – coarsegrained sandstones; 6 – gravelites; 7 – clay-sulfate-carbonate rocks; 8 – dolomites.



**Рис. 3.** Карта расположения изученных скважин с границами лицензионных участков (красный цвет) и нефтегазоконденсатных месторождений (НГКМ). 1 – скважины; 2 – НГКМ. Обозначение скважин: Кий – Кийская, Я – Ярактинская, ВТр – Верхнетирская, БТр – Большетирская, Мр – Марковская.

**Fig. 3.** A map of the location of the studied wells – with the boundaries of licensed areas (red color) and oil and gas condensate fields (НГКМ). *1* – wells; *2* – НГКМ. Well designations: Кий – Kiyskaya, Я – Yaraktinskaya, ВТр – Verkhnetirskaya, БТр – Bolshetirskaya, Мр – Markovskaya.

с использованием внутреннего стандарта (In Internal standard, Inorganic Ventures, США) и внешнего стандарта СГД-2А (ГСО 8670-2005). Геохронологические (U-Pb) исследования детритовых цирконов выполнены в лаборатории геохронологии и геодинамики Томского государственного университета методом лазерной абляции (LA-ICP-MS) на квадрупольном масс-спектрометре с индуктивно связанной плазмой Agilent 7900 с эксимерным (ArF) лазером Analyte Excite (Teledyne CETAC Technologies, США) (аналитики А.П. Корнева, Е.А. Агашева, А.С. Семиряков). Обработка выполненных измерений проводилась с использованием программного пакета Dezirteer [Powerman et al., 2021]. Произведена фильтрация значений по дискордантности. Был выставлен порог для положительных и отрицательных значений

несоответствия (+10 %, –10 %). Кроме того, был сделан расчет «лучшего возраста» (Best age) из меньшей ошибки: Dezirteer использует изотопную систему ( $^{206}$ Pb/ $^{238}$ U или  $^{207}$ Pb/ $^{206}$ Pb) с наименьшим процентом ошибки для каждого анализа. Для подсчета процентных содержаний возрастных популяций детритовых цирконов авторы использовали обычный математический прием – метод пропорций, где 100% = общее количество конкордантых значений, x = количество конкордантных оценок возраста, соответствующее определенному возрастному интервалу. Далее производился подсчет по формуле.

Генетическая типизация терригенных пород проведена с использованием системы петрохимических модулей по методике [Yudovich, Ketris, 2000].

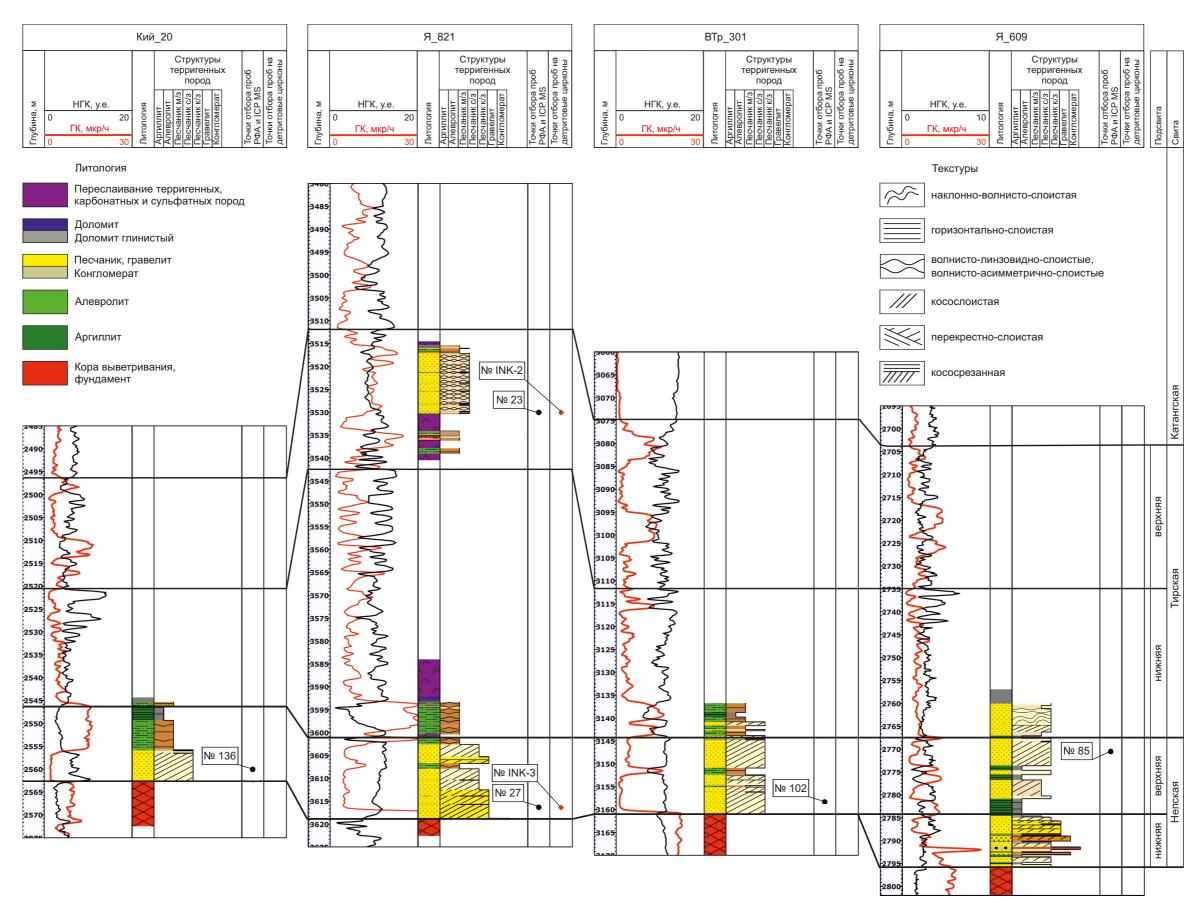
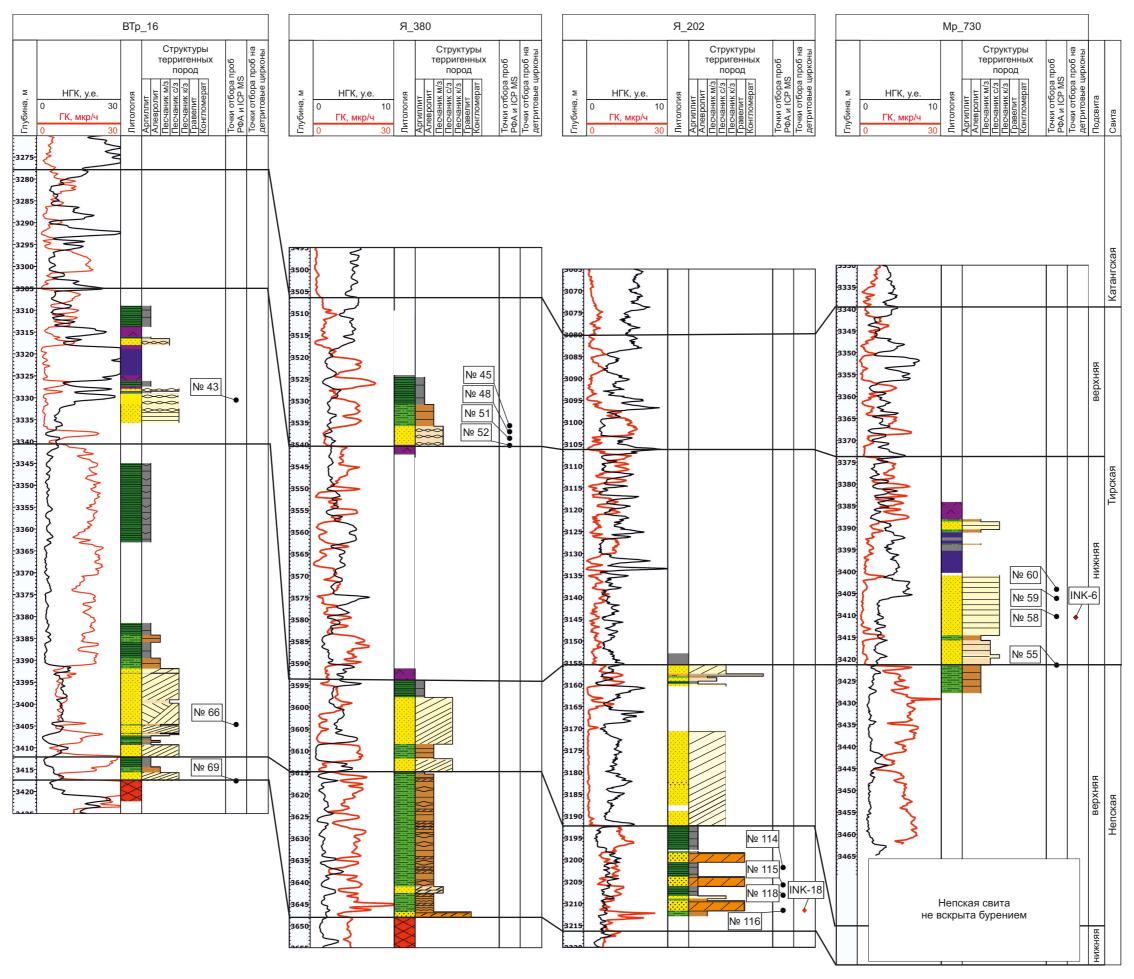


Рис. 4. Геолого-геофизические разрезы изученных скважин с точками отбора проб. Разрезы Кий\_20, Я\_821, ВТр\_301, Я\_609.

Fig. 4. Geological and geophysical sections of the studied wells with sampling points. Sections Кий\_20, Я\_821, ВТр\_301, Я\_609.



**Рис. 5.** Геолого-геофизические разрезы изученных скважин с точками отбора проб. Разрезы BTp\_16, Я\_380, Я\_202, Мр\_730. **Fig. 5.** Geological and geophysical sections of the studied wells with sampling points. Sections BTp\_16, Я\_380, Я\_202, Мр\_730.

# 4. РЕЗУЛЬТАТЫ ЛИТОГЕОХИМИЧЕСКИХ ИССЛЕДОВАНИЙ

Минеральный состав терригенных пород непской свиты, в соответствии с классификацией по Н.В. Логвиненко [Logvinenko, 1974], отвечает аркозам, аркозограуваккам, грауваккам и полевошпат-кварцевым песчаникам (рис. 6).

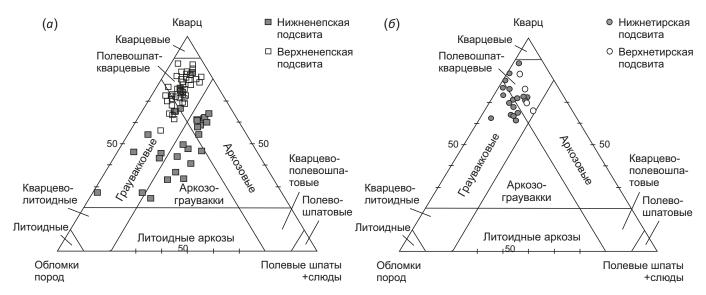
Снизу вверх по разрезу непской свиты отмечается смена степени сортировки и окатанности пород от плохой до средней, что указывает на низкую степень зрелости этих пород и свидетельствует о малой дальности переноса обломочного материала (рис. 7, а, б). Структура псаммитовая, псефитовая. Размер зерен изменяется от 0.05-0.25 мм до 10-5 мм. Среди обломков различаются полуокатанные (55 %), неокатанные (35 %), изредка встречаются окатанные обломки (5-10 %). Здесь отмечается наличие глинистого (гидрослюдистого) пленочного, регенерационного кварцевого, сульфатно-карбонатного, галитового и другого цемента (рис. 7, в, г). Средний минеральный состав пород нижненепской подсвиты: кварц (~54 %), полевые шпаты (~23 %), слюды (~1 %) и обломки пород (~22 %); верхненепской подсвиты: кварц (~83 %), полевые шпаты ( $\sim$ 12 %) и обломки пород ( $\sim$ 5 %). Обломки пород в непской свите представлены микрокварцитами, кварцитами и кремнисто-слюдистыми сланцами. Преобладающие минералы тяжелой фракции для пород нижненепской и верхненепской подсвит разнятся. В породах нижненепской подсвиты диагностированы минералы, характерные для магматических пород кислого и основного состава: циркон, турмалин, рутил, амфиболы, пироксены, анатаз, сфен и магнетит. Для пород верхненепской подсвиты отмечено преобладание минералов гранитной специфики: циркон, турмалин и рутил.

Фигуративные точки изученных пород тирской свиты на классификационной диаграмме Н.В. Логвиненко

расположились в поле значений граувакк и полевошпат-кварцевых песчаников (см. рис. 6). Снизу вверх по разрезу тирской свиты наблюдается увеличение степени сортировки и окатанности обломочного материала, что указывает на увеличение степени зрелости этих терригенных пород и увеличение дальности переноса обломочного материала в бассейн седиментации. Структура псаммитовая, псефитовая. Размер зерен изменяется от 0.01-0.05 до 1.00 мм и более. Среди обломков различаются окатанные (90 %), неокатанные (10 %), редко – угловато-окатанные обломки (1-5%). Здесь диагностируется глинистый (гидрослюдистый) пленочный, реже - регенерационный кварцевый, сульфатнокарбонатный, галитовый и другой цемент (рис. 7, д-3). Средний минеральный состав пород нижнетирской подсвиты: кварц ( $\sim$ 81 %), полевые шпаты ( $\sim$ 8 %) и обломки пород (~10%); верхнетирской подсвиты: кварц (~84 %), полевые шпаты (~13 %), слюды (~2 %) и обломки пород ( $\sim$ 1 %). Обломки пород в тирской свите представлены микрокварцитами и кремнисто-слюдистыми сланцами. В ходе петрографических исследований в породах тирской свиты были диагностированы минералы тяжелой фракции, характерные для кислых магматических пород: турмалин, циркон и рутил.

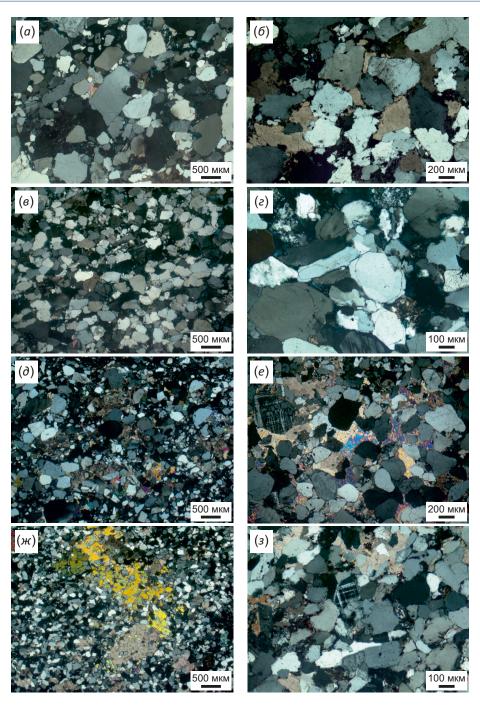
#### 5. ПЕТРОГЕННЫЕ ОКСИДЫ

Содержания петрогенных оксидов и рассчитанные значения петрохимических модулей по [Yudovich, Ketris, 2000] приведены в табл. 1. Концентрации  $\mathrm{SiO}_2$  в породах нижненепской подсвиты изменяются от 52.91 до 80.23 мас. %. Значения гидролизатного модуля (ГМ) в породах нижненепской подсвиты варьируются в широком диапазоне (ГМ=0.08–0.56) и позволяют классифицировать их как гипо-, нормо- и суперсилиты. Все проанализированные образцы нижненепской подсвиты характеризуются пониженными значениями модуля



**Рис. 6.** Классификационные диаграммы для терригенных пород непской (*a*) и тирской (*б*) свит по Н.В. Логвиненко [Logvinenko, 1974].

Fig. 6. Classification diagrams for terrigenous deposits of the Nepa (a) and Tira (6) formations after [Logvinenko,1974].



**Рис. 7.** Микрофотографии шлифов терригенных пород тирской  $(a-\varepsilon)$  и непской  $(\partial-3)$  свит (николи скрещены). (a) – песчаник среднекрупнозернистый гравелитистый; (b) – зерна кварца и полевого шпата с регенерационными каемками, корродированные глинисто-гидрослюдистым и доломитовым цементом, обломки кварца частично замещаются кристаллами доломита; (a) – зерна кварца и полевого шпата с регенерационными каемками, обломки, в разной степени корродированные сульфатным, карбонатным и глинистым цементом; (a) – песчаник мелко- крупно- и среднезернистый; (a) – зерна кварца и полевого шпата с регенерационными каемками, корродированные сульфатным и глинистым цементом; (a) – песчаник крупно-мелко- и среднезернистый, кварцевый, мелко-тонко- волнисто-прерывисто- неправильно-волнисто-слоистый, на глинистом порово-пленочном, сульфатном пойкилитово-поровом, карбонатном базально-пойкилитово-поровом цементе; (x) – коррозия обломочного материала доломитом, гипсом и ангидритом; (a) – регенерация зерен полевого шпата, участками – корродирование сульфатным, карбонатным и глинистым цементом.

**Fig. 7.** Micrographs of thin sections of terrigenous deposits of the Tira  $(a-\varepsilon)$  and Nepa  $(\partial-3)$  formations (crossed nicols). (a) –medium-to-coarse-grained gravel sandstone; (b) – grains of quartz and feldspar with regeneration rims, corroded by clay-hydromicaceous and dolomite cement, with quartz fragments partially replaced by dolomite crystals; (e) – grains of quartz and feldspar, with regeneration rims; fragments corroded to varying degree by sulfate, carbonate and clayey cements; (c) – fine-, coarse- and medium-grained sandstone; (d) – grains of quartz and feldspar with regeneration rims, corroded by sulfate and clay cements; (e) – coarse-, fine- and medium-grained quartz sandstone showing fine- thin-discontinuous-irregular-curly-bedding structure, on clay porous-film, sulfate poikilitic-porous, carbonate basal-poikilitic-porous cement; ( $\mathcal{M}$ ) – dolomite, gypsum and anhydrite corrosion of clastic material; (3) – regeneration of feldspar grains, areas of sulfate, carbonate and clay cement corrosion.

**Таблица 1.** Петрохимический состав терригенных пород непской и тирской свит **Table 1.** Petrochemical composition of terrigenous rocks of the Nepa and Tira formations

| № п/п  | 1  | 2  | 3   | 4  | 5   | 6  | 7  | 8   | 9   | 10   |
|--|--|--|---|--|---|--|--|---|---|--|
| Литология  | Песчаник   | Алевролит  | Гравелит  | Гравелит   | Алевролит   | Песчаник   | Песчаник   | Песчаник  | Песчаник  | Песчаник   |
| Лабораторный №   | 69   | 114  | 115   | 116  | 118   | 27   | 66   | 85  | 102   | 136  |
| Скважины   |  | БТр  | -16   |  | Я-202   | Я-821  | БТр-16   | Я-609   | BTp-301   | Кий-20   |
| Компонент (мас. %)   |  | Нижнеі   | непская по  | одсвита  |   |  | Верхне   | непская по  | одсвита   |  |
| $SiO_2$  | 80.23  | 52.91  | 79.81   | 76.13  | 54.84   | 92.26  | 81.12  | 87.78   | 51.47   | 95.40  |
| ${\rm TiO}_2$  | 0.11   | 1.01   | 0.13  | 0.08   | 1.29  | 0.10   | 0.62   | 0.27  | 1.08  | 0.05   |
| $Al_2O_3$  | 3.25   | 22.02  | 5.39  | 4.33   | 18.76   | 0.28   | 6.84   | 3.55  | 18.55   | 0.19   |
| $Fe_2O_3$  | 3.47   | 6.68   | 1.88  | 1.74   | 6.61  | 1.51   | 2.59   | 1.88  | 10.76   | 1.21   |
| MnO  | 0.05   | 0.00   | 0.01  | 0.04   | 0.04  | 0.01   | 0.01   | 0.01  | 0.01  | 0.01   |
| MgO  | 1.14   | 2.33   | 1.74  | 2.94   | 5.86  | 0.20   | 0.47   | 0.47  | 1.22  | 0.34   |
| CaO  | 3.09   | 1.03   | 2.48  | 4.17   | 1.13  | 2.61   | 1.16   | 0.80  | 1.12  | 0.48   |
| Na <sub>2</sub> O  | 0.24   | 0.31   | 0.22  | 0.27   | 0.25  | 0.18   | 0.17   | 0.21  | 0.30  | 0.18   |
| $K_2O$   | 1.29   | 7.06   | 4.37  | 3.49   | 3.47  | 0.23   | 2.55   | 1.83  | 5.77  | 0.57   |
| $P_{2}O_{5}$   | 0.01   | 0.04   | 0.01  | 0.02   | 0.42  | 0.00   | 0.08   | 0.02  | 0.23  | 0.00   |
| п.п.п  | 5.80   | 5.80   | 2.82  | 5.83   | 6.34  | 1.02   | 3.21   | 2.75  | 8.51  | 0.51   |
| Сумма  | 98.67  | 99.20  | 98.85   | 99.05  | 99.01   | 98.41  | 98.82  | 99.58   | 99.01   | 98.94  |
| ГМ   | 0.09   | 0.56   | 0.09  | 0.08   | 0.49  | 0.02   | 0.12   | 0.07  | 0.59  | 0.02   |
| ΦМ   | 0.06   | 0.17   | 0.05  | 0.06   | 0.23  | 0.02   | 0.04   | 0.03  | 0.23  | 0.02   |
| НКМ  | 0.47   | 0.33   | 0.85  | 0.87   | 0.20  | 1.48   | 0.40   | 0.57  | 0.33  | 4.03   |
| № п/п  | 11   | 12   | 13  | 14   | 15  | 16   | 17   | 18  | 19  | 20   |
| Литология  | Песчаник   | Песчаник   | Песчаник  | Песчаник   | Песчаник  | Песчаник   | Песчаник   | Песчаник  | Песчаник  | Песчаник   |
|  |  |  |   |  |   |  |  |   |   |  |
| Лабораторный №   | 55   | 58   | 59  | 60   | 63  | 23   | 45   | 48  | 51  | 52   |
| Лабораторный №<br>Скважины   | 55   | 58<br>Mp-7   |   | 60   | 63<br>БТр-16  | 23<br>Я-821  | 45   | 48<br>Я-3   |   | 52   |
|  | 55   | Мр-7   |   |  |   |  |  |   | 380   | 52   |
| Скважины   | 55<br>86.53  | Мр-7   | 730   |  |   |  |  | Я-3   | 380   | 76.58  |
| Скважины Компонент, мас. %   |  | Мр-7<br>Нижне  | 730<br>гирская по   | одсвита  | БТр-16  | Я-821  | Верхнет  | Я-3<br>гирская по   | 380<br>одсвита  |  |
| Скважины<br>Компонент, мас. %<br>SiO <sub>2</sub>  | 86.53  | Мр-7<br>Нижнет<br>83.30  | 730<br>гирская по<br>94.40  | Эдсвита<br>91.73   | БТр-16<br>93.76   | Я-821<br>85.32   | Верхне <sup>2</sup><br>55.24   | Я-3<br>гирская по<br>61.72  | 380<br>одсвита<br>79.01   | 76.58  |
| Скважины Компонент, мас. % SiO <sub>2</sub> TiO <sub>2</sub>   | 86.53<br>0.20  | Мр-<br>Нижнег<br>83.30<br>0.25   | 730<br>гирская по<br>94.40<br>0.08  | 91.73<br>0.10  | 93.76<br>0.12   | Я-821<br>85.32<br>0.32   | Верхнет<br>55.24<br>0.69   | Я-3<br>гирская по<br>61.72<br>0.59  | 79.01<br>0.12   | 76.58<br>0.16  |
| Скважины Компонент, мас. % SiO <sub>2</sub> TiO <sub>2</sub> Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>  | 86.53<br>0.20<br>2.21  | Мр-7<br>Нижнет<br>83.30<br>0.25<br>1.73  | 730<br>гирская по<br>94.40<br>0.08<br>0.02  | 91.73<br>0.10<br>0.01  | 93.76<br>0.12<br>0.08   | Я-821<br>85.32<br>0.32<br>3.55   | Верхнет<br>55.24<br>0.69<br>11.62  | Я-3<br>гирская по<br>61.72<br>0.59<br>9.13  | 380<br>одсвита<br>79.01<br>0.12<br>1.49   | 76.58<br>0.16<br>1.17  |
| Скважины Компонент, мас. % $SiO_2$ $TiO_2$ $Al_2O_3$ $Fe_2O_3$   | 86.53<br>0.20<br>2.21<br>2.50  | Мр-7<br>Нижнет<br>83.30<br>0.25<br>1.73<br>0.86  | 730<br>гирская по<br>94.40<br>0.08<br>0.02<br>2.56  | 91.73<br>0.10<br>0.01<br>0.98  | 93.76<br>0.12<br>0.08<br>2.25   | 85.32<br>0.32<br>3.55<br>1.91  | Верхнет<br>55.24<br>0.69<br>11.62<br>4.81  | Я-3<br>гирская по<br>61.72<br>0.59<br>9.13<br>3.95  | 79.01<br>0.12<br>1.49<br>2.12   | 76.58<br>0.16<br>1.17<br>1.76  |
| Скважины  Компонент, мас. % $SiO_2$ $TiO_2$ $Al_2O_3$ $Fe_2O_3$ MnO  | 86.53<br>0.20<br>2.21<br>2.50<br>0.02  | Мр-7<br>Нижнет<br>83.30<br>0.25<br>1.73<br>0.86<br>0.01  | 730<br>гирская по<br>94.40<br>0.08<br>0.02<br>2.56<br>0.01  | 91.73<br>0.10<br>0.01<br>0.98<br>0.01  | 93.76<br>0.12<br>0.08<br>2.25<br>0.01   | 85.32<br>0.32<br>3.55<br>1.91<br>0.01  | Верхнет<br>55.24<br>0.69<br>11.62<br>4.81<br>0.06  | Я-3<br>гирская по<br>61.72<br>0.59<br>9.13<br>3.95<br>0.03  | 79.01<br>0.12<br>1.49<br>2.12<br>0.02   | 76.58<br>0.16<br>1.17<br>1.76<br>0.02  |
| Скважины Компонент, мас. % SiO <sub>2</sub> TiO <sub>2</sub> Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> MnO   | 86.53<br>0.20<br>2.21<br>2.50<br>0.02<br>0.87  | Мр-7<br>Нижнет<br>83.30<br>0.25<br>1.73<br>0.86<br>0.01<br>1.16  | 730<br>74.40<br>94.40<br>0.08<br>0.02<br>2.56<br>0.01<br>0.10   | 91.73<br>0.10<br>0.01<br>0.98<br>0.01<br>0.86  | 93.76<br>0.12<br>0.08<br>2.25<br>0.01<br>0.09   | 85.32<br>0.32<br>3.55<br>1.91<br>0.01<br>1.38  | BepxHer<br>55.24<br>0.69<br>11.62<br>4.81<br>0.06<br>6.10  | Я-3<br>гирская по<br>61.72<br>0.59<br>9.13<br>3.95<br>0.03<br>4.40  | 79.01<br>0.12<br>1.49<br>2.12<br>0.02<br>2.92   | 76.58<br>0.16<br>1.17<br>1.76<br>0.02<br>3.72  |
| Скважины  Компонент, мас. %  SiO <sub>2</sub> TiO <sub>2</sub> Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> MnO  MgO  CaO   | 86.53<br>0.20<br>2.21<br>2.50<br>0.02<br>0.87<br>1.88  | Мр-7<br>Нижнет<br>83.30<br>0.25<br>1.73<br>0.86<br>0.01<br>1.16<br>6.19  | 730<br>94.40<br>94.40<br>0.08<br>0.02<br>2.56<br>0.01<br>0.10<br>1.07   | 91.73<br>0.10<br>0.01<br>0.98<br>0.01<br>0.86<br>2.36  | 93.76<br>0.12<br>0.08<br>2.25<br>0.01<br>0.09<br>1.03                                 | 85.32<br>0.32<br>3.55<br>1.91<br>0.01<br>1.38<br>1.48  | BepxHe <sup>2</sup> 55.24 0.69 11.62 4.81 0.06 6.10 4.79   | Я-3<br>гирская по<br>61.72<br>0.59<br>9.13<br>3.95<br>0.03<br>4.40<br>4.73  | 79.01<br>0.12<br>1.49<br>2.12<br>0.02<br>2.92<br>4.90   | 76.58<br>0.16<br>1.17<br>1.76<br>0.02<br>3.72<br>5.77  |
| Скважины Компонент, мас. % SiO <sub>2</sub> TiO <sub>2</sub> Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> MnO MgO CaO Na <sub>2</sub> O   | 86.53<br>0.20<br>2.21<br>2.50<br>0.02<br>0.87<br>1.88<br>0.10                                  | Мр-7<br>Нижнет<br>83.30<br>0.25<br>1.73<br>0.86<br>0.01<br>1.16<br>6.19<br>0.10                                  | 730<br>94.40<br>94.40<br>0.08<br>0.02<br>2.56<br>0.01<br>0.10<br>1.07<br>0.09                                       | 91.73<br>0.10<br>0.01<br>0.98<br>0.01<br>0.86<br>2.36<br>0.22                                  | 93.76<br>0.12<br>0.08<br>2.25<br>0.01<br>0.09<br>1.03<br>0.08                         | 85.32<br>0.32<br>3.55<br>1.91<br>0.01<br>1.38<br>1.48<br>0.21                                  | BepxHer<br>55.24<br>0.69<br>11.62<br>4.81<br>0.06<br>6.10<br>4.79<br>0.19                                | Я-3<br>гирская по<br>61.72<br>0.59<br>9.13<br>3.95<br>0.03<br>4.40<br>4.73<br>0.28                                  | 79.01<br>0.12<br>1.49<br>2.12<br>0.02<br>2.92<br>4.90<br>0.25   | 76.58<br>0.16<br>1.17<br>1.76<br>0.02<br>3.72<br>5.77<br>0.25                                  |
| Скважины  Компонент, мас. %  SiO <sub>2</sub> TiO <sub>2</sub> Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> MnO  MgO  CaO  Na <sub>2</sub> O  K <sub>2</sub> O                                      | 86.53<br>0.20<br>2.21<br>2.50<br>0.02<br>0.87<br>1.88<br>0.10<br>0.81                          | Мр-7<br>Нижнет<br>83.30<br>0.25<br>1.73<br>0.86<br>0.01<br>1.16<br>6.19<br>0.10<br>1.28                          | 730<br>94.40<br>0.08<br>0.02<br>2.56<br>0.01<br>0.10<br>1.07<br>0.09<br>0.14  | 91.73<br>0.10<br>0.01<br>0.98<br>0.01<br>0.86<br>2.36<br>0.22<br>0.08                          | 93.76<br>0.12<br>0.08<br>2.25<br>0.01<br>0.09<br>1.03<br>0.08<br>0.25                 | 85.32<br>0.32<br>3.55<br>1.91<br>0.01<br>1.38<br>1.48<br>0.21<br>2.16                          | BepxHer 55.24 0.69 11.62 4.81 0.06 6.10 4.79 0.19 4.80   | Я-3<br>гирская по<br>61.72<br>0.59<br>9.13<br>3.95<br>0.03<br>4.40<br>4.73<br>0.28<br>5.62                          | 380<br>79.01<br>0.12<br>1.49<br>2.12<br>0.02<br>2.92<br>4.90<br>0.25<br>1.31                            | 76.58<br>0.16<br>1.17<br>1.76<br>0.02<br>3.72<br>5.77<br>0.25<br>1.09                          |
| Скважины Компонент, мас. % SiO <sub>2</sub> TiO <sub>2</sub> Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> MnO MgO CaO Na <sub>2</sub> O K <sub>2</sub> O P <sub>2</sub> O <sub>5</sub>              | 86.53<br>0.20<br>2.21<br>2.50<br>0.02<br>0.87<br>1.88<br>0.10<br>0.81                          | Мр-7<br>Нижнет<br>83.30<br>0.25<br>1.73<br>0.86<br>0.01<br>1.16<br>6.19<br>0.10<br>1.28<br>0.03                  | 730<br>74.40<br>94.40<br>0.08<br>0.02<br>2.56<br>0.01<br>0.10<br>1.07<br>0.09<br>0.14<br>0.00                       | 91.73<br>0.10<br>0.01<br>0.98<br>0.01<br>0.86<br>2.36<br>0.22<br>0.08<br>0.00                  | 93.76<br>0.12<br>0.08<br>2.25<br>0.01<br>0.09<br>1.03<br>0.08<br>0.25<br>0.00         | 85.32<br>0.32<br>3.55<br>1.91<br>0.01<br>1.38<br>1.48<br>0.21<br>2.16<br>0.04                  | Bepxher<br>55.24<br>0.69<br>11.62<br>4.81<br>0.06<br>6.10<br>4.79<br>0.19<br>4.80<br>0.09                | Я-3<br>гирская по<br>61.72<br>0.59<br>9.13<br>3.95<br>0.03<br>4.40<br>4.73<br>0.28<br>5.62<br>0.12                  | 79.01<br>0.12<br>1.49<br>2.12<br>0.02<br>2.92<br>4.90<br>0.25<br>1.31<br>0.01                           | 76.58<br>0.16<br>1.17<br>1.76<br>0.02<br>3.72<br>5.77<br>0.25<br>1.09<br>0.01                  |
| Скважины  Компонент, мас. %  SiO <sub>2</sub> TiO <sub>2</sub> Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> MnO  MgO  CaO  Na <sub>2</sub> O  K <sub>2</sub> O  P <sub>2</sub> O <sub>5</sub> п.п.п | 86.53<br>0.20<br>2.21<br>2.50<br>0.02<br>0.87<br>1.88<br>0.10<br>0.81<br>0.01<br>3.84          | Мр-7<br>Нижнет<br>83.30<br>0.25<br>1.73<br>0.86<br>0.01<br>1.16<br>6.19<br>0.10<br>1.28<br>0.03<br>2.65          | 730<br>Рирская по<br>94.40<br>0.08<br>0.02<br>2.56<br>0.01<br>0.10<br>1.07<br>0.09<br>0.14<br>0.00<br>0.79          | 91.73<br>0.10<br>0.01<br>0.98<br>0.01<br>0.86<br>2.36<br>0.22<br>0.08<br>0.00<br>3.09          | 93.76<br>0.12<br>0.08<br>2.25<br>0.01<br>0.09<br>1.03<br>0.08<br>0.25<br>0.00         | 85.32<br>0.32<br>3.55<br>1.91<br>0.01<br>1.38<br>1.48<br>0.21<br>2.16<br>0.04<br>2.58          | BepxHer 55.24 0.69 11.62 4.81 0.06 6.10 4.79 0.19 4.80 0.09 10.00  | Я-3<br>гирская по<br>61.72<br>0.59<br>9.13<br>3.95<br>0.03<br>4.40<br>4.73<br>0.28<br>5.62<br>0.12<br>8.23          | 380<br>ОДСВИТА<br>79.01<br>0.12<br>1.49<br>2.12<br>0.02<br>2.92<br>4.90<br>0.25<br>1.31<br>0.01<br>6.39 | 76.58<br>0.16<br>1.17<br>1.76<br>0.02<br>3.72<br>5.77<br>0.25<br>1.09<br>0.01<br>8.22          |
| Скважины Компонент, мас. % SiO <sub>2</sub> TiO <sub>2</sub> Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> MnO MgO CaO Na <sub>2</sub> O K <sub>2</sub> O P <sub>2</sub> O <sub>5</sub> п.п.п Сумма  | 86.53<br>0.20<br>2.21<br>2.50<br>0.02<br>0.87<br>1.88<br>0.10<br>0.81<br>0.01<br>3.84<br>98.99 | Мр-7<br>Нижнет<br>83.30<br>0.25<br>1.73<br>0.86<br>0.01<br>1.16<br>6.19<br>0.10<br>1.28<br>0.03<br>2.65<br>97.58 | 730<br>гирская по<br>94.40<br>0.08<br>0.02<br>2.56<br>0.01<br>0.10<br>1.07<br>0.09<br>0.14<br>0.00<br>0.79<br>99.26 | 91.73<br>0.10<br>0.01<br>0.98<br>0.01<br>0.86<br>2.36<br>0.22<br>0.08<br>0.00<br>3.09<br>99.46 | 93.76<br>0.12<br>0.08<br>2.25<br>0.01<br>0.09<br>1.03<br>0.08<br>0.25<br>0.00<br>2.22 | 85.32<br>0.32<br>3.55<br>1.91<br>0.01<br>1.38<br>1.48<br>0.21<br>2.16<br>0.04<br>2.58<br>98.96 | Bepxher 55.24<br>0.69<br>11.62<br>4.81<br>0.06<br>6.10<br>4.79<br>0.19<br>4.80<br>0.09<br>10.00<br>98.38 | Я-3<br>гирская по<br>61.72<br>0.59<br>9.13<br>3.95<br>0.03<br>4.40<br>4.73<br>0.28<br>5.62<br>0.12<br>8.23<br>98.81 | 79.01<br>0.12<br>1.49<br>2.12<br>0.02<br>2.92<br>4.90<br>0.25<br>1.31<br>0.01<br>6.39<br>98.52          | 76.58<br>0.16<br>1.17<br>1.76<br>0.02<br>3.72<br>5.77<br>0.25<br>1.09<br>0.01<br>8.22<br>98.75 |

Примечание. Петрохимические модули [Yudovich, Ketris, 2000]:  $\Gamma$ M (гидролизатный) =  $(TiO_2+Al_2O_3+Fe_2O_3+FeO+MnO)/SiO_2$ ;  $\Phi$ M (фемический) =  $(Fe_2O_3+FeO+MnO+MgO)/SiO_2$ ; модуль нормированной щелочности HKM =  $(Na_2O+K_2O)/Al_2O_3$ ).

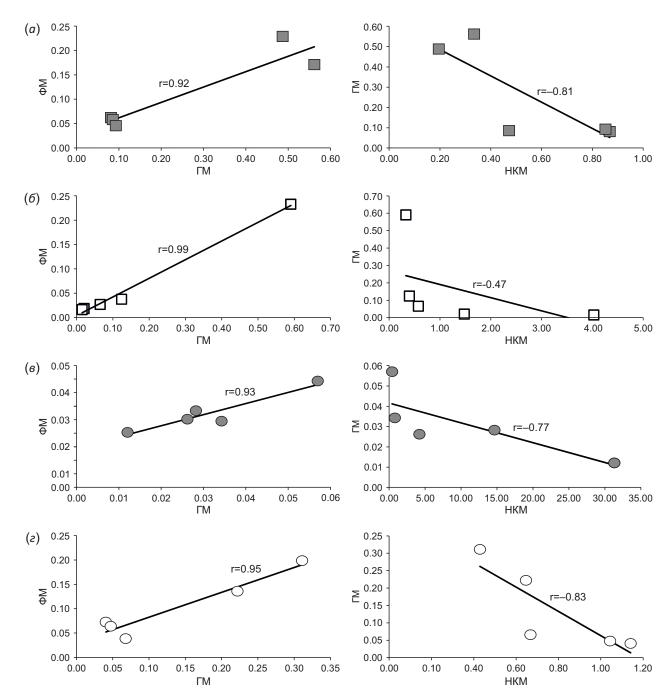
Note. Petrochemical modules [Yudovich, Ketris, 2000]: GM (hydrolysate) =  $(TiO_2 + Al_2O_3 + Fe_2O_3 + FeO + MnO)/SiO_2$ ; FM (femic) =  $(Fe_2O_3 + FeO + MnO) + Fe_2O_3 + FeO + MnO)/SiO_2$ ; modulus of normalized alkalinity NKM =  $(Na_2O + K_2O)/Al_2O_3$ ).

нормированной щелочности (НКМ=0.20-0.87). Для них отмечается положительная корреляция между ГМ и ФМ (r=0.92) и отрицательная между НКМ и ГМ (r=-0.81), что позволяет аттестовать их как петрогенные осадочные образования (рис. 8, a).

В терригенных породах верхненепской подсвиты содержания  $SiO_2$  варьируются от 51.47 до 95.40 мас. %. Значения ГМ в исследуемых породах изменяются в широком диапазоне (ГМ=0.02-0.59), что позволяет классифицировать модули как гипо-, нормо- и суперсилиты.

Изученные образцы характеризуются различными значениями модуля нормированной щелочности (НКМ= =0.33-4.03). Для них отмечается положительная корреляция между ГМ и ФМ (r=0.99) и отрицательная между НКМ и ГМ (r=-0.47) (рис. 8,6).

В изученных породах нижнетирской подсвиты содержания  ${\rm SiO}_2$  составляют от 83.30 до 94.40 мас. %. Значения ГМ в породах нижнетирской подсвиты изменяются от 0.01 до 0.06, что позволяет классифицировать их как силиты. Все проанализированные образцы



**Рис. 8.** Диаграммы НКМ-ГМ и ФМ-ГМ по [Yudovich, Ketris, 2000] для терригенных пород непскои и терской свит. (a) – нижненепская подсвита; (c) – верхненепская подсвита.

**Fig. 8.** HKM-ΓM and ΦM-ΓM diagrams according to [Yudovich, Ketris, 2000] for terrigenous rocks of the Nepa and Tira formations. (a) – lower Nepa subformation; (a) – lower Tira subformation; (a) – upper Tira subformation.

характеризуются различными значениями модуля нормированной щелочности (НКМ=0.41–31.31). Для этих пород характерна положительная корреляция между ГМ и ФМ (r=0.93) и отрицательная между НКМ и ГМ (r=-0.77) (рис. 8, в).

Терригенные породы верхнетирской подсвиты обнаруживают содержания  $SiO_2$ , изменяющиеся от 55.24 до 85.32 мас. %. Значения ГМ в исследуемых породах варьируются в широком диапазоне (ГМ=0.04-0.21) и позволяют классифицировать их как гипо- и нормосилиты. Для этих пород характерны низкие значения модуля нормированной щелочности (НКМ=0.43-1.14), положительная корреляция между ГМ и ФМ (r=0.95) и отрицательная между НКМ и ГМ (r=-0.83) (рис. 8, r).

#### 6. РЕДКОЗЕМЕЛЬНЫЕ ЭЛЕМЕНТЫ

Содержание редкоземельных элементов (РЗЭ) в изученных образцах непской и тирской свит приведено в табл. 2. Для наглядного представления особенностей распределения этих элементов проведено их нормирование на хондрит [Boynton, 1984].

Для пород нижненепской подсвиты обнаруживаются фракционированные спектры распределения редкоземельных элементов ( $\text{La}_{\text{n}}/\text{Yb}_{\text{n}}$ =5.88–10.69) и обогащение легкими лантаноидами ( $\text{La}_{\text{n}}/\text{Sm}_{\text{n}}$ =2.25–5.62)

относительно тяжелых ( $\mathrm{Gd_n/Yb_n}=0.78-2.05$ ). На спектрах распределения РЗЭ для пород нижненепской подсвиты фиксируется как отрицательная, так и положительная европиевая аномалия ( $\mathrm{Eu/Eu}*=0.53-1.16$ ) (рис. 9, а). Терригенные породы верхненепской подсвиты характеризуются фракционированными спектрами распределения редкоземельных элементов ( $\mathrm{La_n/Yb_n}=4.72-18.48$ ) и обогащены легкими лантаноидами ( $\mathrm{La_n/Sm_n}=3.20-10.96$ ) относительно тяжелых ( $\mathrm{Gd_n/Yb_n}=1.08-1.59$ ), отмечается наличие отрицательной европиевой аномалии ( $\mathrm{Eu/Eu}*=0.53-0.63$ ) (рис. 9, 6).

Терригенные породы нижнетирской подсвиты характеризуются фракционированными спектрами распределения редкоземельных элементов ( $\text{La}_{\text{n}}/\text{Yb}_{\text{n}}=7.73-16.17$ ), обогащены легкими лантаноидами ( $\text{La}_{\text{n}}/\text{Sm}_{\text{n}}=3.31-6.41$ ) относительно тяжелых ( $\text{Gd}_{\text{n}}/\text{Yb}_{\text{n}}=1.21-2.06$ ), а также фиксируется наличие отрицательной европиевой аномалии ( $\text{Eu}/\text{Eu}^*=0.41-0.66$ ) (рис. 9, в). Проанализированные породы нижнетирской подсвиты обнаруживают фракционированные спектры распределения редкоземельных элементов ( $\text{La}_{\text{n}}/\text{Yb}_{\text{n}}=5.53-15.61$ ), обогащение легкими лантаноидами ( $\text{La}_{\text{n}}/\text{Sm}_{\text{n}}=3.48-10.73$ ) относительно тяжелых ( $\text{Gd}_{\text{n}}/\text{Yb}_{\text{n}}=0.91-1.78$ ) и наличие отрицательной европиевой аномалии ( $\text{Eu}/\text{Eu}^*=0.56-0.68$ ) (рис. 9, г).

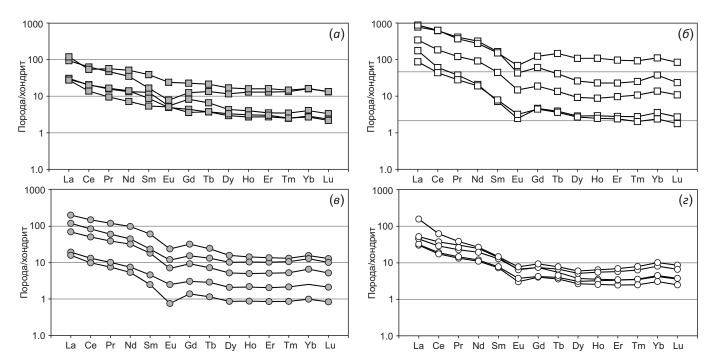
**Таблица 2.** Содержания редкоземельных элементов **Table 2.** Contents of rare earth elements

| № п/п                 | 1        | 2         | 3          | 4        | 5         | 6        | 7        | 8          | 9        | 10       |
|-----------------------|----------|-----------|------------|----------|-----------|----------|----------|------------|----------|----------|
| Литология             | Песчаник | Алевролит | Гравелит   | Гравелит | Алевролит | Песчаник | Песчаник | Песчаник   | Песчаник | Песчаник |
| Лабораторный <b>№</b> | 69       | 114       | 115        | 116      | 118       | 27       | 66       | 85         | 102      | 136      |
| Скважины              | БТр-16   |           | Я-2        | 202      |           | Я-821    | БТр-16   | Я-609      | BTp-301  | Кий-20   |
| ppm                   |          | Нижне     | непская по | дсвита   |           |          | Верхне   | непская по | одсвита  |          |
| La                    | 28.92    | 93.58     | 30.70      | 27.55    | 119.12    | 27.10    | 82.96    | 45.08      | 91.04    | 16.08    |
| Ce                    | 20.57    | 63.09     | 20.23      | 13.75    | 54.24     | 12.22    | 69.75    | 28.23      | 70.94    | 9.61     |
| Pr                    | 15.68    | 47.08     | 16.51      | 9.47     | 56.60     | 8.61     | 51.30    | 20.61      | 47.57    | 6.88     |
| Nd                    | 13.31    | 35.10     | 13.99      | 7.15     | 51.11     | 5.52     | 42.87    | 16.71      | 38.26    | 5.17     |
| Sm                    | 12.84    | 16.65     | 8.72       | 5.37     | 38.92     | 2.47     | 25.89    | 9.73       | 24.44    | 2.66     |
| Eu                    | 5.42     | 7.80      | 4.91       | 5.11     | 23.98     | 1.11     | 9.47     | 4.26       | 13.46    | 1.34     |
| Gd                    | 8.25     | 12.44     | 4.38       | 3.59     | 22.71     | 1.79     | 12.27    | 5.10       | 20.81    | 1.72     |
| Tb                    | 6.60     | 13.40     | 3.72       | 3.75     | 21.35     | 1.56     | 9.13     | 3.98       | 23.81    | 1.48     |
| Dy                    | 4.35     | 11.63     | 2.94       | 3.32     | 16.88     | 1.25     | 6.48     | 2.99       | 18.89    | 1.19     |
| Но                    | 3.99     | 12.93     | 2.71       | 3.08     | 15.92     | 1.26     | 5.94     | 2.88       | 19.01    | 1.11     |
| Er                    | 3.51     | 12.93     | 2.73       | 3.02     | 16.04     | 1.22     | 5.89     | 3.10       | 17.36    | 1.09     |
| Tm                    | 3.46     | 13.36     | 2.49       | 2.53     | 14.63     | 1.21     | 6.34     | 3.33       | 16.86    | 0.96     |
| Yb                    | 4.03     | 15.92     | 2.87       | 2.70     | 16.21     | 1.47     | 8.58     | 4.03       | 19.27    | 1.09     |
| Lu                    | 3.32     | 13.22     | 2.37       | 2.18     | 13.39     | 1.19     | 6.00     | 3.37       | 15.67    | 0.87     |
| Eu/Eu*                | 0.53     | 0.54      | 0.79       | 1.16     | 0.81      | 0.53     | 0.53     | 0.60       | 0.60     | 0.63     |
| (La/Yb) <sub>n</sub>  | 7.18     | 5.88      | 10.69      | 10.20    | 7.35      | 18.48    | 9.67     | 11.20      | 4.72     | 14.80    |
| (La/Sm) <sub>n</sub>  | 2.25     | 5.62      | 3.52       | 5.13     | 3.06      | 10.96    | 3.20     | 4.63       | 3.72     | 6.05     |
| (Gd/Yb) <sub>n</sub>  | 2.05     | 0.78      | 1.53       | 1.33     | 1.40      | 1.22     | 1.43     | 1.27       | 1.08     | 1.59     |

# **Таблица 2** (продолжение) **Table 2** (continued)

| № п/п                 | 11       | 12       | 13         | 14       | 15       | 16       | 17       | 18         | 19       | 20       |
|-----------------------|----------|----------|------------|----------|----------|----------|----------|------------|----------|----------|
| Литология             | Песчаник | Песчаник | Песчаник   | Песчаник | Песчаник | Песчаник | Песчаник | Песчаник   | Песчаник | Песчаник |
| Лабораторный <b>№</b> | 55       | 58       | 59         | 60       | 63       | 23       | 45       | 48         | 51       | 52       |
| Скважины              |          | Mp-      | 730        |          | БТр-16   | Я-821    |          | Я-3        | 380      |          |
| ppm                   |          | Нижне    | тирская по | дсвита   |          |          | Верхне   | тирская по | одсвита  |          |
| La                    | 16.03    | 70.30    | 120.68     | 203.20   | 19.58    | 52.15    | 157.72   | 44.86      | 31.88    | 30.37    |
| Ce                    | 9.91     | 51.10    | 84.79      | 150.60   | 13.28    | 37.39    | 62.45    | 28.95      | 18.99    | 17.42    |
| Pr                    | 7.57     | 39.33    | 60.85      | 121.49   | 10.21    | 30.58    | 38.40    | 22.86      | 14.60    | 13.37    |
| Nd                    | 5.42     | 32.50    | 44.97      | 98.97    | 7.53     | 24.65    | 26.63    | 19.42      | 11.97    | 11.05    |
| Sm                    | 2.50     | 18.31    | 23.73      | 61.32    | 4.64     | 14.01    | 14.70    | 12.89      | 7.78     | 7.31     |
| Eu                    | 0.76     | 6.97     | 11.80      | 23.97    | 2.51     | 6.44     | 7.73     | 6.68       | 3.77     | 3.03     |
| Gd                    | 1.40     | 9.31     | 15.47      | 32.39    | 3.08     | 7.47     | 9.34     | 7.41       | 4.23     | 4.05     |
| Tb                    | 1.16     | 7.27     | 13.34      | 24.22    | 2.88     | 5.47     | 7.79     | 6.76       | 3.98     | 3.60     |
| Dy                    | 0.87     | 5.21     | 10.28      | 15.91    | 2.11     | 3.74     | 5.97     | 5.14       | 3.10     | 2.67     |
| Но                    | 0.88     | 5.03     | 10.47      | 14.38    | 2.14     | 3.53     | 6.43     | 5.55       | 3.23     | 2.56     |
| Er                    | 0.86     | 5.15     | 10.36      | 13.71    | 2.06     | 3.43     | 6.92     | 5.76       | 3.34     | 2.47     |
| Tm                    | 0.87     | 5.28     | 10.68      | 13.24    | 2.17     | 3.45     | 7.92     | 6.37       | 3.56     | 2.50     |
| Yb                    | 0.99     | 6.61     | 12.82      | 15.71    | 2.53     | 4.19     | 10.11    | 8.11       | 4.47     | 3.07     |
| Lu                    | 0.84     | 5.22     | 10.19      | 12.99    | 2.13     | 3.56     | 8.64     | 6.61       | 3.77     | 2.50     |
| Eu/Eu*                | 0.41     | 0.53     | 0.62       | 0.54     | 0.66     | 0.63     | 0.66     | 0.68       | 0.66     | 0.56     |
| (La/Yb) <sub>n</sub>  | 16.17    | 10.63    | 9.41       | 12.93    | 7.73     | 12.46    | 15.61    | 5.53       | 7.13     | 9.89     |
| (La/Sm) <sub>n</sub>  | 6.41     | 3.84     | 5.09       | 3.31     | 4.22     | 3.72     | 10.73    | 3.48       | 4.10     | 4.15     |
| (Gd/Yb) <sub>n</sub>  | 1.41     | 1.41     | 1.21       | 2.06     | 1.22     | 1.78     | 0.92     | 0.91       | 0.95     | 1.32     |

Примечание. Нормирование по хондриту (по [Boynton, 1984]);  $Eu/Eu^* = (Eun)/((Sm)_n \cdot (Gd)_n)1/2$ . Note. Normalization by chondrite (after [Boynton, 1984]);  $Eu/Eu^* = (Eun)/((Sm)_n \cdot (Gd)_n)1/2$ .



**Рис. 9.** Спектры распределения РЗЭ, нормированные по хондриту [Boynton, 1984], для терригенных пород непской и тирской свит. (*a*) – нижненепская подсвита; (*b*) – верхненепская подсвита; (*b*) – нижнетирская подсвита; (*c*) – верхнетирская подсвита. **Fig. 9.** The REE distribution spectra normalized to chondrite [Boynton, 1984], terrigenous deposits of the Nepa and Tira formations. (*a*) – lower Nepa subformation; (*b*) – upper Nepa subformation; (*c*) – upper Tira subformation.

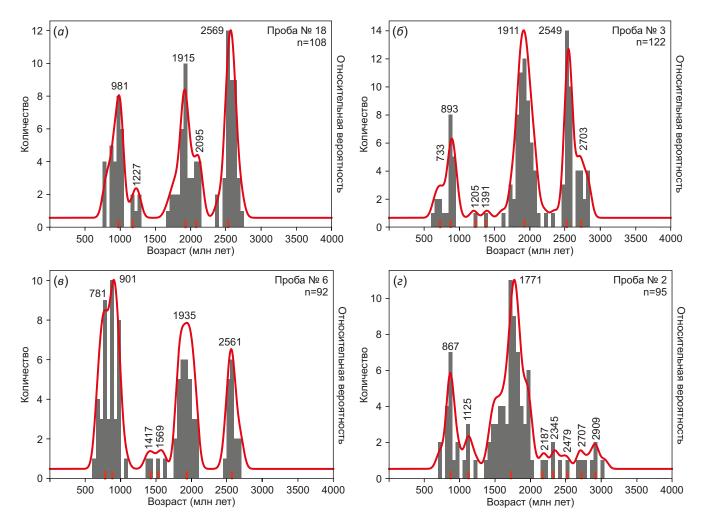
### 7. РЕЗУЛЬТАТЫ ИССЛЕДОВАНИЙ ДЕТРИТОВЫХ ЦИРКОНОВ

Уран-свинцовые геохронологические исследования детритовых цирконов были проведены по четырем пробам, по одной пробе из песчаников нижне- и верхненепской подсвит и по одной пробе из песчаников нижне- и верхнетирской подсвит.

Нижненепская подсвита. Из пробы № INK-18 (скв. Ярактинская 202, глубина 3212 м) было выделено 127 зерен детритовых цирконов (Прил. 1, табл. 1.1), представленных призматическими агрегатами различной степени окатанности и обломками призм, иногда трещиноватыми, с включениями других минералов. Конкордантные значения были получены для 108 зерен. Возраст самого молодого детритового циркона составил 774±9 млн лет, самого древнего – 2735 ±7 млн лет. Архейскому возрасту соответствуют 34 зерна (31 %), 42 зерна (39 %) имеют раннепротерозойские оценки возраста. Архейские детритовые цирконы отвечают оценкам

возраста в интервале от 2505 до 2735 млн лет, основной возрастной пик приходится на 2569 млн лет (12 зерен). Раннепротерозойские детритовые цирконы имеют возраст от 1660 до 2495 млн лет, основной возрастной пик приходится на 1915 млн лет (10 зерен). Позднепротерозойские оценки возраста детритовых цирконов охватывают возрастной интервал от 774 до 1265 млн лет с основным пиком на 981 млн лет (8 зерен) (рис. 10, а).

Верхненепская подсвита. Из пробы № INK-3 (скв. Ярактинская 821, глубина 3617 м) было выделено 136 зерен детритовых цирконов (Прил. 1, табл. 1.1), представленных призматическими, дипирамидальными зернами и их обломками различной степени окатанности. Конкордантные значения были получены для 122 зерна. Возраст самого молодого детритового циркона составил 635±3 млн лет, самого древнего – 2840±24 млн лет. Архейские оценки возраста получили 39 зерен (32 %), 60 зерен (49 %) отвечают раннепротерозойскому возрасту, возраст 23 детритовых цирконов (19 %) соответствует позднему протерозою.



**Рис. 10.** Гистограммы относительной вероятности возраста детритовых цирконов из терригенных пород нижненепской подсвиты (a), верхненепской подсвиты (a), нижнетирской подсвиты (a).

**Fig. 10.** Relative age probability histograms of detrital zircons from terrigenous rocks of the lower Nepa subformation (a), upper Nepa subformation (a), lower Tira subformation (a), and upper Tira subformation (a).

Архейские оценки возраста детритовых цирконов охватывают интервал от 2500 до 2840 млн лет с основным пиком на 2549 млн лет (14 зерен). Раннепротерозойские детритовые цирконы охватывают интервал от 1730 до 2495 млн лет с основным пиком на 1911 млн лет (12 зерен). Позднепротерозойские детритовые цирконы охватывают возрастной интервал от 635 до 1605 млн лет с основным пиком на 893 млн лет (8 зерен) (рис. 10, б).

Следует отметить, что полученные нами оценки возраста детритовых цирконов согласуются с ранее опубликованными данными по аналогичным исследованиям возраста детритовых цирконов из терригенных пород непской свиты [Izyurova et al., 2020].

**Нижнетирская подсвита**. Из пробы № INK-6 (скв. Марковская 730, глубина 3410 м) было выделено 101 зерно детритовых цирконов (Прил. 1, табл. 1.1), представленных призматическими, дипирамидальными зернами и их обломками различной степени окатанности. Конкордантные значения были получены для 92 зерен. Возраст самого молодого детритового циркона составил 647±7 млн лет, самого древнего - 2700 ±17 млн лет. Архейские оценки возраста получили 15 зерен (16 %), 31 зерно (34 %) отвечает раннепротерозойскому возрасту, 46 зерен детритовых цирконов (50 %) обнаруживают позднепротерозойские оценки возраста. Архейские оценки возраста отвечают интервалу от 2505 до 2700 млн лет, основной возрастной пик приходится на 2561 млн лет (шесть зерен). Раннепротерозойские детритовые цирконы имеют возраст от 1784 до 2470 млн лет с основным пиком на 1935 млн лет (шесть зерен). Преобладающая популяция детритовых цирконов позднепротерозойского возраста охватывает интервал от 647 до 1606 млн лет с основными пиками на 901 млн лет (10 зерен) и 781 млн лет (9 зерен) (рис. 10, в).

**Верхнетирская подсвита**. Из пробы № INK-2 (скв. Ярактинская 821, глубина 3527.5 м) было выделено и проанализировано 105 зерен детритовых цирконов (Прил. 1, табл. 1.1), представленных призматическими, дипирамидальными зернами и их обломками различной степени окатанности. Конкордантные значения были получены для 95 зерен. Возраст самого молодого циркона составил 702±15 млн лет, самого древнего -3045±20 млн лет. Архейские оценки возраста получили 8 зерен (8 %), 50 зерен (53 %) соответствуют раннепротерозойским оценкам возраста, для 37 обломочных зерен цирконов (39 %) установлен позднепротерозойский возраст. Архейский возраст отвечает интервалу от 2525 до 3045 млн лет, основной возрастной пик приходится на 2909 млн лет (2 зерна). Раннепротерозойские детритовые цирконы являются преобладающей популяцией и имеют возраст от 1650 до 2450 млн лет, основной возрастной пик приходится на 1771 млн лет (11 зерен). Позднепротерозойская популяция детритовых цирконов охватывает возрастной интервал от 702 до 1635 млн лет (37 зерен - 39 %) с основным пиком на 867 млн лет (7 зерен) (рис. 10, г).

### 8. ОБСУЖДЕНИЕ РЕЗУЛЬТАТОВ

Генетическая типизация терригенных пород непской и тирской свит, проведенная с использованием системы петрохимических модулей по [Yudovich, Ketris, 2000], позволила аттестовать их как петрогенные осадочные образования, т.е. породы, образованные за счет разрушения первично-магматических и метаморфических пород.

По результатам проведенных исследований изученные породы разделились на две группы.

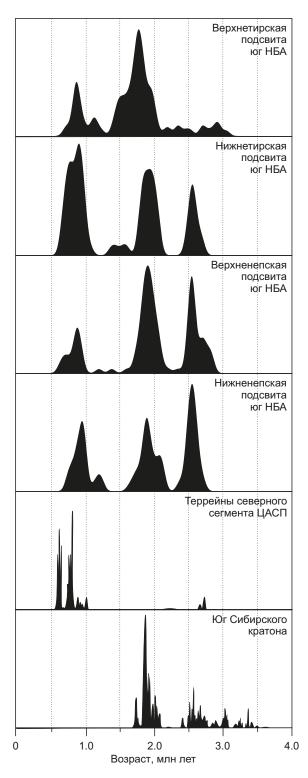
К первой группе относятся породы нижненепской подсвиты, которые характеризуются плохой степенью сортировки и окатанности. Эти породы преимущественно полевошпат-кварцевого состава с повышенным содержанием обломков пород (более 20 %). Анализ обломочной части и минералов тяжелой фракции показал, что в области источника разрушались магматические и метаморфические породы кислого и основного состава. Для этой группы пород фиксируется как наличие отрицательной европиевой аномалии, так и ее отсутствие. Таким образом, характер распределения спектров РЗЭ подтверждает сделанные выводы по результатам петрографических исследований о смешанном составе пород в области источника.

Ко второй группе относятся породы верхненепской подсвиты и тирской свиты, для них характерна средняя и хорошая степень сортировки и окатанности обломочного материала. Породы этой группы также обнаруживают преимущественно полевошпат-кварцевый состав, однако здесь отмечается относительно небольшое количество обломков пород (от 1 до 10 %), которые представлены преимущественно микрокварцитами и кремнисто-слюдистыми сланцами. Анализ обломочной части и минералов тяжелой фракции показал, что в области источника сноса разрушались магматические и метаморфические породы кислого состава. Для всех пород этой группы характерно наличие отрицательной европиевой аномалии. Таким образом, можно сделать вывод о том, что в области источника верхненепской подсвиты и тирской свиты разрушались преимущественно породы кислого состава.

В результате проведенных U-Pb (LA-ICP-MS) геохронологических исследований детритовых цирконов для всех изученных стратиграфических подразделений были получены как архейские, так и ранне- и позднепротерозойские оценки возраста детритовых цирконов (см. рис. 7; Прил. 1, табл. 1.1). На рис. 11 приведено сопоставление результатов U-Pb (LA-ICP-MS) исследования детритовых цирконов из терригенных отложений нижне- и верхненепской и нижне- и верхнетирской подсвит с опубликованными данными о возрасте магматических и метаморфических пород, слагающих террейны, входящих в структуру северного сегмента Центрально-Азиатского складчатого пояса (ЦАПС) (по [Donskaya et al., 2017; и ссылки в этой работе], а также с оценками возраста пород, слагающих фундамент южной окраины Сибирской платформы (по [Rojas-Agramonte et al., 2011]).

В результате сопоставления можно сделать вывод о том, что в непское время в бассейн седиментации обломочный материал поступал как за счет разрушения архейских (32 % оценок возраста детритовых цирконов) и раннепротерозойских (44 % оценок возраста)

магматических и метаморфических пород фундамента Сибирской платформы, так и при участии позднепротерозойских (24 % оценок возраста) пород северного сегмента ЦАСП. В тирское время в области источника наблюдается существенное уменьшение количества



**Рис. 11.** Сопоставление возрастных спектров для обломочных цирконов непского и тирского горизонта внутренних районов Сибирской платформы со спектрами по террейнам ЦАПС и фундаменту южной окраины Сибирской платформы.

**Fig. 11.** Comparison between the age spectra for detrital zircons from the Nepa and Tira horizons in the interior of the Siberian platform and the spectra for terranes of the Central Asian foldbelt and the basement of the southern margin of the Siberian platform.

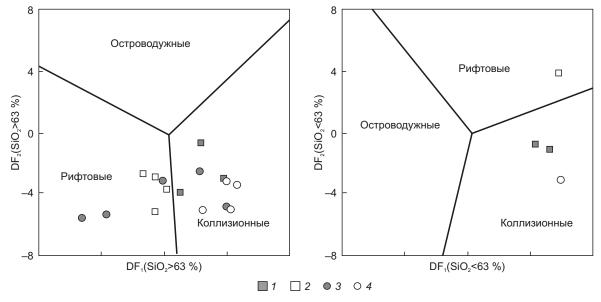
архейских пород фундамента (12 % оценок возраста детритовых цирконов), при этом отмечается увеличение вклада раннепротерозойских (43 % оценок возраста детритовых цирконов) и позднепротерозойских источников (45 % оценок возраста детритовых цирконов).

Согласно современным представлениям, в позднем рифее пассивная континентальная окраина Сибирской платформы была преобразована в активную с образованием форландового бассейна (обзор в работе [Gladkochub et al., 2019]). В это время происходило закрытие Палеоазиатского океана вдоль южной окраины Сибири, была сформирована серия прогибов, снос обломочного материала в которые происходил как с территории Сибирской платформы, так и с орогена [Powerman et al., 2015; Gladkochub et al., 2019; и ссылки в этих работах].

Поздняя фаза закрытия океанического бассейна, связанного с субдукцией океанической коры и формированием орогенного пояса, обычно характеризуется переходом от остаточных бассейнов к периферийным осадочным бассейнам. При этом в остаточных бассейнах обычно накапливаются преимущественно континентальные (непская свита) и мелководно-морские (тирская свита) молассы. Моласса включает отложения крупных пролювиальных конусов выноса, фэн-дельт, речных, озерных и мелководно-морских обстановок

[Einsele, 2000], которые как раз и характеризуют разрез непской и тирской свит [Plyusnin, Gekche, 2020; Plyusnin et al., 2020].

Предполагается, что седиментация нижненепской подсвиты происходила в остаточном бассейне, при этом снос обломочного материала осуществлялся как с Сибирского континента, так и с орогена. Далее происходила трансформация в периферийный осадочный бассейн, накапливались породы верхненепской подсвиты, затем имела место трансгрессия моря, что способствовало седиментации преимущественно карбонатных пород тирской свиты. Данный вывод согласуется с мнением предшественников. В частности, Ю.К. Советов [Sovetov, 2018] на основании седиментологических и стратиграфических исследований осадочных толщ юго-западной окраины Сибирской платформы предположил, что в позднем венде на юге Сибири седиментация происходила в два этапа. На первом этапе формировались терригенные полимиктовые породы. На втором этапе имела место трансгрессия моря, что способствовало формированию смешанных - терригенных и карбонатных - пород. Приведенные в работе вещественные характеристики подтверждают вывод о геодинамической природе исследованных терригенных пород. Так, большинство фигуративных точек непской и тирской свит на палеогеодинамической



**Рис. 12.** Палеогеодинамическая дискриминационная диаграмма  $DF_1 - DF_2$  [Verma, Armstrong-Altrin, 2013].  $DF_1 = (-0.263 \cdot \ln(\text{TiO}_2/\text{SiO}_2)_{\text{adj}}) + (0.604 \cdot \ln(\text{Al}_2\text{O}_3/\text{SiO}_2)_{\text{adj}}) + (-1.725 \cdot \ln(\text{Fe}_2\text{O}_3\text{oбщ/SiO}_2)_{\text{adj}}) + (0.660 \cdot \ln(\text{MnO/SiO}_2)_{\text{adj}}) + (2.191 \cdot \ln(\text{MgO/SiO}_2)_{\text{adj}}) + (0.144 \cdot \ln(\text{CaO/SiO}_2)_{\text{adj}}) + (-1.304 \cdot \ln(\text{Na}_2\text{O/SiO}_2)_{\text{adj}}) + (0.054 \cdot \ln(\text{K}_2\text{O/SiO}_2)_{\text{adj}}) + (-0.330 \cdot \ln(\text{P}_2\text{O}_5/\text{SiO}_2)_{\text{adj}}) + (1.064 \cdot \ln(\text{Al}_2\text{O}_3/\text{SiO}_2)_{\text{adj}}) + (0.303 \cdot \ln(\text{Fe}_2\text{O}_3\text{o6m}/\text{SiO}_2)_{\text{adj}}) + (0.436 \cdot \ln(\text{MnO/SiO}_2)_{\text{adj}}) + (0.838 \cdot \ln(\text{MgO/SiO}_2)_{\text{adj}}) + (-0.407 \cdot \ln(\text{CaO/SiO}_2)_{\text{adj}}) + (1.021 \cdot \ln(\text{K}_2\text{O/SiO}_2)_{\text{adj}}) + (-0.126 \cdot \ln(\text{P}_2\text{O}_5/\text{SiO}_2)_{\text{adj}}) - 1.068$ . Индекс «аdj» означает, что расчеты ведутся по содержаниям оксидов, приведенным к 100 % сухого вещества. Условные обозначения подсвит: 1 – нижненепская; 2 – верхненепская; 3 – нижнетирская; 4 – верхнетирская.

 $\begin{array}{l} \textbf{Fig. 12.} \ \ Paleogeodynamic discrimination diagram \ DF_{1} - DF_{2} \ [Verma, Armstrong-Altrin, 2013]. \\ DF_{1} = (-0.263 \cdot \ln(\text{TiO}_{2}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (0.604 \cdot \ln(\text{Al}_{2}\text{O}_{3}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (-1.725 \cdot \ln(\text{Fe}_{2}\text{O}_{3}\text{o}\text{Giid}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (0.660 \cdot \ln(\text{MnO}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (2.191 \cdot \ln(\text{MgO}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (0.144 \cdot \ln(\text{CaO}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (-1.304 \cdot \ln(\text{Na}_{2}\text{O}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (0.544 \cdot \ln(\text{K}_{2}\text{O}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (-0.330 \cdot \ln(\text{Pg}_{2}\text{O}_{5}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (1.064 \cdot \ln(\text{Al}_{2}\text{O}_{3}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (0.303 \cdot \ln(\text{Fe}_{2}\text{O}_{3}\text{tot}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (0.436 \cdot \ln(\text{MnO}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (0.838 \cdot \ln(\text{MgO}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (-0.407 \cdot \ln(\text{CaO}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (1.021 \cdot \ln(\text{K}_{2}\text{O}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (-0.126 \cdot \ln(\text{Pg}_{2}\text{O}_{5}/\text{SiO}_{2})_{adj}) + (-0.126 \cdot \ln(\text{Pg}_{2}/\text{SiO}_{2})_{adj}) +$ 

дискриминационной диаграмме для высоко- и низкокремнистых пород  $\mathrm{DF_1}$  –  $\mathrm{DF_2}$  [Verma, Armstrong-Altrin, 2013] расположились в поле значений, характерных для коллизионных обстановок (рис. 12).

#### 9. ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Новые данные, полученные в ходе проведенных исследований, позволили сделать следующие выводы:

- 1. Терригенные породы непской и тирской свит являются осадками первого цикла седиментации, т.е. образованными преимущественно за счет первично-магматических и метаморфических пород.
- 2. Для ранненепских осадочных пород установлены источники смешанного (кислого и основного) состава, а для поздненепских пород кислого состава. Предполагается близость источника сноса. Тирские терригенные образования сформированы преимущественно за счет разрушения кислых пород. Предполагается удаление от источника сноса.
- 3. U-Pb (LA-ICP-MS) геохронологические исследования детритовых цирконов позволили установить архейские, раннепротерозойские и позднепротерозойские возрастные популяции. В породах непской свиты преобладают раннепротерозойские и архейские популяции детритовых цирконов над позднепротерозойскими. Для пород тирской свиты обнаруживается преобладание ранне- и позднепротерозойских популяций детритовых цирконов.
- 4. Совокупность вещественных характеристик непской и тирской свит, а также результаты изучения возраста детритовых цирконов, с учетом опубликованных данных о литолого-фациальных особенностях этих пород, позволили предположить, что седиментация нижненепской подсвиты происходила в остаточном бассейне при поступлении обломочного материала как с Сибирского континента, так и с орогена, сформированного в результате вендских аккреционно-коллизионных событий вдоль южной части Сибири и в настоящее время входящего в структуру северного сегмента ЦАПС. Затем имела место трансформация в периферийный осадочный бассейн, при этом накапливались породы верхненепской подсвиты. Далее произошла трансгрессия моря и накапливались преимущественно карбонатные породы тирской свиты.

# 10. ЗАЯВЛЕННЫЙ ВКЛАД ABTOPOB / CONTRIBUTION OF THE AUTHORS

Авторы внесли эквивалентный вклад в подготовку публикации.

The authors contributed equally to this article.

### 11. КОНФЛИКТ ИНТЕРЕСОВ / CONFLICT OF INTERESTS

Авторы заявляют об отсутствии у них конфликта интересов. Авторы прочитали рукопись и согласны с опубликованной версией.

The authors have no conflicts of interest to declare. The authors have read and agreed to the published version of the manuscript.

### 12. ЛИТЕРАТУРА / REFERENCES

Bings N.H., Bogaerts A., Broekart J.A.C., 2010. Atomic Spectroscopy: A Review. Analytical Chemistry 82, 4653–4681. https://doi.org/10.1021/ac1010469.

Boynton W.V., 1984. Cosmochemistry of the Rare Earth Elements: Meteorite Studies. Rare Earth Element Geochemistry. Developments in Geochemistry 2, 63–114. https://doi.org/10.1016/B978-0-444-42148-7.50008-3.

Donskaya T.V., Gladkochub D.P., Fedorovsky V.S., Sklyarov E.V., Cho M., Sergeev S.A., Demonterova E.I., Mazukabzov A.M., Lepekhina E.N., Cheong W., Kim J., 2017. Pre-Collisional (>0.5 Ga) Complexes of the Olkhon Terrane (Southern Siberia) as an Echo of Events in the Central Asian Orogenic Belt. Gondwana Research 42, 243–263. https://doi.org/10.1016/j.gr.2016.10.016.

Einsele G., 2000. Sedimentary Basins: Evolution, Facies, and Sediment Budget. Springer, New York, 792 p. https://doi.org/10.1007/978-3-662-04029-4.

Gladkochub D.P., Donskaya T.V., Stanevich A.M., Pisarevsky S.A., Zhang S., Motova Z.L., Mazukabzov A.M., Li H., 2019. U-Pb Detrital Zircon Geochronology and Provenance of Neoproterozoic Sedimentary Rocks in Southern Siberia: New Insights into Breakup of Rodinia and Opening of Paleo-Asian Ocean. Gondwana Research 65, 1–16. https://doi.org/10.1016/j.gr.2018.07.007.

Golubkova E.Yu., Kuznetsov A.B., 2014. Taxonomic Variety and Correlation of the Ediacarian Complexes of the Global Acanthomorphic Palynoflora. In: S.V. Rozhnov (Ed.), Algae in the Biosphere Evolution. Series Geo-Biological Processes in the Past. PIN RAS, Moscow, p. 119–140 (in Russian) [Голубкова Е.Ю., Кузнецов А.Б. Таксономическое разнообразие и корреляция эдиакарских комплексов акантоморфной палинофлоры мира // Водоросли в эволюции биосферы. Серия Гео-биологические процессы в прошлом / Ред. С.В. Рожнов. М.: ПИН РАН, 2014. С. 119–140].

Izyurova E.S., Postnikova O.V., Postnikov A.V., Zueva O.A., 2020. Facies and Paleogeographic Reconstructions of Vendian Postglacial Deposits in the Southeastern Nepa–Botuoba Anteclise. Lithology and Mineral Resources 55 (5), 355–371. https://doi.org/10.1134/S0024490220050053.

Khrushcheva M.O., Tishin P.A., Chernyshov A.I., 2019. Geochemical Characteristics of Brines and Modern Evaporites in the Taloe Lake Tract (Republic of Khakassia). The Bulletin of Irkutsk State University. Series Earth Sciences 30, 130–140 (in Russian) [Хрущева М.О., Тишин П.А., Чернышов А.И. Геохимическая характеристика рассолов и современных эвапоритов урочища Талое Озеро (Республика Хакасия) // Известия Иркутского государственного университета. Серия Науки о Земле. 2019. Т. 30. С. 130–140]. https://doi.org/10.26516/2073-3402.2019. 30.130.

Logvinenko N.V., 1974. Petrography of Sedimentary Rocks. Vysshaja Shkola, Moscow, 400 p. (in Russian) [Логвиненко Н.В. Петрография осадочных пород. М.: Высшая школа, 1974. 400 с.].

Mel'nikov N.V., 2018. Vendian-Cambrian Salt-Bearing Basin of the Siberian Platform: Stratigraphy, History of

Development. Siberian Research Institute of Geology, Geophysics and Mineral Resources, Novosibirsk, 177 p. (in Russian) [Мельников Н.В. Венд-кембрийский соленосный бассейн Сибирской платформы: Стратиграфия, история развития). Новосибирск: СНИИГГиМС, 2018. 177 с.].

Mel'nikov N.V., Repina L.N. (Eds), 1989. Decisions of the Fourth Interdepartmental Regional Stratigraphic Meeting on Refining and Supplementing the Vendian and Cambrian Stratigraphic Schemes of the Inner Siberian Platform. SNIIGGiMS, Novosibirsk, 64 p. (in Russian) [Решения Четвертого межведомственного регионального стратиграфического совещания по уточнению и дополнению стратиграфических схем венда и кембрия внутренних районов Сибирской платформы / Ред. Н.В. Мельников, Л.Н. Репина. Новосибирск: СНИИГГиМС, 1989. 64 с.].

Mel'nikov N.V., Yakshin M.S., Shishkin B.B., Efimov A.O., Karlova G.A., Kilina L.I., Konstantinova L.N., Kochnev B.B. et al., 2005. Stratigraphy of Oil and Gas Basins of Siberia. Riphean and Vendian of the Siberian Platform and Its Folded Frame. GEO, Novosibirsk, 438 p. (in Russian) [Мельников Н.В., Якшин М.С., Шишкин Б.Б., Ефимов А.О., Карлова Г.А., Килина Л.И., Константинова Л.Н., Кочнев Б.Б. и др. Стратиграфия нефтегазоносных бассейнов Сибири. Рифей и венд Сибирской платформы и ее складчатого обрамления. Новосибирск: Гео, 2005. 438 с.].

Plyusnin A.V., Gekche M.I., 2020. Composition and Structure of the Nepa and Tira Suites of the Prilensky-Nepa Structural Facies Zone of the Nepa-Botuoba Anteclise Based on Core Study Results. Proceedings of Higher Educational Establishments. Geology and Exploration 1 (1), 75–89 (in Russian) [Плюснин А.В., Гёкче М.И. Состав и строение непской и тирской свиты Приленско-Непской структурно-фациальной зоны Непско-Ботуобинской антеклизы по результатам изучения кернового материала // Известия высших учебных заведений. Геология и разведка. 2020. Т. 1. № 1. С. 75–89]. DOI:10.32454/0016-7762-2020-63-1-75-89.

Plyusnin A.V., Ibragimov R.R., Gekche M.I., 2020. The History of Geological Development of the Southern Part of the Nepa-Botuoba Anteclise in the Nepa and Tira Times. Oil Industry 9, 21–25 (in Russian) [Плюснин А.В., Ибрагимов Р.Р., Гёкче М.И. История геологического развития юга Непско-Ботуобинской антеклизы в непское и тирское время // Нефтяное хозяйство. 2020. № 9. С. 21–25]. https://doi.org/10.24887/0028-2448-2020-9-21-25.

Powerman V.I., Buyantuev M., Ivanov A.V., 2021. A Review of Detrital Zircon Data Treatment, and Launch of a New Tool "Dezirteer" along with the Suggested Universal

Workflow. Chemical Geology 583, 120437. https://doi.org/10.1016/j.chemgeo.2021.120437.

Powerman V., Shatsillo A., Chumakov N., 2015. Interaction between the Central Asian Orogenic Belt (CAOB) and the Siberian Craton as Recorded by Detrital Zircon Suites from Transbaikalia. Precambrian Research 267 (1), 39–71. https://doi.org/10.1016/j.precamres.2015.05.015.

Rojas-Agramonte Y, Kröner A., Demoux A., Xia X., Wang W., Donskaya T., Liu D., Sun M., 2011. Detrital and Xenocrystic Zircon Ages from Neoproterozoic to Palaeozoic Arc Terranes of Mongolia: Significance for the Origin of Crustal Fragments in the Central Asian Orogenic Belt. Gondwana Research 19 (3), 751–763. https://doi.org/10.1016/j.gr. 2010.10.004.

Shemin G.G., 2007. Vendian and Cambrian Geology and Oil and Gas Potential of the Central Siberian Platform (Nepa-Botuobin and Baikit Anteclises and Katanga Saddle). IGG SB RAS, Novosibirsk, 467 p. (in Russian) [Шемин Г.Г. Геология и перспективы нефтегазоносности венда и нижнего кембрия центральных районов Сибирской платформы (Непско-Ботуобинская, Байкитская антеклизы и Катангская седловина). Новосибирск: ИГиГ СО РАН, 2007. 467 c.].

Sovetov Yu.K., 2018. Sedimentology and Stratigraphic Correlation of Vendian Deposits in the Southwestern Siberian Platform: Major Contribution of an Exocratonic Clastic Source to Sedimentary Systems. Lithosphere 18 (1), 20–45 (in Russian) [Советов Ю.К. Седиментология и стратиграфическая корреляция вендских отложений на юго-западе Сибирской платформы: выдающийся вклад внешнего источника кластического материала в образование осадочных систем // Литосфера. 2018. Т. 18. № 1. С. 20–45]. https://doi.org/10.24930/1681-9004-2018-18-1-020-045.

Thompson M., Walsh J.N., 1988. A Handbook of Inductively Coupled Plasma Spectrometry. Nedra, Moscow, 288 р. (in Russian) [Томпсон М., Уолш Д.Н. Руководство по спектрометрическому анализу с индуктивно-связанной плазмой. М.: Недра, 1988. 288 с.].

Verma S.P., Armstrong-Altrin J.S., 2013. New Multi-Dimensional Diagrams for Tectonic Discrimination of Siliciclastic Sediments and Their Application to Precambrian Basins. Chemical Geology 355, 117–133. https://doi.org/10.1016/j.chemgeo.2013.07.014.

Yudovich Ya.E., Ketris M.P., 2000. Fundamentals of Lithochemistry. Nauka, Saint Petersburg, 497 p. (in Russian) [Юдович Я.Э., Кетрис М.П. Основы литохимии. СПб.: Наука, 2000. 497 c.].

# ПРИЛОЖЕНИЕ 1 / APPENDIX1

**Таблица 1.1.** Результаты LA-ICP-MS U-Pb исследования детритовых цирконов **Table 1.1.** Results of LA-ICP-MS U-Pb dating of detrital zircons

| Номер точки анализа    | Возраст, млн лет |                                     |          |                                     |           |                                      |     |          |     |         |  |  |
|------------------------|------------------|-------------------------------------|----------|-------------------------------------|-----------|--------------------------------------|-----|----------|-----|---------|--|--|
|                        | Th/U             | <sup>206</sup> Pb/ <sup>238</sup> U | ±1σ      | <sup>207</sup> Pb/ <sup>235</sup> U | ±1σ       | <sup>207</sup> Pb/ <sup>206</sup> Pb | ±1σ | Best age | ±1σ | D, %    |  |  |
| Нижненепская подсвит   | а. Скваж         | ина Ярактин                         |          | 2, глубина 3                        | 212 м     |                                      |     |          |     |         |  |  |
| INK-18-11              | 0.595            | 873                                 | 13       | 910                                 | 26        | 1000                                 | 11  | 1000     | 11  | 4       |  |  |
| INK-18-12              | 0.262            | 889                                 | 11       | 899                                 | 24        | 920                                  | 8   | 920      | 8   | 1       |  |  |
| INK-18-13              | 0.413            | 1071                                | 13       | 1122                                | 38        | 1220                                 | 9   | 1220     | 9   | 4       |  |  |
| INK-18-14              | 0.396            | 1138                                | 16       | 1180                                | 45        | 1255                                 | 9   | 1255     | 9   | 3       |  |  |
| INK-18-15              | 0.667            | 1058                                | 18       | 1129                                | 51        | 1265                                 | 9   | 1265     | 9   | 6       |  |  |
| INK-18-16              | 0.714            | 743                                 | 28       | 809                                 | 58        | 995                                  | 11  | 995      | 11  | 8       |  |  |
| INK-18-17              | 0.645            | 2359                                | 53       | 2443                                | 239       | 2510                                 | 8   | 2510     | 8   | 3       |  |  |
| INK-18-18              | 0.692            | 2310                                | 44       | 2446                                | 224       | 2560                                 | 8   | 2560     | 8   | 5       |  |  |
| INK-18-19              | 0.568            | 2426                                | 47       | 2492                                | 228       | 2545                                 | 7   | 2545     | 7   | 2       |  |  |
| INK-18-20              | 0.778            | 2535                                | 38       | 2554                                | 217       | 2565                                 | 8   | 2565     | 8   | 0       |  |  |
| INK-18-23              | 0.564            | 801                                 | 10       | 837                                 | 23        | 930                                  | 11  | 801*     | 10  | 4       |  |  |
| INK-18-24              | 0.386            | 680                                 | 11       | 724                                 | 27        | 860                                  | 9   | 860      | 9   | 6       |  |  |
| INK-18-31              | 0.424            | 1860                                | 30       | 1879                                | 104       | 1900                                 | 9   | 1900     | 9   | 1       |  |  |
| INK-18-36              | 0.569            | 1850                                | 31       | 1941                                | 117       | 2040                                 | 8   | 2040     | 8   | 4       |  |  |
| INK-18-36              | 0.529            | 933                                 | 15       | 1017                                | 52        | 1200                                 | 9   | 1200     | 9   | 9       |  |  |
| INK-18-37              | 0.561            | 930                                 | 13       | 943                                 | 30        | 970                                  | 11  | 970      | 11  | 1       |  |  |
| INK-18-38              | 0.417            | 947                                 | 17       | 963                                 | 43        | 1000                                 | 11  | 1000     | 11  | 1       |  |  |
| INK-18-39              | 0.440            | 908                                 | 13       | 906                                 | 30        | 900                                  | 8   | 900      | 8   | 0       |  |  |
| INK-18-42              | 0.383            | 1895                                | 29       | 1881                                | 93        | 1865                                 | 9   | 1865     | 9   | 0       |  |  |
| INK-18-43              | 0.519            | 1779                                | 30       | 1844                                | 96        | 1915                                 | 9   | 1915     | 9   | 3       |  |  |
| INK-18-44              | 0.477            | 1895                                | 31       | 1894                                | 101       | 1890                                 | 9   | 1890     | 9   | 0       |  |  |
| INK-18-45              | 0.470            | 1976                                | 29       | 1931                                | 101       | 1880                                 | 9   | 1880     | 9   | -2      |  |  |
| INK-18-47              | 0.801            | 2080                                | 37       | 2028                                | 137       | 1970                                 | 8   | 1970     | 8   | -2      |  |  |
| INK-18-48              | 0.674            | 1816                                | 31       | 1913                                | 120       | 2020                                 | 8   | 2020     | 8   | 5       |  |  |
| INK-18-49              | 0.368            | 2376                                | 32       | 2491                                | 175       | 2585                                 | 8   | 2585     | 8   | 4       |  |  |
| INK-18-50              | 0.248            | 1021                                | 14       | 1021                                | 33        | 1020                                 | 11  | 1020     | 11  | 0       |  |  |
| INK-18-51              | 0.415            | 913                                 | 12       | 921                                 | 32        | 935                                  | 11  | 935      | 11  | 0       |  |  |
| INK-18-52              | 0.711            | 2665                                | 42       | 2670                                | 319       | 2670                                 | 8   | 2670     | 8   | 0       |  |  |
| INK-18-53              | 0.503            | 2605                                | 41       | 2605                                | 209       | 2605                                 | 8   | 2605     | 8   | 0       |  |  |
| INK-18-55              | 0.982            | 2355                                | 44       | 2505                                | 238       | 2625                                 | 8   | 2625     | 8   | 6       |  |  |
| INK-18-57              | 0.219            | 1520                                | 19       | 1635                                | 65        | 1785                                 | 8   | 1785     | 8   | 7       |  |  |
| INK-18-58              | 0.467            | 1989                                | 26       | 1966                                | 91        | 1940                                 | 9   | 1940     | 9   | -1      |  |  |
| INK-18-59              | 0.539            | 2609                                | 41       | 2610                                | 212       | 2610                                 | 8   | 2610     | 8   | 0       |  |  |
| INK-18-60              | 0.890            | 864                                 | 11       | 906                                 | 25        | 1010                                 | 11  | 1010     | 11  | 4       |  |  |
| INK-18-61              | 0.840            | 2325                                | 28       | 2357                                | 129       | 2385                                 | 8   | 2385     | 8   | 1       |  |  |
| INK-18-63              | 1.245            | 967                                 | 31       | 1027                                | 78        | 1155                                 | 10  | 1155     | 10  | 6       |  |  |
| INK-18-64              | 0.497            | 2003                                | 30       | 1966                                | 108       | 1925                                 | 9   | 1925     | 9   | -1      |  |  |
| INK-18-65              | 1.104            | 1593                                | 32       | 1741                                | 95        | 1923                                 | 9   | 1923     | 9   | -1<br>9 |  |  |
| INK-18-66              | 0.789            | 2131                                |          |                                     |           | 2095                                 |     | 2095     | 9   | 0       |  |  |
| INK-18-66<br>INK-18-67 | 0.789            | 1829                                | 29<br>25 | 2114<br>1877                        | 122<br>89 | 1930                                 | 9   | 1930     | 9   | 2       |  |  |
|                        |                  |                                     |          |                                     |           |                                      | 9   |          |     |         |  |  |
| INK-18-68<br>INK-18-69 | 0.590<br>0.635   | 2514<br>1963                        | 41<br>26 | 2560<br>1972                        | 225       | 2595                                 | 8   | 2595     | 8   | 1       |  |  |

**Таблица 1.1** (продолжение) **Table 1.1** (continued)

| Номер точки анализа    Th/U   2006Pb/238U   ±1σ   207Pb/238U   ±1σ   207Pb/208     INK-18-71   0.774   1874   22   1894   80   1915     INK-18-72   0.618   1854   27   1891   105   1930     INK-18-74   0.314   1796   19   1809   66   1820     INK-18-75   0.737   899   11   929   28   1000     INK-18-76   0.585   2522   38   2565   190   2595     INK-18-78   0.665   889   13   923   30   1000     INK-18-79   0.576   2001   28   2042   110   2080     INK-18-80   0.962   2483   34   2514   173   2535     INK-18-81   0.651   2652   44   2631   223   2615     INK-18-82   0.667   2525   28   2382   139   2495     INK-18-83   0.655   2253   28   2382   139   2495     INK-18-84   0.660   1906   33   2002   155   2100     INK-18-85   0.660   1906   33   2002   155   2100     INK-18-88   0.990   2033   31   2089   148   2145     INK-18-89   0.897   2549   38   2570   183   2585     INK-18-90   0.154   1012   15   1012   31   1010     INK-18-95   0.512   2152   32   2142   125   2130     INK-18-99   0.433   2470   41   2512   192   2545     INK-18-100   0.638   1724   23   1732   72   1740     INK-18-101   1.170   1934   34   2039   164   2145     INK-18-102   0.291   1946   25   1985   94   2025     INK-18-103   0.820   1776   23   1753   84   1725     INK-18-106   0.571   2483   38   2492   189   2540     INK-18-107   0.706   2527   38   2553   188   2570     INK-18-108   0.382   1971   30   1981   128   1990     INK-18-109   1.179   2043   34   1955   150   1860     INK-18-109   1.179   2043   34   1955   150   1860     INK-18-109   1.179   2043   34   1955   150   1860     INK-18-101   1.100   2323   41   2495   199   2635     INK-18-101   1.049   780   9   784   25   795     INK-18-101   0.498   780   9   784   25   795     INK-18-111   0.498   780   9   784   25   795     INK-18-114   0.648   2518   47   2557   237   2585     INK-18-114   0.648   2518    | 9<br>9<br>9<br>11<br>8<br>11<br>8<br>7<br>8<br>8<br>8<br>8<br>9<br>11 | 1915<br>1930<br>1820<br>899*<br>2595<br>1000<br>2080<br>2535<br>2615<br>2570<br>2495<br>2100<br>1015 | ±1σ  9  9  9  11  8  11  8  7  8  8  9      | D, %  1 2 0 3 1 3 2 1 0 0 5          |
|--|---|--|---|--------------------------------------|
| RNK-18-72       0.618       1854       27       1891       105       1930         RNK-18-74       0.314       1796       19       1809       66       1820         RNK-18-75       0.737       899       11       929       28       1000         RNK-18-76       0.585       2522       38       2565       190       2595         RNK-18-78       0.665       889       13       923       30       1000         RNK-18-79       0.576       2001       28       2042       110       2080         RNK-18-80       0.962       2483       34       2514       173       2535         RNK-18-81       0.651       2652       44       2631       223       2615         RNK-18-82       0.671       2570       38       2571       217       2570         RNK-18-83       0.655       2253       28       2382       139       2495         RNK-18-85       0.660       1906       33       2002       155       2100         RNK-18-87       0.672       920       13       949       32       1015         RNK-18-88       0.990       2033       31       <  | 9<br>9<br>11<br>8<br>11<br>8<br>7<br>8<br>8<br>8<br>8<br>9<br>11      | 1930<br>1820<br>899*<br>2595<br>1000<br>2080<br>2535<br>2615<br>2570<br>2495<br>2100<br>1015         | 9<br>9<br>11<br>8<br>11<br>8<br>7<br>8<br>8 | 2<br>0<br>3<br>1<br>3<br>2<br>1<br>0 |
| NK-18-74  NK-18-75  NK-18-76  NK-18-76  NK-18-76  NK-18-78  NK-18-79  NK-18-79  NK-18-79  NK-18-79  NK-18-79  NK-18-80  NK-18-81  NK-18-82  NK-18-83  NK-18-85  NK-18-85  NK-18-85  NK-18-86  NK-18-87  NK-18-87  NK-18-87  NK-18-87  NK-18-88  NK-18-89  NK-18-89  NK-18-89  NK-18-89  NK-18-89  NK-18-90  NK-18-90  NK-18-91  NK-18-91  NK-18-92  NK-18-92  NK-18-93  NK-18-93  NK-18-93  NK-18-94  NK-18-95  NK-18-96  NK-18-97  NK-18-98  NK-18-99  NK-18-100  NK-18-100  NK-18-101  NK-18-102  NK-18-103  NK-18-103  NK-18-104  NK-18-105  NK-18-105  NK-18-106  NK-18-106  NK-18-107  NK-18-106  NK-18-107  NK-18-108  NK-18-109  NK- | 9<br>11<br>8<br>11<br>8<br>7<br>8<br>8<br>8<br>9<br>11                | 1820<br>899*<br>2595<br>1000<br>2080<br>2535<br>2615<br>2570<br>2495<br>2100<br>1015                 | 9<br>11<br>8<br>11<br>8<br>7<br>8<br>8      | 0<br>3<br>1<br>3<br>2<br>1<br>0      |
| NK-18-75  NK-18-76  NK-18-76  NK-18-78  NK-18-78  NK-18-79  NK-18-79  NK-18-79  NK-18-80  NK-18-80  NK-18-81  NK-18-82  NK-18-83  NK-18-85  NK-18-85  NK-18-85  NK-18-85  NK-18-86  NK-18-87  NK-18-87  NK-18-89  NK-18-89  NK-18-89  NK-18-89  NK-18-89  NK-18-89  NK-18-89  NK-18-89  NK-18-90  NK-18-100  NK | 11<br>8<br>11<br>8<br>7<br>8<br>8<br>8<br>9<br>11                     | 899* 2595 1000 2080 2535 2615 2570 2495 2100 1015  | 11<br>8<br>11<br>8<br>7<br>8<br>8           | 3<br>1<br>3<br>2<br>1<br>0           |
| NK-18-76  NK-18-78  NK-18-78  NK-18-79  NK-18-79  NK-18-80  NK-18-80  NK-18-81  NK-18-81  NK-18-82  NK-18-83  NK-18-83  NK-18-85  NK-18-85  NK-18-85  NK-18-86  NK-18-87  NK-18-87  NK-18-87  NK-18-87  NK-18-88  NS-18-87  NK-18-88  NS-18-87  NK-18-89  NK-18-89  NK-18-90  NK-18-97  NK-18-97  NK-18-97  NK-18-98  NK-18-99  NK-18-99  NK-18-99  NK-18-99  NK-18-99  NK-18-10  NK-18- | 8<br>11<br>8<br>7<br>8<br>8<br>8<br>9<br>11                           | 2595<br>1000<br>2080<br>2535<br>2615<br>2570<br>2495<br>2100<br>1015                                 | 8<br>11<br>8<br>7<br>8<br>8                 | 1<br>3<br>2<br>1<br>0                |
| NK-18-78   | 11<br>8<br>7<br>8<br>8<br>8<br>9<br>11                                | 1000<br>2080<br>2535<br>2615<br>2570<br>2495<br>2100<br>1015   | 11<br>8<br>7<br>8<br>8<br>8                 | 3<br>2<br>1<br>0                     |
| NK-18-79   | 8<br>7<br>8<br>8<br>8<br>9<br>11                                      | 2080<br>2535<br>2615<br>2570<br>2495<br>2100<br>1015   | 8<br>7<br>8<br>8                            | 2<br>1<br>0<br>0                     |
| INK-18-80       0.962       2483       34       2514       173       2535         INK-18-81       0.651       2652       44       2631       223       2615         INK-18-82       0.671       2570       38       2571       217       2570         INK-18-83       0.655       2253       28       2382       139       2495         INK-18-85       0.660       1906       33       2002       155       2100         INK-18-87       0.672       920       13       949       32       1015         INK-18-88       0.990       2033       31       2089       148       2145         INK-18-89       0.897       2549       38       2570       183       2585         INK-18-90       0.154       1012       15       1012       31       1010         INK-18-93       0.318       1535       23       1590       65       1660         INK-18-95       0.512       2152       32       2142       125       2130         INK-18-97       0.645       618       9       658       17       795         INK-18-99       0.433       2470       41       <  | 7<br>8<br>8<br>8<br>9<br>11   | 2535<br>2615<br>2570<br>2495<br>2100<br>1015   | 7<br>8<br>8<br>8                            | 1<br>0<br>0                          |
| INK-18-81       0.651       2652       44       2631       223       2615         INK-18-82       0.671       2570       38       2571       217       2570         INK-18-83       0.655       2253       28       2382       139       2495         INK-18-85       0.660       1906       33       2002       155       2100         INK-18-87       0.672       920       13       949       32       1015         INK-18-88       0.990       2033       31       2089       148       2145         INK-18-89       0.897       2549       38       2570       183       2585         INK-18-90       0.154       1012       15       1012       31       1010         INK-18-93       0.318       1535       23       1590       65       1660         INK-18-97       0.645       618       9       658       17       795         INK-18-98       0.401       879       11       893       25       930         INK-18-99       0.433       2470       41       2512       192       2545         INK-18-100       0.638       1724       23   | 8<br>8<br>8<br>9<br>11<br>9   | 2615<br>2570<br>2495<br>2100<br>1015   | 8<br>8<br>8                                 | 0                                    |
| INK-18-82  | 8<br>8<br>9<br>11<br>9  | 2570<br>2495<br>2100<br>1015   | 8   | 0                                    |
| INK-18-83       0.655       2253       28       2382       139       2495         INK-18-85       0.660       1906       33       2002       155       2100         INK-18-87       0.672       920       13       949       32       1015         INK-18-88       0.990       2033       31       2089       148       2145         INK-18-89       0.897       2549       38       2570       183       2585         INK-18-90       0.154       1012       15       1012       31       1010         INK-18-93       0.318       1535       23       1590       65       1660         INK-18-95       0.512       2152       32       2142       125       2130         INK-18-97       0.645       618       9       658       17       795         INK-18-98       0.401       879       11       893       25       930         INK-18-99       0.433       2470       41       2512       192       2545         INK-18-100       0.638       1724       23       1732       72       1740         INK-18-101       1.170       1934       34   | 8<br>9<br>11<br>9   | 2495<br>2100<br>1015   | 8   |                                      |
| INK-18-85       0.660       1906       33       2002       155       2100         INK-18-87       0.672       920       13       949       32       1015         INK-18-88       0.990       2033       31       2089       148       2145         INK-18-89       0.897       2549       38       2570       183       2585         INK-18-90       0.154       1012       15       1012       31       1010         INK-18-93       0.318       1535       23       1590       65       1660         INK-18-93       0.512       2152       32       2142       125       2130         INK-18-95       0.512       2152       32       2142       125       2130         INK-18-97       0.645       618       9       658       17       795         INK-18-98       0.401       879       11       893       25       930         INK-18-99       0.433       2470       41       2512       192       2545         INK-18-100       0.638       1724       23       1732       72       1740         INK-18-101       1.170       1934       34   | 9<br>11<br>9  | 2100<br>1015   |   | 5                                    |
| INK-18-87       0.672       920       13       949       32       1015         INK-18-88       0.990       2033       31       2089       148       2145         INK-18-89       0.897       2549       38       2570       183       2585         INK-18-90       0.154       1012       15       1012       31       1010         INK-18-93       0.318       1535       23       1590       65       1660         INK-18-95       0.512       2152       32       2142       125       2130         INK-18-97       0.645       618       9       658       17       795         INK-18-98       0.401       879       11       893       25       930         INK-18-99       0.433       2470       41       2512       192       2545         INK-18-100       0.638       1724       23       1732       72       1740         INK-18-101       1.170       1934       34       2039       164       2145         INK-18-102       0.291       1946       25       1985       94       2025         INK-18-105       0.929       2435       38 <td< td=""><td>11<br/>9</td><td>1015</td><td>9</td><td>3</td></td<>  | 11<br>9   | 1015   | 9   | 3                                    |
| INK-18-88       0.990       2033       31       2089       148       2145         INK-18-89       0.897       2549       38       2570       183       2585         INK-18-90       0.154       1012       15       1012       31       1010         INK-18-93       0.318       1535       23       1590       65       1660         INK-18-95       0.512       2152       32       2142       125       2130         INK-18-97       0.645       618       9       658       17       795         INK-18-98       0.401       879       11       893       25       930         INK-18-99       0.433       2470       41       2512       192       2545         INK-18-100       0.638       1724       23       1732       72       1740         INK-18-101       1.170       1934       34       2039       164       2145         INK-18-102       0.291       1946       25       1985       94       2025         INK-18-103       0.820       1776       23       1753       84       1725         INK-18-105       0.929       2435       38   | 9   |  |   | 5                                    |
| INK-18-89       0.897       2549       38       2570       183       2585         INK-18-90       0.154       1012       15       1012       31       1010         INK-18-93       0.318       1535       23       1590       65       1660         INK-18-95       0.512       2152       32       2142       125       2130         INK-18-97       0.645       618       9       658       17       795         INK-18-98       0.401       879       11       893       25       930         INK-18-99       0.433       2470       41       2512       192       2545         INK-18-100       0.638       1724       23       1732       72       1740         INK-18-101       1.170       1934       34       2039       164       2145         INK-18-102       0.291       1946       25       1985       94       2025         INK-18-103       0.820       1776       23       1753       84       1725         INK-18-105       0.929       2435       38       2492       189       2540         INK-18-106       0.571       2483       38  |   | 2145   | 11  | 3                                    |
| INK-18-90       0.154       1012       15       1012       31       1010         INK-18-93       0.318       1535       23       1590       65       1660         INK-18-95       0.512       2152       32       2142       125       2130         INK-18-97       0.645       618       9       658       17       795         INK-18-98       0.401       879       11       893       25       930         INK-18-99       0.433       2470       41       2512       192       2545         INK-18-100       0.638       1724       23       1732       72       1740         INK-18-101       1.170       1934       34       2039       164       2145         INK-18-102       0.291       1946       25       1985       94       2025         INK-18-103       0.820       1776       23       1753       84       1725         INK-18-105       0.929       2435       38       2492       189       2540         INK-18-106       0.571       2483       38       2498       190       2510         INK-18-108       0.382       1971       30   |   |  | 9   | 2                                    |
| INK-18-93       0.318       1535       23       1590       65       1660         INK-18-95       0.512       2152       32       2142       125       2130         INK-18-97       0.645       618       9       658       17       795         INK-18-98       0.401       879       11       893       25       930         INK-18-99       0.433       2470       41       2512       192       2545         INK-18-100       0.638       1724       23       1732       72       1740         INK-18-101       1.170       1934       34       2039       164       2145         INK-18-102       0.291       1946       25       1985       94       2025         INK-18-103       0.820       1776       23       1753       84       1725         INK-18-105       0.929       2435       38       2492       189       2540         INK-18-106       0.571       2483       38       2498       190       2510         INK-18-108       0.382       1971       30       1981       128       1990         INK-18-109       1.179       2043       34   | 8   | 2585   | 8   | 0                                    |
| INK-18-95       0.512       2152       32       2142       125       2130         INK-18-97       0.645       618       9       658       17       795         INK-18-98       0.401       879       11       893       25       930         INK-18-99       0.433       2470       41       2512       192       2545         INK-18-100       0.638       1724       23       1732       72       1740         INK-18-101       1.170       1934       34       2039       164       2145         INK-18-102       0.291       1946       25       1985       94       2025         INK-18-103       0.820       1776       23       1753       84       1725         INK-18-105       0.929       2435       38       2492       189       2540         INK-18-106       0.571       2483       38       2498       190       2510         INK-18-107       0.706       2527       38       2553       188       2570         INK-18-108       0.382       1971       30       1981       128       1990         INK-18-109       1.179       2043       34   | 11  | 1010   | 11  | 0                                    |
| INK-18-97       0.645       618       9       658       17       795         INK-18-98       0.401       879       11       893       25       930         INK-18-99       0.433       2470       41       2512       192       2545         INK-18-100       0.638       1724       23       1732       72       1740         INK-18-101       1.170       1934       34       2039       164       2145         INK-18-102       0.291       1946       25       1985       94       2025         INK-18-103       0.820       1776       23       1753       84       1725         INK-18-105       0.929       2435       38       2492       189       2540         INK-18-106       0.571       2483       38       2498       190       2510         INK-18-107       0.706       2527       38       2553       188       2570         INK-18-108       0.382       1971       30       1981       128       1990         INK-18-109       1.179       2043       34       1955       150       1860         INK-18-110       1.109       2323       41  | 9   | 1660   | 9   | 3                                    |
| INK-18-98       0.401       879       11       893       25       930         INK-18-99       0.433       2470       41       2512       192       2545         INK-18-100       0.638       1724       23       1732       72       1740         INK-18-101       1.170       1934       34       2039       164       2145         INK-18-102       0.291       1946       25       1985       94       2025         INK-18-103       0.820       1776       23       1753       84       1725         INK-18-105       0.929       2435       38       2492       189       2540         INK-18-106       0.571       2483       38       2498       190       2510         INK-18-107       0.706       2527       38       2553       188       2570         INK-18-108       0.382       1971       30       1981       128       1990         INK-18-109       1.179       2043       34       1955       150       1860         INK-18-110       1.109       2323       41       2495       199       2635         INK-18-111       0.498       780       9<   | 9   | 2130   | 9   | 0                                    |
| NK-18-99       0.433       2470       41       2512       192       2545         NK-18-100       0.638       1724       23       1732       72       1740         NK-18-101       1.170       1934       34       2039       164       2145         NK-18-102       0.291       1946       25       1985       94       2025         NK-18-103       0.820       1776       23       1753       84       1725         NK-18-105       0.929       2435       38       2492       189       2540         NK-18-106       0.571       2483       38       2498       190       2510         NK-18-107       0.706       2527       38       2553       188       2570         NK-18-108       0.382       1971       30       1981       128       1990         NK-18-109       1.179       2043       34       1955       150       1860         NK-18-110       1.109       2323       41       2495       199       2635         NK-18-111       0.498       780       9       784       25       795         NK-18-112       0.587       1781       29   | 9   | 795  | 9   | 6                                    |
| NK-18-100       0.638       1724       23       1732       72       1740         NK-18-101       1.170       1934       34       2039       164       2145         NK-18-102       0.291       1946       25       1985       94       2025         NK-18-103       0.820       1776       23       1753       84       1725         NK-18-105       0.929       2435       38       2492       189       2540         NK-18-106       0.571       2483       38       2498       190       2510         NK-18-107       0.706       2527       38       2553       188       2570         NK-18-108       0.382       1971       30       1981       128       1990         NK-18-109       1.179       2043       34       1955       150       1860         NK-18-110       1.109       2323       41       2495       199       2635         NK-18-111       0.498       780       9       784       25       795         NK-18-112       0.587       1781       29       1815       109       1850  | 11  | 879*   | 11  | 1                                    |
| NK-18-101       1.170       1934       34       2039       164       2145         NK-18-102       0.291       1946       25       1985       94       2025         NK-18-103       0.820       1776       23       1753       84       1725         NK-18-105       0.929       2435       38       2492       189       2540         NK-18-106       0.571       2483       38       2498       190       2510         NK-18-107       0.706       2527       38       2553       188       2570         NK-18-108       0.382       1971       30       1981       128       1990         NK-18-109       1.179       2043       34       1955       150       1860         NK-18-110       1.109       2323       41       2495       199       2635         NK-18-111       0.498       780       9       784       25       795         NK-18-112       0.587       1781       29       1815       109       1850   | 7   | 2545   | 7   | 1                                    |
| NK-18-102       0.291       1946       25       1985       94       2025         NK-18-103       0.820       1776       23       1753       84       1725         NK-18-105       0.929       2435       38       2492       189       2540         NK-18-106       0.571       2483       38       2498       190       2510         NK-18-107       0.706       2527       38       2553       188       2570         NK-18-108       0.382       1971       30       1981       128       1990         NK-18-109       1.179       2043       34       1955       150       1860         NK-18-110       1.109       2323       41       2495       199       2635         NK-18-111       0.498       780       9       784       25       795         NK-18-112       0.587       1781       29       1815       109       1850   | 8   | 1740   | 8   | 0                                    |
| NK-18-103       0.820       1776       23       1753       84       1725         NK-18-105       0.929       2435       38       2492       189       2540         NK-18-106       0.571       2483       38       2498       190       2510         NK-18-107       0.706       2527       38       2553       188       2570         NK-18-108       0.382       1971       30       1981       128       1990         NK-18-109       1.179       2043       34       1955       150       1860         NK-18-110       1.109       2323       41       2495       199       2635         NK-18-111       0.498       780       9       784       25       795         NK-18-112       0.587       1781       29       1815       109       1850  | 9   | 2145   | 9   | 5                                    |
| NK-18-105       0.929       2435       38       2492       189       2540         NK-18-106       0.571       2483       38       2498       190       2510         NK-18-107       0.706       2527       38       2553       188       2570         NK-18-108       0.382       1971       30       1981       128       1990         NK-18-109       1.179       2043       34       1955       150       1860         NK-18-110       1.109       2323       41       2495       199       2635         NK-18-111       0.498       780       9       784       25       795         NK-18-112       0.587       1781       29       1815       109       1850   | 8   | 2025   | 8   | 2                                    |
| INK-18-106       0.571       2483       38       2498       190       2510         INK-18-107       0.706       2527       38       2553       188       2570         INK-18-108       0.382       1971       30       1981       128       1990         INK-18-109       1.179       2043       34       1955       150       1860         INK-18-110       1.109       2323       41       2495       199       2635         INK-18-111       0.498       780       9       784       25       795         INK-18-112       0.587       1781       29       1815       109       1850  | 8   | 1725   | 8   | -1                                   |
| INK-18-107       0.706       2527       38       2553       188       2570         INK-18-108       0.382       1971       30       1981       128       1990         INK-18-109       1.179       2043       34       1955       150       1860         INK-18-110       1.109       2323       41       2495       199       2635         INK-18-111       0.498       780       9       784       25       795         INK-18-112       0.587       1781       29       1815       109       1850   | 7   | 2540   | 7   | 2                                    |
| INK-18-108       0.382       1971       30       1981       128       1990         INK-18-109       1.179       2043       34       1955       150       1860         INK-18-110       1.109       2323       41       2495       199       2635         INK-18-111       0.498       780       9       784       25       795         INK-18-112       0.587       1781       29       1815       109       1850  | 8   | 2510   | 8   | 0                                    |
| INK-18-109     1.179     2043     34     1955     150     1860       INK-18-110     1.109     2323     41     2495     199     2635       INK-18-111     0.498     780     9     784     25     795       INK-18-112     0.587     1781     29     1815     109     1850   | 8   | 2570   | 8   | 1                                    |
| INK-18-110     1.109     2323     41     2495     199     2635       INK-18-111     0.498     780     9     784     25     795       INK-18-112     0.587     1781     29     1815     109     1850  | 8   | 1990   | 8   | 0                                    |
| INK-18-111     0.498     780     9     784     25     795       INK-18-112     0.587     1781     29     1815     109     1850   | 9   | 1860   | 9   | -4                                   |
| INK-18-112 0.587 1781 29 1815 109 1850   | 8   | 2635   | 8   | 7                                    |
|  | 9   | 795  | 9   | 0                                    |
| NK-18-114 0.648 2519 47 2557 227 2505  | 9   | 1850   | 9   | 1                                    |
| 1111 10 111 U.UTU 4510 T/ 455/ 457 4505  | 0   | 2585   | 8   | 1                                    |
| INK-18-115 0.426 2328 38 2446 179 2545   | 8   | 2545   | 7   | 5                                    |
| NK-18-116 1.106 2028 32 2062 132 2095  | 8<br>7  | 2095   | 8   | 1                                    |
| NK-18-117 0.478 774 9 820 24 945   | 7   | 774*   | 9   | 5                                    |
| NK-18-118 0.952 2395 41 2467 193 2525  | 7<br>8  | 2525   | 8   | 3                                    |
| NK-18-119 0.152 877 14 916 29 1010   | 7   |  | 11  | 4                                    |
| NK-18-120 0.378 899 12 909 29 930  | 7<br>8<br>11  | 1010   | 11  | 1                                    |
| NK-18-121 0.569 839 12 888 28 1010   | 7<br>8<br>11<br>8<br>11   |  | 11  | 5                                    |
| INK-18-122 0.677 2367 34 2434 162 2490   | 7<br>8<br>11<br>8<br>11   | 930  | 8   | 2                                    |
| INK-18-124 1.038 2479 38 2623 215 2735   | 7<br>8<br>11<br>8<br>11<br>11   | 930<br>1010  | _   | _                                    |
| INK-18-126 0.874 2535 44 2581 227 2615   | 7<br>8<br>11<br>8<br>11<br>11<br>11                                   | 930<br>1010<br>2490  |   | 5                                    |
| INK-18-127 0.718 1815 27 1855 103 1900   | 7<br>8<br>11<br>8<br>11<br>11   | 930<br>1010  | 7<br>8                                      | 5<br>1                               |

**Таблица 1.1** (продолжение) **Table 1.1** (continued)

| Номер точки анализа   |           |                                     |          |                                     |           | т, млн лет                           |          |          |     |        |
|-----------------------|-----------|-------------------------------------|----------|-------------------------------------|-----------|--------------------------------------|----------|----------|-----|--------|
| Troriep to initiating | Th/U      | <sup>206</sup> Pb/ <sup>238</sup> U | ±1σ      | <sup>207</sup> Pb/ <sup>235</sup> U | ±1σ       | <sup>207</sup> Pb/ <sup>206</sup> Pb | ±1σ      | Best age | ±1σ | D, %   |
| INK-18-128            | 0.678     | 1811                                | 28       | 1856                                | 107       | 1905                                 | 9        | 1905     | 9   | 2      |
| INK-18-129            | 2.519     | 2465                                | 47       | 2546                                | 236       | 2610                                 | 8        | 2610     | 8   | 3      |
| INK-18-130            | 0.929     | 2426                                | 41       | 2464                                | 212       | 2495                                 | 8        | 2495     | 8   | 1      |
| INK-18-131            | 0.920     | 919                                 | 11       | 938                                 | 27        | 980                                  | 11       | 980      | 11  | 2      |
| INK-18-132            | 0.600     | 958                                 | 12       | 965                                 | 32        | 975                                  | 11       | 975      | 11  | 0      |
| INK-18-133            | 0.560     | 770                                 | 9        | 795                                 | 21        | 865                                  | 9        | 865      | 9   | 3      |
| INK-18-135            | 0.908     | 2605                                | 47       | 2656                                | 267       | 2695                                 | 8        | 2695     | 8   | 1      |
| INK-18-136            | 0.614     | 2228                                | 34       | 2385                                | 173       | 2520                                 | 8        | 2520     | 8   | 7      |
| INK-18-137            | 0.559     | 882                                 | 12       | 906                                 | 32        | 965                                  | 11       | 965      | 11  | 2      |
| INK-18-138            | 0.468     | 1603                                | 27       | 1677                                | 91        | 1770                                 | 8        | 1770     | 8   | 4      |
| INK-18-140            | 0.996     | 2328                                | 65       | 2531                                | 313       | 2695                                 | 8        | 2695     | 8   | 8      |
| INK-18-141            | 0.779     | 2301                                | 41       | 2413                                | 186       | 2505                                 | 8        | 2505     | 8   | 4      |
| INK-18-142            | 0.963     | 2355                                | 62       | 2492                                | 312       | 2605                                 | 8        | 2605     | 8   | 5      |
| INK-18-143            | 1.006     | 2639                                | 69       | 2622                                | 361       | 2610                                 | 8        | 2610     | 8   | 0      |
| INK-18-144            | 0.761     | 1874                                | 29       | 1907                                | 97        | 1940                                 | 9        | 1940     | 9   | 1      |
| INK-18-145            | 0.824     | 1725                                | 36       | 1811                                | 115       | 1910                                 | 9        | 1910     | 9   | 4      |
| INK-18-146            | 0.792     | 2066                                | 52       | 2105                                | 223       | 2140                                 | 9        | 2140     | 9   | 1      |
| INK-18-147            | 0.929     | 2435                                | 41       | 2417                                | 187       | 2400                                 | 8        | 2400     | 8   | 0      |
| NK-18-148             | 0.824     | 2399                                | 41       | 2484                                | 206       | 2550                                 | 7        | 2550     | 7   | 3      |
| NK-18-149             | 0.464     | 930                                 | 12       | 934                                 | 30        | 940                                  | 11       | 940      | 11  | 0      |
| NK-18-150             | 0.569     | 2368                                | 47       | 2447                                | 218       | 2510                                 | 8        | 2510     | 8   | 3      |
|                       | та. Скваж | кина Яракти                         | нская 82 |                                     | 8617 м    |                                      |          |          |     |        |
| NK-3-10               | 0.804     | 861                                 | 7        | 925                                 | 38        | 1080                                 | 38       | 861*     | 7   | 7      |
| INK-3-11              | 0.729     | 945                                 | 8        | 966                                 | 40        | 1015                                 | 40       | 945*     | 8   | 2      |
| NK-3-12               | 3.226     | 2518                                | 165      | 2497                                | 269       | 2480                                 | 25       | 2480     | 25  | 0      |
| INK-3-13              | 0.471     | 1842                                | 54       | 1830                                | 96        | 1815                                 | 23       | 1815     | 23  | 0      |
| INK-3-14              | 0.530     | 3013                                | 314      | 2898                                | 414       | 2815                                 | 25       | 2815     | 25  | -3     |
| INK-3-15              | 0.810     | 1897                                | 61       | 1905                                | 108       | 1910                                 | 24       | 1910     | 24  | 0      |
| INK-3-16              | 0.711     | 2654                                | 226      | 2734                                | 257       | 2790                                 | 20       | 2790     | 20  | 3      |
| INK-3-17              | 0.485     | 813                                 | 5        | 818                                 | 25        | 830                                  | 31       | 813*     | 5   | 0      |
| INK-3-18              | 0.405     | 1949                                | 66       | 1947                                | 109       | 1940                                 | 22       | 1940     | 22  | 0      |
| INK-3-19              | 0.583     | 2057                                | 76       | 2012                                | 150       | 1965                                 | 30       | 1965     | 30  | -2     |
| INK-3-19              | 0.950     | 875                                 | 6        | 889                                 | 27        | 920                                  | 29       | 875*     | 6   | 1      |
| INK-3-21              | 0.918     | 1920                                | 63       | 1927                                | 116       | 1930                                 | 25       | 1930     | 25  | 0      |
| INK-3-21              | 0.422     | 1950                                | 67       | 1955                                | 127       | 1960                                 | 26       | 1960     | 26  | 0      |
| INK-3-24              | 0.422     | 2540                                | 174      | 2539                                | 202       | 2535                                 | 20       | 2535     | 20  | 0      |
| INK-3-24<br>INK-3-25  | 0.838     | 2283                                |          | 2406                                | 202       | 2535                                 |          | 2535     | 33  | 5      |
|                       | 0.838     | 693                                 | 132<br>3 | 723                                 | 296<br>25 | 815                                  | 33<br>40 | 693*     | 3   | 5<br>4 |
| INK-3-26              |           |                                     |          |                                     |           |                                      |          |          |     |        |
| INK-3-27              | 1.005     | 2068                                | 80       | 2061                                | 145       | 2050                                 | 26       | 2050     | 26  | 0      |
| INK-3-28              | 1.012     | 1992                                | 70       | 1985                                | 120       | 1975                                 | 24       | 1975     | 24  | 0      |
| INK-3-29              | 0.798     | 2557                                | 179      | 2561                                | 240       | 2560                                 | 23       | 2560     | 23  | 0      |
| INK-3-30              | 0.673     | 1951                                | 62       | 1902                                | 110       | 1850                                 | 23       | 1850     | 23  | -2     |
| INK-3-31              | 0.569     | 2483                                | 163      | 2503                                | 215       | 2515                                 | 20       | 2515     | 20  | 0      |
| INK-3-32              | 0.441     | 2008                                | 74       | 2022                                | 128       | 2035                                 | 25       | 2035     | 25  | 0      |
| INK-3-33              | 1.420     | 1872                                | 56       | 1848                                | 103       | 1820                                 | 24       | 1820     | 24  | -1     |

**Таблица 1.1** (продолжение) **Table 1.1** (continued)

| Номер точки анализа |       |                                     |     |                                     | Возрас | т, млн лет                           |     |          |     |      |
|---------------------|-------|-------------------------------------|-----|-------------------------------------|--------|--------------------------------------|-----|----------|-----|------|
| помер точки анализа | Th/U  | <sup>206</sup> Pb/ <sup>238</sup> U | ±1σ | <sup>207</sup> Pb/ <sup>235</sup> U | ±1σ    | <sup>207</sup> Pb/ <sup>206</sup> Pb | ±1σ | Best age | ±1σ | D, % |
| INK-3-34            | 0.781 | 1893                                | 65  | 1964                                | 124    | 2035                                 | 27  | 2035     | 27  | 3    |
| INK-3-35            | 0.649 | 1775                                | 53  | 1860                                | 142    | 1955                                 | 31  | 1955     | 31  | 4    |
| INK-3-36            | 0.886 | 1877                                | 63  | 1954                                | 135    | 2035                                 | 24  | 2035     | 24  | 4    |
| INK-3-37            | 0.425 | 2613                                | 186 | 2573                                | 255    | 2540                                 | 25  | 2540     | 25  | -1   |
| INK-3-38            | 0.711 | 2883                                | 285 | 2860                                | 339    | 2840                                 | 24  | 2840     | 24  | 0    |
| INK-3-39            | 0.851 | 1758                                | 48  | 1783                                | 89     | 1810                                 | 23  | 1810     | 23  | 1    |
| INK-3-40            | 0.964 | 890                                 | 7   | 910                                 | 33     | 955                                  | 30  | 890*     | 7   | 2    |
| INK-3-41            | 0.521 | 1975                                | 69  | 1976                                | 123    | 1975                                 | 23  | 1975     | 23  | 0    |
| INK-3-42            | 0.966 | 1805                                | 54  | 1855                                | 114    | 1910                                 | 28  | 1910     | 28  | 2    |
| INK-3-43            | 1.055 | 889                                 | 6   | 888                                 | 40     | 885                                  | 48  | 889*     | 6   | 0    |
| INK-3-44            | 0.482 | 739                                 | 3   | 735                                 | 24     | 720                                  | 38  | 739*     | 3   | 0    |
| INK-3-45            | 0.255 | 2395                                | 164 | 2550                                | 308    | 2675                                 | 28  | 2675     | 28  | 6    |
| INK-3-46            | 0.158 | 2665                                | 219 | 2703                                | 288    | 2730                                 | 24  | 2730     | 24  | 1    |
| INK-3-48            | 0.944 | 2673                                | 197 | 2600                                | 236    | 2540                                 | 21  | 2540     | 21  | -2   |
| INK-3-49            | 1.043 | 2692                                | 207 | 2635                                | 246    | 2590                                 | 23  | 2590     | 23  | -2   |
| INK-3-50            | 0.732 | 2133                                | 88  | 2109                                | 142    | 2085                                 | 24  | 2085     | 24  | -1   |
| INK-3-51            | 0.759 | 2737                                | 213 | 2643                                | 271    | 2570                                 | 26  | 2570     | 26  | -3   |
| INK-3-52            | 3.239 | 2932                                | 275 | 2807                                | 302    | 2715                                 | 21  | 2715     | 21  | -4   |
| NK-3-53             | 1.508 | 2728                                | 226 | 2704                                | 278    | 2685                                 | 21  | 2685     | 21  | 0    |
| NK-3-54             | 2.890 | 2063                                | 74  | 1988                                | 114    | 1910                                 | 22  | 1910     | 22  | -3   |
| INK-3-55            | 0.909 | 865                                 | 6   | 872                                 | 28     | 890                                  | 31  | 865*     | 6   | 0    |
| INK-3-56            | 1.272 | 1965                                | 60  | 1860                                | 114    | 1745                                 | 27  | 1745     | 27  | -5   |
| INK-3-57            | 0.571 | 2025                                | 68  | 1940                                | 118    | 1850                                 | 26  | 1850     | 26  | -4   |
| INK-3-58            | 1.091 | 2650                                | 194 | 2590                                | 219    | 2540                                 | 20  | 2540     | 20  | -2   |
| INK-3-59            | 1.060 | 1896                                | 59  | 1893                                | 100    | 1885                                 | 22  | 1885     | 22  | 0    |
| INK-3-60            | 3.112 | 1719                                | 46  | 1773                                | 90     | 1835                                 | 21  | 1835     | 21  | 3    |
| INK-3-61            | 1.056 | 2123                                | 82  | 2054                                | 122    | 1985                                 | 23  | 1985     | 23  | -3   |
| INK-3-62            | 0.622 | 2040                                | 74  | 2009                                | 122    | 1975                                 | 24  | 1975     | 24  | -1   |
| INK-3-63            | 0.684 | 1944                                | 58  | 1847                                | 158    | 1740                                 | 47  | 1740     | 47  | -4   |
| INK-3-64            | 0.892 | 2603                                | 189 | 2590                                | 227    | 2575                                 | 22  | 2575     | 22  | 0    |
| INK-3-65            | 1.131 | 2643                                | 219 | 2708                                | 268    | 2755                                 | 22  | 2755     | 22  | 2    |
| INK-3-66            | 0.555 | 2622                                | 208 | 2670                                | 287    | 2705                                 | 24  | 2705     | 24  | 1    |
| NK-3-67             | 0.305 | 2501                                | 173 | 2551                                | 227    | 2590                                 | 20  | 2590     | 20  | 1    |
| INK-3-68            | 1.318 | 1769                                | 52  | 1855                                | 117    | 1950                                 | 24  | 1950     | 24  | 4    |
| INK-3-69            | 0.477 | 2635                                | 193 | 2594                                | 256    | 2560                                 | 22  | 2560     | 22  | -1   |
| INK-3-70            | 0.614 | 2487                                | 161 | 2494                                | 255    | 2500                                 | 28  | 2500     | 28  | 0    |
| INK-3-71            | 0.947 | 2549                                | 175 | 2545                                | 272    | 2540                                 | 28  | 2540     | 28  | 0    |
| INK-3-72            | 0.546 | 2331                                | 126 | 2341                                | 201    | 2345                                 | 28  | 2345     | 28  | 0    |
| NK-3-73             | 0.935 | 2613                                | 190 | 2590                                | 264    | 2570                                 | 26  | 2570     | 26  | 0    |
| INK-3-74            | 0.513 | 2635                                | 190 | 2580                                | 237    | 2535                                 | 23  | 2535     | 23  | -2   |
| INK-3-75            | 0.907 | 2465                                | 165 | 2521                                | 301    | 2565                                 | 28  | 2565     | 28  | 2    |
| INK-3-76            | 0.990 | 2707                                | 219 | 2684                                | 325    | 2665                                 | 28  | 2665     | 28  | 0    |
| INK-3-77            | 0.895 | 948                                 | 8   | 993                                 | 48     | 1090                                 | 45  | 948*     | 8   | 4    |
| INK-3-78            | 0.839 | 2733                                | 213 | 2644                                | 281    | 2575                                 | 24  | 2575     | 24  | -3   |
| INK-3-79            | 0.662 | 1676                                | 38  | 1645                                | 90     | 1605                                 | 28  | 1605     | 28  | -1   |

**Таблица 1.1** (продолжение) **Table 1.1** (continued)

| Номер точки анализа    |       |                                     |     |                                     | Возрас | т, млн лет                           |     |          |     |          |
|------------------------|-------|-------------------------------------|-----|-------------------------------------|--------|--------------------------------------|-----|----------|-----|----------|
| помер то тки апализа   | Th/U  | <sup>206</sup> Pb/ <sup>238</sup> U | ±1σ | <sup>207</sup> Pb/ <sup>235</sup> U | ±1σ    | <sup>207</sup> Pb/ <sup>206</sup> Pb | ±1σ | Best age | ±1σ | D, %     |
| INK-3-80               | 1.669 | 1618                                | 41  | 1729                                | 109    | 1865                                 | 27  | 1865     | 27  | 6        |
| INK-3-81               | 0.785 | 878                                 | 7   | 945                                 | 37     | 1100                                 | 38  | 878*     | 7   | 7        |
| INK-3-82               | 0.964 | 931                                 | 8   | 984                                 | 49     | 1100                                 | 48  | 931*     | 8   | 5        |
| INK-3-84               | 0.923 | 763                                 | 4   | 771                                 | 33     | 795                                  | 49  | 763*     | 4   | 1        |
| INK-3-85               | 0.799 | 726                                 | 3   | 731                                 | 21     | 745                                  | 30  | 726*     | 3   | 0        |
| INK-3-86               | 2.188 | 2677                                | 235 | 2763                                | 305    | 2825                                 | 22  | 2825     | 22  | 3        |
| INK-3-87               | 1.109 | 2540                                | 175 | 2546                                | 279    | 2550                                 | 26  | 2550     | 26  | 0        |
| INK-3-88               | 1.359 | 2461                                | 160 | 2499                                | 226    | 2530                                 | 23  | 2530     | 23  | 1        |
| INK-3-89               | 1.453 | 1920                                | 68  | 1993                                | 301    | 2065                                 | 64  | 2065     | 64  | 3        |
| INK-3-90               | 0.822 | 2766                                | 241 | 2746                                | 298    | 2730                                 | 23  | 2730     | 23  | 0        |
| INK-3-92               | 0.699 | 1915                                | 63  | 1926                                | 151    | 1935                                 | 33  | 1935     | 33  | 0        |
| INK-3-93               | 0.806 | 2113                                | 92  | 2161                                | 313    | 2205                                 | 54  | 2205     | 54  | 2        |
| INK-3-94               | 1.335 | 2600                                | 184 | 2565                                | 382    | 2535                                 | 30  | 2535     | 30  | -1       |
| INK-3-95               | 0.736 | 1915                                | 61  | 1897                                | 108    | 1875                                 | 23  | 1875     | 23  | 0        |
| INK-3-96               | 0.372 | 1811                                | 52  | 1819                                | 131    | 1825                                 | 33  | 1825     | 33  | 0        |
| INK-3-97               | 1.377 | 1910                                | 64  | 1949                                | 159    | 1990                                 | 32  | 1990     | 32  | 2        |
| INK-3-98               | 1.767 | 904                                 | 7   | 914                                 | 39     | 935                                  | 41  | 904*     | 7   | 1        |
| INK-3-99               | 1.321 | 666                                 | 3   | 681                                 | 22     | 730                                  | 38  | 666*     | 3   | 2        |
| INK-3-100              | 0.282 | 1818                                | 57  | 1890                                | 120    | 1970                                 | 27  | 1970     | 27  | 3        |
| INK-3-101              | 0.972 | 1948                                | 65  | 1941                                | 161    | 1930                                 | 34  | 1930     | 34  | 0        |
| INK-3-102              | 1.054 | 2278                                | 138 | 2446                                | 269    | 2585                                 | 27  | 2585     | 27  | 7        |
| INK-3-103              | 0.662 | 2386                                | 165 | 2559                                | 277    | 2700                                 | 26  | 2700     | 26  | 7        |
| INK-3-104              | 0.983 | 1203                                | 14  | 1195                                | 50     | 1180                                 | 31  | 1203*    | 14  | 0        |
| INK-3-105              | 0.527 | 1876                                | 58  | 1883                                | 107    | 1890                                 | 24  | 1890     | 24  | 0        |
| INK-3-106              | 0.652 | 1784                                | 51  | 1823                                | 147    | 1865                                 | 37  | 1865     | 37  | 2        |
| INK-3-107              | 0.607 | 1831                                | 52  | 1812                                | 121    | 1790                                 | 29  | 1790     | 29  | -1       |
| INK-3-109              | 0.387 | 1894                                | 58  | 1873                                | 111    | 1850                                 | 25  | 1850     | 25  | -1       |
| INK-3-110              | 1.193 | 1840                                | 56  | 1865                                | 125    | 1890                                 | 30  | 1890     | 30  | 1        |
| INK-3-111              | 0.526 | 2015                                | 76  | 2046                                | 194    | 2075                                 | 35  | 2075     | 35  | 1        |
| INK-3-112              | 0.840 | 1845                                | 63  | 1974                                | 140    | 2110                                 | 27  | 2110     | 27  | 6        |
| INK-3-113              | 0.819 | 1887                                | 58  | 1876                                | 123    | 1860                                 | 29  | 1860     | 29  | 0        |
| INK-3-114              | 1.531 | 2027                                | 72  | 1991                                | 144    | 1950                                 | 31  | 1950     | 31  | -1       |
| INK-3-115              | 0.998 | 943                                 | 7   | 937                                 | 35     | 920                                  | 34  | 943*     | 7   | 0        |
| INK-3-116              | 1.379 | 1631                                | 43  | 1762                                | 149    | 1920                                 | 35  | 1920     | 35  | 8        |
| INK-3-117              | 1.064 | 635                                 | 3   | 688                                 | 29     | 865                                  | 48  | 635*     | 3   | 8        |
| INK-3-118              | 0.488 | 1919                                | 63  | 1930                                | 114    | 1940                                 | 24  | 1940     | 24  | 0        |
| INK-3-119              | 0.451 | 2639                                | 192 | 2591                                | 301    | 2550                                 | 26  | 2550     | 26  | -1       |
| INK-3-120              | 0.484 | 1566                                | 36  | 1649                                | 97     | 1755                                 | 29  | 1755     | 29  | 5        |
| INK-3-120              | 0.464 | 2246                                | 126 | 2381                                | 216    | 2495                                 | 25  | 2495     | 25  | 6        |
| INK-3-121              | 0.346 | 2187                                | 92  | 2126                                | 169    | 2065                                 | 28  | 2065     | 28  | -2       |
| INK-3-122              | 1.199 | 2648                                | 194 | 2591                                | 244    | 2545                                 | 22  | 2545     | 22  | -2<br>-2 |
| INK-3-123<br>INK-3-124 | 0.207 | 1901                                | 59  | 1888                                | 151    | 1870                                 | 36  | 1870     | 36  | 0        |
| INK-3-124<br>INK-3-125 | 0.207 | 1744                                | 48  | 1800                                | 121    | 1865                                 | 30  | 1865     | 30  | 3        |
|                        |       |                                     |     |                                     |        |                                      |     |          |     |          |
| INK-3-126              | 0.656 | 2141                                | 85  | 2074                                | 172    | 2005                                 | 29  | 2005     | 29  | -3       |
| INK-3-127              | 0.538 | 858                                 | 5   | 855                                 | 36     | 845                                  | 45  | 858*     | 5   | 0        |

**Таблица 1.1** (продолжение) **Table 1.1** (continued)

| Номер точки анализа -    |          |                                     |          |                                     |     | т, млн лет                           |     |          |     |      |
|--------------------------|----------|-------------------------------------|----------|-------------------------------------|-----|--------------------------------------|-----|----------|-----|------|
|                          | Th/U     | <sup>206</sup> Pb/ <sup>238</sup> U | ±1σ      | <sup>207</sup> Pb/ <sup>235</sup> U | ±1σ | <sup>207</sup> Pb/ <sup>206</sup> Pb | ±1σ | Best age | ±1σ | D, % |
| NK-3-128                 | 0.446    | 1908                                | 59       | 1885                                | 116 | 1860                                 | 26  | 1860     | 26  | -1   |
| NK-3-129                 | 0.447    | 1921                                | 61       | 1902                                | 115 | 1880                                 | 26  | 1880     | 26  | 0    |
| INK-3-130                | 1.969    | 1797                                | 48       | 1766                                | 111 | 1730                                 | 29  | 1730     | 29  | -1   |
| INK-3-131                | 0.251    | 1958                                | 69       | 1990                                | 181 | 2020                                 | 34  | 2020     | 34  | 1    |
| INK-3-132                | 0.410    | 2372                                | 148      | 2469                                | 288 | 2545                                 | 32  | 2545     | 32  | 4    |
| INK-3-133                | 0.456    | 2952                                | 302      | 2884                                | 388 | 2835                                 | 26  | 2835     | 26  | -2   |
| INK-3-134                | 0.770    | 1389                                | 21       | 1363                                | 65  | 1320                                 | 32  | 1389*    | 21  | -1   |
| INK-3-135                | 0.531    | 1787                                | 53       | 1850                                | 119 | 1920                                 | 29  | 1920     | 29  | 3    |
| INK-3-136                | 0.168    | 893                                 | 7        | 925                                 | 46  | 1000                                 | 51  | 893*     | 7   | 3    |
| Нижнетирская подсвита. С | Скважина | Марковская 7                        | 30, глуб | ина 3410 м                          |     |                                      |     |          |     |      |
| NK-6-10                  | 0.727    | 1833                                | 43       | 1919                                | 153 | 2010                                 | 31  | 2010     | 31  | 4    |
| NK-6-11                  | 0.472    | 2622                                | 44       | 2612                                | 213 | 2605                                 | 17  | 2605     | 17  | 0    |
| NK-6-12                  | 0.359    | 908                                 | 11       | 912                                 | 27  | 920                                  | 28  | 908*     | 11  | 0    |
| NK-6-13                  | 1.274    | 1606                                | 46       | 1728                                | 166 | 1875                                 | 47  | 1606*    | 46  | 7    |
| NK-6-14                  | 0.900    | 2010                                | 26       | 2015                                | 98  | 2020                                 | 18  | 2020     | 18  | 0    |
| NK-6-15                  | 0.571    | 1725                                | 43       | 1881                                | 159 | 2055                                 | 34  | 2055     | 34  | 9    |
| NK-6-16                  | 0.894    | 1445                                | 18       | 1427                                | 50  | 1400                                 | 21  | 1445*    | 18  | -1   |
| NK-6-17                  | 1.006    | 2426                                | 38       | 2451                                | 182 | 2470                                 | 20  | 2470     | 20  | 1    |
| NK-6-18                  | 0.515    | 1834                                | 25       | 1858                                | 91  | 1885                                 | 22  | 1885     | 22  | 1    |
| NK-6-19                  | 1.068    | 2375                                | 32       | 2480                                | 157 | 2565                                 | 15  | 2565     | 15  | 4    |
| NK-6-20                  | 0.523    | 1828                                | 21       | 1878                                | 87  | 1930                                 | 22  | 1828*    | 21  | 2    |
| NK-6-21                  | 0.694    | 2553                                | 41       | 2534                                | 196 | 2515                                 | 18  | 2515     | 18  | 0    |
| NK-6-22                  | 0.636    | 940                                 | 11       | 937                                 | 25  | 930                                  | 24  | 940*     | 11  | 0    |
| NK-6-23                  | 0.412    | 962                                 | 13       | 981                                 | 27  | 1020                                 | 21  | 962*     | 13  | 1    |
| NK-6-24                  | 0.141    | 868                                 | 24       | 864                                 | 54  | 855                                  | 62  | 868*     | 24  | 0    |
| NK-6-25                  | 0.356    | 1901                                | 28       | 1938                                | 101 | 1975                                 | 21  | 1975     | 21  | 1    |
| NK-6-26                  | 0.517    | 791                                 | 10       | 794                                 | 22  | 800                                  | 29  | 791*     | 10  | 0    |
| NK-6-27                  | 0.508    | 2618                                | 38       | 2667                                | 207 | 2700                                 | 17  | 2700     | 17  | 1    |
| NK-6-28                  | 0.391    | 1856                                | 30       | 1876                                | 114 | 1895                                 | 27  | 1895     | 27  | 1    |
| NK-6-29                  | 0.983    | 2359                                | 35       | 2457                                | 190 | 2535                                 | 22  | 2535     | 22  | 4    |
| NK-6-30                  | 1.126    | 1949                                | 26       | 1903                                | 91  | 1850                                 | 21  | 1850     | 21  | -2   |
| NK-6-31                  | 0.475    | 760                                 | 9        | 805                                 | 19  | 930                                  | 20  | 760*     | 9   | 5    |
| NK-6-32                  | 0.469    | 775                                 | 8        | 786                                 | 21  | 815                                  | 30  | 775*     | 8   | 1    |
| NK-6-33                  | 0.620    | 1836                                | 29       | 1857                                | 99  | 1880                                 | 22  | 1880     | 22  | 1    |
| NK-6-34                  | 0.878    | 1963                                | 26       | 2015                                | 99  | 2065                                 | 18  | 2065     | 18  | 2    |
| NK-6-35                  | 0.919    | 1891                                | 28       | 1916                                | 98  | 1940                                 | 20  | 1940     | 20  | 1    |
| NK-6-36                  | 1.391    | 1924                                | 25       | 1931                                | 90  | 1935                                 | 19  | 1935     | 19  | 0    |
| NK-6-37                  | 2.123    | 891                                 | 13       | 922                                 | 34  | 995                                  | 37  | 891*     | 13  | 3    |
| NK-6-38                  | 0.998    | 724                                 | 10       | 746                                 | 20  | 810                                  | 25  | 724*     | 10  | 2    |
| NK-6-39                  | 1.342    | 1915                                | 22       | 1923                                | 79  | 1930                                 | 16  | 1930     | 16  | 0    |
| INK-6-40                 | 0.914    | 2575                                | 35       | 2619                                | 192 | 2650                                 | 17  | 2650     | 17  | 1    |
| INK-6-41                 | 1.149    | 1673                                | 19       | 1727                                | 63  | 1790                                 | 17  | 1790     | 17  | 3    |
| NK-6-42                  | 1.064    | 1891                                | 37       | 1937                                | 118 | 1985                                 | 20  | 1985     | 20  | 2    |
| NK-6-43                  | 1.325    | 694                                 | 8        | 716                                 | 25  | 785                                  | 44  | 694*     | 8   | 3    |
| NK-6-44                  | 2.710    | 647                                 | J        | 652                                 | 43  | 665                                  | 29  | 647*     | U   | 3    |

**Таблица 1.1** (продолжение) **Table 1.1** (continued)

| Номер точки анализа - |       |                                     |     |                                     |     | т, млн лет                           |          |          |     |      |
|-----------------------|-------|-------------------------------------|-----|-------------------------------------|-----|--------------------------------------|----------|----------|-----|------|
|                       | Th/U  | <sup>206</sup> Pb/ <sup>238</sup> U | ±1σ | <sup>207</sup> Pb/ <sup>235</sup> U | ±1σ | <sup>207</sup> Pb/ <sup>206</sup> Pb | ±1σ      | Best age | ±1σ | D, % |
| INK-6-45              | 0.856 | 2587                                | 38  | 2590                                | 187 | 2590                                 | 16       | 2590     | 16  | 0    |
| INK-6-46              | 0.516 | 1760                                | 23  | 1867                                | 90  | 1985                                 | 21       | 1985     | 21  | 6    |
| INK-6-47              | 1.385 | 1940                                | 32  | 1965                                | 130 | 1990                                 | 29       | 1990     | 29  | 1    |
| INK-6-48              | 0.573 | 978                                 | 12  | 988                                 | 28  | 1010                                 | 25       | 978*     | 12  | 1    |
| INK-6-49              | 0.577 | 953                                 | 12  | 935                                 | 25  | 890                                  | 24       | 953*     | 12  | -1   |
| INK-6-50              | 1.135 | 1938                                | 26  | 1943                                | 100 | 1945                                 | 22       | 1945     | 22  | 0    |
| INK-6-51              | 0.545 | 752                                 | 9   | 759                                 | 19  | 775                                  | 26       | 752*     | 9   | 0    |
| INK-6-52              | 0.330 | 1541                                | 24  | 1571                                | 82  | 1610                                 | 31       | 1541*    | 24  | 1    |
| INK-6-53              | 0.994 | 836                                 | 14  | 850                                 | 28  | 885                                  | 27       | 836*     | 14  | 1    |
| INK-6-54              | 1.408 | 691                                 | 10  | 723                                 | 27  | 820                                  | 45       | 691*     | 10  | 4    |
| INK-6-55              | 0.872 | 1994                                | 22  | 2022                                | 88  | 2050                                 | 17       | 2050     | 17  | 1    |
| INK-6-56              | 0.618 | 1907                                | 28  | 1914                                | 94  | 1920                                 | 19       | 1920     | 19  | 0    |
| INK-6-57              | 0.773 | 2587                                | 41  | 2580                                | 223 | 2575                                 | 22       | 2575     | 22  | 0    |
| INK-6-58              | 1.189 | 2465                                | 35  | 2505                                | 166 | 2535                                 | 15       | 2535     | 15  | 1    |
| INK-6-59              | 0.787 | 2421                                | 38  | 2502                                | 181 | 2565                                 | 17       | 2565     | 17  | 3    |
| INK-6-60              | 0.876 | 2522                                | 41  | 2550                                | 245 | 2570                                 | 27       | 2570     | 27  | 1    |
| INK-6-61              | 0.583 | 960                                 | 12  | 988                                 | 34  | 1050                                 | 34       | 960*     | 12  | 2    |
| INK-6-62              | 1.361 | 1914                                | 25  | 1890                                | 84  | 1860                                 | 18       | 1860     | 18  | -1   |
| NK-6-63               | 0.575 | 897                                 | 14  | 902                                 | 28  | 915                                  | 25       | 897*     | 14  | 0    |
| NK-6-64               | 1.163 | 795                                 | 12  | 833                                 | 29  | 935                                  | 35       | 795*     | 12  | 4    |
| INK-6-65              | 0.784 | 874                                 | 10  | 878                                 | 24  | 885                                  | 29       | 874*     | 10  | 0    |
| NK-6-66               | 1.121 | 997                                 | 12  | 1009                                | 30  | 1035                                 | 26       | 997*     | 12  | 1    |
| INK-6-67              | 1.370 | 894                                 | 10  | 894                                 | 21  | 890                                  | 20       | 894*     | 10  | 0    |
| INK-6-68              | 0.456 | 1069                                | 14  | 1058                                | 37  | 1035                                 | 31       | 1069*    | 14  | 0    |
| INK-6-69              | 0.769 | 872                                 | 13  | 902                                 | 27  | 975                                  | 24       | 872*     | 13  | 3    |
| INK-6-70              | 0.996 | 1689                                | 28  | 1741                                | 90  | 1805                                 | 23       | 1805     | 23  | 3    |
| INK-6-71              | 0.639 | 2265                                | 37  | 2417                                | 170 | 2545                                 | 16       | 2545     | 16  | 6    |
| INK-6-72              | 0.281 | 1794                                | 23  | 1822                                | 76  | 1855                                 | 18       | 1855     | 18  | 1    |
| INK-6-73              | 1.079 | 1847                                | 28  | 1852                                | 94  | 1855                                 | 21       | 1855     | 21  | 0    |
| INK-6-74              | 0.329 | 1372                                | 15  | 1401                                | 45  | 1445                                 | 21       | 1372*    | 15  | 2    |
| INK-6-75              | 0.450 | 2058                                | 23  | 2061                                | 89  | 2060                                 | 16       | 2060     | 16  | 0    |
| INK-6-76              | 0.526 | 665                                 | 9   | 659                                 | 31  | 640                                  | 67       | 665*     | 9   | 0    |
| INK-6-77              | 1.131 | 806                                 | 9   | 828                                 | 27  | 885                                  | 37       | 806*     | 9   | 2    |
| INK-6-78              | 1.200 | 767                                 | 8   | 799                                 | 30  | 885                                  | 47       | 767*     | 8   | 4    |
| INK-6-79              | 0.643 | 812                                 | 10  | 817                                 | 19  | 830                                  | 20       | 812*     | 10  | 0    |
| INK-6-80              | 0.394 | 907                                 | 11  | 913                                 | 22  | 930                                  | 20       | 907*     | 11  | 0    |
| INK-6-81              | 0.921 | 2435                                | 38  | 2524                                | 197 | 2595                                 | 20       | 2595     | 20  | 3    |
| INK-6-82              | 1.156 | 1730                                | 43  | 1775                                | 125 | 1825                                 | 26       | 1825     | 26  | 2    |
| INK-6-83              | 0.508 | 708                                 | 7   | 729                                 | 17  | 795                                  | 27       | 708*     | 7   | 3    |
| INK-6-84              | 0.654 | 752                                 | 8   | 756                                 | 18  | 765                                  | 26       | 752*     | 8   | 0    |
| INK-6-85              | 1.166 | 885                                 | 10  | 860                                 | 24  | 795                                  | 30       | 885*     | 10  | -2   |
| INK-6-86              | 0.514 | 758                                 | 9   | 766                                 | 22  | 793                                  | 33       | 758*     | 9   | 1    |
| INK-6-87              | 0.314 | 2656                                | 42  | 2680                                | 228 | 2695                                 | 33<br>19 | 2695     | 19  | 0    |
| INK-6-88              | 0.115 | 795                                 | 9   | 799                                 | 19  | 805                                  | 24       | 795*     | 9   | 0    |
| IIVIX-U-00            | 0.140 | /93                                 | 9   | /77                                 | 19  | 600                                  | 44       | /75*     | 9   | U    |

**Таблица 1.1** (продолжение) **Table 1.1** (continued)

| Номер точки анализа   |           |                                     |          |                                     |         | т, млн лет                           |     |          |     |      |
|-----------------------|-----------|-------------------------------------|----------|-------------------------------------|---------|--------------------------------------|-----|----------|-----|------|
|                       | Th/U      | <sup>206</sup> Pb/ <sup>238</sup> U | ±1σ      | <sup>207</sup> Pb/ <sup>235</sup> U | ±1σ     | <sup>207</sup> Pb/ <sup>206</sup> Pb | ±1σ | Best age | ±1σ | D, % |
| INK-6-90              | 0.898     | 956                                 | 11       | 958                                 | 28      | 960                                  | 27  | 956*     | 11  | 0    |
| INK-6-91              | 0.580     | 1845                                | 27       | 1889                                | 107     | 1935                                 | 25  | 1935     | 25  | 2    |
| NK-6-92               | 1.209     | 955                                 | 13       | 960                                 | 36      | 970                                  | 37  | 955*     | 13  | 0    |
| NK-6-93               | 0.559     | 866                                 | 10       | 867                                 | 24      | 870                                  | 27  | 866*     | 10  | 0    |
| NK-6-94               | 0.668     | 686                                 | 8        | 685                                 | 16      | 680                                  | 26  | 686*     | 8   | 0    |
| NK-6-95               | 1.513     | 1775                                | 28       | 1795                                | 95      | 1815                                 | 24  | 1815     | 24  | 1    |
| NK-6-96               | 0.629     | 893                                 | 10       | 868                                 | 24      | 805                                  | 30  | 893*     | 10  | -2   |
| NK-6-97               | 0.565     | 969                                 | 12       | 1003                                | 28      | 1075                                 | 23  | 969*     | 12  | 3    |
| NK-6-98               | 0.138     | 1784                                | 24       | 1855                                | 114     | 1935                                 | 32  | 1784*    | 24  | 3    |
| NK-6-99               | 0.314     | 719                                 | 10       | 732                                 | 21      | 770                                  | 31  | 719*     | 10  | 1    |
| NK-6-100              | 0.918     | 900                                 | 10       | 888                                 | 22      | 855                                  | 23  | 900*     | 10  | -1   |
| NK-6-101              | 0.998     | 2355                                | 38       | 2437                                | 168     | 2505                                 | 16  | 2505     | 16  | 3    |
| Верхнетирская подсвит | га. Скваж | кина Ярактиі                        | нская 82 | 21, глубина 3                       | 527.5 м |                                      |     |          |     |      |
| NK-2-10               | 0.10      | 991                                 | 18       | 1002                                | 42      | 1025                                 | 35  | 991*     | 18  | 1    |
| NK-2-11               | 0.15      | 2038                                | 42       | 1923                                | 123     | 1800                                 | 21  | 1800     | 21  | -5   |
| NK-2-12               | 0.17      | 1843                                | 49       | 1844                                | 157     | 1845                                 | 34  | 1845     | 34  | 0    |
| NK-2-13               | 0.07      | 1088                                | 25       | 1089                                | 54      | 1090                                 | 35  | 1088*    | 25  | 0    |
| NK-2-14               | 0.09      | 1514                                | 27       | 1540                                | 75      | 1575                                 | 24  | 1575     | 24  | 1    |
| NK-2-15               | 0.09      | 2920                                | 55       | 2922                                | 307     | 2920                                 | 15  | 2920     | 15  | 0    |
| NK-2-16               | 0.09      | 1851                                | 32       | 1863                                | 106     | 1875                                 | 23  | 1875     | 23  | 0    |
| NK-2-17               | 0.07      | 2163                                | 36       | 2163                                | 126     | 2160                                 | 15  | 2160     | 15  | 0    |
| NK-2-18               | 0.17      | 1227                                | 23       | 1228                                | 49      | 1230                                 | 22  | 1230     | 22  | 0    |
| NK-2-19               | 0.07      | 1740                                | 36       | 1773                                | 99      | 1810                                 | 17  | 1810     | 17  | 1    |
| NK-2-20               | 0.20      | 852                                 | 15       | 886                                 | 31      | 970                                  | 27  | 852*     | 15  | 4    |
| NK-2-21               | 0.02      | 1925                                | 39       | 1881                                | 111     | 1830                                 | 19  | 1830     | 19  | -2   |
| NK-2-22               | 0.17      | 1770                                | 33       | 1758                                | 100     | 1740                                 | 24  | 1740     | 24  | 0    |
| NK-2-23               | 0.03      | 1504                                | 32       | 1647                                | 117     | 1835                                 | 38  | 1504*    | 32  | 9    |
| NK-2-24               | 0.09      | 835                                 | 14       | 874                                 | 30      | 975                                  | 30  | 835*     | 14  | 4    |
| NK-2-25               | 0.03      | 1862                                | 31       | 1869                                | 100     | 1875                                 | 20  | 1875     | 20  | 0    |
| NK-2-26               | 0.08      | 2850                                | 55       | 2898                                | 304     | 2930                                 | 16  | 2930     | 16  | 1    |
| NK-2-28               | 0.09      | 853                                 | 14       | 876                                 | 30      | 930                                  | 31  | 853*     | 14  | 2    |
| NK-2-29               | 0.18      | 2779                                | 59       | 2938                                | 372     | 3045                                 | 20  | 3045     | 20  | 5    |
| NK-2-30               | 0.05      | 737                                 | 12       | 794                                 | 26      | 955                                  | 29  | 737*     | 12  | 7    |
| NK-2-31               | 0.09      | 1712                                | 30       | 1746                                | 85      | 1785                                 | 18  | 1785     | 18  | 1    |
| NK-2-32               | 0.20      | 883                                 | 14       | 872                                 | 27      | 845                                  | 26  | 883*     | 14  | -1   |
| NK-2-33               | 0.10      | 2058                                | 38       | 2027                                | 127     | 1995                                 | 20  | 1995     | 20  | -1   |
| NK-2-34               | 0.03      | 1922                                | 29       | 1854                                | 86      | 1780                                 | 17  | 1780     | 17  | -3   |
| NK-2-35               | 0.09      | 1107                                | 17       | 1043                                | 34      | 905                                  | 24  | 1107*    | 17  | -5   |
| NK-2-36               | 0.09      | 2035                                | 37       | 1893                                | 103     | 1740                                 | 18  | 1740     | 18  | -6   |
| NK-2-37               | 0.21      | 1956                                | 34       | 1845                                | 96      | 1720                                 | 19  | 1720     | 19  | -5   |
| NK-2-38               | 0.12      | 2099                                | 43       | 2015                                | 133     | 1925                                 | 21  | 1925     | 21  | -4   |
| NK-2-39               | 0.03      | 1953                                | 37       | 1893                                | 120     | 1825                                 | 26  | 1825     | 26  | -3   |
| NK-2-40               | 0.06      | 1139                                | 18       | 1119                                | 50      | 1080                                 | 39  | 1139*    | 18  | -1   |
| NK-2-41               | 0.05      | 2085                                | 93       | 2021                                | 331     | 1955                                 | 62  | 1955     | 62  | -3   |
| NK-2-41               | 0.03      | 1656                                | 37       | 1655                                | 97      | 1650                                 | 22  | 1650     | 22  | 0    |

**Таблица 1.1** (продолжение) **Table 1.1** (continued)

| Номер точки анализа  |      |                                     |     |                                     |     | т, млн лет                           |     |          |     |          |
|----------------------|------|-------------------------------------|-----|-------------------------------------|-----|--------------------------------------|-----|----------|-----|----------|
|                      | Th/U | <sup>206</sup> Pb/ <sup>238</sup> U | ±1σ | <sup>207</sup> Pb/ <sup>235</sup> U | ±1σ | <sup>207</sup> Pb/ <sup>206</sup> Pb | ±1σ | Best age | ±1σ | D, %     |
| INK-2-43             | 0.07 | 1877                                | 44  | 1805                                | 138 | 1720                                 | 34  | 1720     | 34  | -3       |
| INK-2-44             | 0.12 | 1759                                | 31  | 1675                                | 82  | 1570                                 | 22  | 1570     | 22  | -4       |
| INK-2-45             | 0.08 | 895                                 | 13  | 836                                 | 24  | 680                                  | 24  | 895*     | 13  | -6       |
| INK-2-46             | 0.12 | 1277                                | 22  | 1229                                | 45  | 1145                                 | 21  | 1145     | 21  | -3       |
| INK-2-47             | 0.09 | 1386                                | 47  | 1425                                | 112 | 1480                                 | 35  | 1480     | 35  | 2        |
| INK-2-48             | 0.09 | 2052                                | 62  | 2132                                | 243 | 2210                                 | 36  | 2210     | 36  | 3        |
| INK-2-49             | 0.23 | 1807                                | 37  | 1760                                | 119 | 1705                                 | 32  | 1705     | 32  | -2       |
| INK-2-50             | 0.20 | 1753                                | 30  | 1713                                | 83  | 1660                                 | 20  | 1660     | 20  | -2       |
| INK-2-51             | 0.27 | 2509                                | 46  | 2422                                | 184 | 2345                                 | 17  | 2345     | 17  | -3       |
| INK-2-52             | 0.07 | 2474                                | 44  | 2503                                | 200 | 2525                                 | 18  | 2525     | 18  | 1        |
| INK-2-53             | 0.14 | 1770                                | 29  | 1745                                | 86  | 1715                                 | 21  | 1715     | 21  | -1       |
| INK-2-54             | 1.20 | 1815                                | 32  | 1793                                | 95  | 1765                                 | 21  | 1765     | 21  | -1       |
| INK-2-55             | 0.12 | 2036                                | 34  | 2036                                | 117 | 2035                                 | 19  | 2035     | 19  | 0        |
| INK-2-56             | 0.14 | 2435                                | 56  | 2443                                | 241 | 2450                                 | 23  | 2450     | 23  | 0        |
| INK-2-57             | 0.10 | 1779                                | 76  | 1761                                | 227 | 1735                                 | 55  | 1735     | 55  | -1       |
| INK-2-58             | 0.12 | 868                                 | 14  | 870                                 | 31  | 870                                  | 35  | 868*     | 14  | 0        |
| INK-2-59             | 0.07 | 1783                                | 32  | 1755                                | 96  | 1720                                 | 24  | 1720     | 24  | -1       |
| INK-2-60             | 0.09 | 1898                                | 32  | 1849                                | 92  | 1790                                 | 18  | 1790     | 18  | -2       |
| NK-2-61              | 0.22 | 1868                                | 32  | 1847                                | 98  | 1820                                 | 20  | 1820     | 20  | -1       |
| INK-2-62             | 0.20 | 921                                 | 14  | 909                                 | 31  | 875                                  | 32  | 921*     | 14  | -1       |
| INK-2-63             | 0.06 | 1960                                | 35  | 1972                                | 106 | 1980                                 | 15  | 1980     | 15  | 0        |
| NK-2-64              | 0.07 | 1905                                | 30  | 1923                                | 97  | 1940                                 | 17  | 1940     | 17  | 0        |
| INK-2-65             | 0.26 | 1817                                | 30  | 1817                                | 93  | 1815                                 | 20  | 1815     | 20  | 0        |
| INK-2-66             | 0.08 | 1847                                | 33  | 1859                                | 108 | 1870                                 | 23  | 1870     | 23  | 0        |
| INK-2-67             | 0.11 | 1939                                | 34  | 1877                                | 99  | 1810                                 | 18  | 1810     | 18  | -3       |
| INK-2-68             | 0.05 | 1448                                | 25  | 1427                                | 61  | 1390                                 | 23  | 1390     | 23  | -1       |
| INK-2-69             | 0.12 | 872                                 | 13  | 884                                 | 27  | 910                                  | 25  | 872*     | 13  | 1        |
| INK-2-70             | 0.02 | 1572                                | 28  | 1565                                | 79  | 1555                                 | 26  | 1555     | 26  | 0        |
| INK-2-71             | 0.09 | 2762                                | 59  | 2833                                | 316 | 2880                                 | 17  | 2880     | 17  | 2        |
| INK-2-72             | 0.07 | 1566                                | 48  | 1668                                | 132 | 1800                                 | 27  | 1800     | 27  | 6        |
| INK-2-73             | 0.02 | 1626                                | 37  | 1683                                | 101 | 1750                                 | 22  | 1750     | 22  | 3        |
| INK-2-74             | 0.05 | 1600                                | 33  | 1617                                | 89  | 1635                                 | 23  | 1635     | 23  | 1        |
| INK-2-75             | 0.06 | 1844                                | 36  | 1812                                | 111 | 1775                                 | 26  | 1775     | 26  | -1       |
| NK-2-76              | 0.12 | 1550                                | 54  | 1516                                | 130 | 1465                                 | 39  | 1465     | 39  | -2       |
| INK-2-77             | 0.07 | 2845                                | 60  | 2765                                | 284 | 2705                                 | 16  | 2705     | 16  | -2       |
| INK-2-78             | 0.07 | 702                                 | 15  | 737                                 | 28  | 840                                  | 31  | 702*     | 15  | 4        |
| INK-2-79             | 0.03 | 2754                                | 105 | 2781                                | 614 | 2800                                 | 46  | 2800     | 46  | 0        |
| INK-2-80             | 0.06 | 1841                                | 33  | 1747                                | 88  | 1635                                 | 19  | 1635     | 19  | -5       |
| INK-2-81             | 0.07 | 881                                 | 15  | 825                                 | 26  | 675                                  | 26  | 881*     | 15  | -6       |
| INK-2-82             | 0.10 | 1696                                | 46  | 1723                                | 153 | 1755                                 | 44  | 1755     | 44  | 1        |
| INK-2-83             | 0.10 | 1835                                | 30  | 1723                                | 90  | 1620                                 | 24  | 1620     | 24  | -5       |
| INK-2-84             | 0.08 | 2057                                | 84  | 1962                                | 292 | 1860                                 | 61  | 1860     | 61  | -5<br>-4 |
| INK-2-84<br>INK-2-85 | 0.08 | 957                                 | 20  | 1962                                | 44  | 1245                                 | 26  | 957*     | 20  | -4<br>9  |
|                      |      |                                     |     |                                     |     |                                      |     |          |     |          |
| INK-2-86             | 0.08 | 1867                                | 36  | 1703                                | 92  | 1505                                 | 24  | 1505     | 24  | -8       |
| INK-2-87             | 0.08 | 2587                                | 66  | 2449                                | 267 | 2335                                 | 26  | 2335     | 26  | -5       |

**Таблица 1.1** (продолжение) **Table 1.1** (continued)

| Номер точки анализа | Возраст, млн лет |                                     |     |                                     |     |                                      |     |          |     |      |
|---------------------|------------------|-------------------------------------|-----|-------------------------------------|-----|--------------------------------------|-----|----------|-----|------|
|                     | Th/U             | <sup>206</sup> Pb/ <sup>238</sup> U | ±1σ | <sup>207</sup> Pb/ <sup>235</sup> U | ±1σ | <sup>207</sup> Pb/ <sup>206</sup> Pb | ±1σ | Best age | ±1σ | D, % |
| INK-2-88            | 0.03             | 1881                                | 36  | 1727                                | 96  | 1540                                 | 24  | 1540     | 24  | -8   |
| INK-2-89            | 0.07             | 1545                                | 33  | 1496                                | 79  | 1425                                 | 26  | 1425     | 26  | -3   |
| INK-2-90            | 0.08             | 1886                                | 80  | 1784                                | 242 | 1665                                 | 62  | 1665     | 62  | -5   |
| INK-2-91            | 0.06             | 1848                                | 38  | 1727                                | 104 | 1580                                 | 26  | 1580     | 26  | -6   |
| INK-2-92            | 0.10             | 1446                                | 29  | 1365                                | 72  | 1240                                 | 33  | 1446*    | 29  | -5   |
| INK-2-93            | 0.03             | 2758                                | 59  | 2721                                | 291 | 2690                                 | 20  | 2690     | 20  | -1   |
| INK-2-94            | 0.10             | 1831                                | 35  | 1794                                | 100 | 1750                                 | 21  | 1750     | 21  | -2   |
| INK-2-95            | 0.08             | 842                                 | 15  | 811                                 | 28  | 725                                  | 31  | 842*     | 15  | -3   |
| INK-2-96            | 0.06             | 1779                                | 40  | 1759                                | 115 | 1735                                 | 25  | 1735     | 25  | -1   |
| INK-2-97            | 0.07             | 1483                                | 26  | 1495                                | 82  | 1510                                 | 34  | 1483*    | 26  | 0    |
| INK-2-98            | 0.23             | 1781                                | 37  | 1779                                | 108 | 1775                                 | 24  | 1775     | 24  | 0    |
| INK-2-99            | 0.05             | 841                                 | 15  | 874                                 | 32  | 955                                  | 31  | 841*     | 15  | 3    |
| INK-2-100           | 0.21             | 1798                                | 37  | 1859                                | 120 | 1925                                 | 24  | 1925     | 24  | 3    |
| INK-2-101           | 0.12             | 1411                                | 31  | 1525                                | 87  | 1685                                 | 27  | 1685     | 27  | 8    |
| INK-2-102           | 0.10             | 1874                                | 33  | 1913                                | 110 | 1955                                 | 20  | 1955     | 20  | 2    |
| INK-2-103           | 0.23             | 838                                 | 16  | 904                                 | 36  | 1070                                 | 34  | 838*     | 16  | 7    |
| INK-2-104           | 0.15             | 1686                                | 43  | 1827                                | 144 | 1990                                 | 30  | 1990     | 30  | 8    |
| INK-2-105           | 0.08             | 1730                                | 46  | 1835                                | 159 | 1955                                 | 36  | 1955     | 36  | 6    |

Примечание. D, % – степень дискордантности. «Best age» определялся при оценке возраста >1 млрд лет. Произведен расчет "Best age" из меньшей ошибки: Dezirteer использует изотопную систему ( $^{206}$ Pb/ $^{238}$ U (значения с \*) или  $^{207}$ Pb/ $^{206}$ Pb) с наименьшим процентом ошибки для каждого анализа.

Note. D, % – degree of discordance. «Best age» was estimated at more than 1 Ga. «Best age» was obtained from downward error, by Dezirteer involving isotopic system ( $^{206}$ Pb/ $^{238}$ U (values with \*) or  $^{207}$ Pb/ $^{206}$ Pb) with the lowest error percentage for each analysis.