2.4 MÉLYFÚRÁSI GEOFIZIKAI MÓDSZER ÉS MŰSZERKUTATÁS

2.4.1 KÉTPARAMÉTERES RADIOAKTÍV BERENDEZÉS TOVÁBBFEJLESZTÉSE

Liszt Ferenc

A 250 C°-ig működtethető radioaktív lyukszelvényező adaptert (KRG—2—250—70 típus) az OKGT-vel kooperációban dolgoztuk ki. A következőket az OKGT-vel egyetértésben és engedélyével közöljük.

Az adapter két fő részből áll: a) felszíni vezérlőegység, b) lyukműszer (szonda).

A felszíni készülék közös műszerszekrényben, 100 mm-es műszerfiókba szerelve, teljesen tranzisztorizált, 2 db lineáris ratemetert, 1 db speciális tápegységet és a kiegészítő részegységeket tartalmazza.

A felszíni egységhez kapcsolódó 70 mm átmérőjű szonda (1. ábra) +250 C°-ig alkalmas a természetes gamma és a gamma-gamma, vagy neutron-gamma sugárzás egyidejű szelvényezésére. A gamma fotonok detektálása a króm-nikkel-acél katódú SZBM—13 típusú Geiger-Müller csövekből alkotott kötegekkel történik.

Ugyancsak e témán belül dolgoztuk ki a lineáris ratemeter egytengely vezérlésű méréshatár és időállandó beállítását (2. ábra, I. táblázat), amely lehetővé teszi, hogy az impulzusszámhoz tartozó statisztikus fluktuáció okozta hibát egy kapcsolóval optimális értékére beállíthassuk és a legmegfelelőbb vontatási sebességet vehessük figyelembe.

További ésszerűsítéssel — felhasználva a 0 pont szükségszerű eltolását (2. ábra: K₂ használata) — megvalósítottuk a szelvényrajzolás nagyításának lehetőségét (II. táblázat).

A komplett berendezés specifikációja

Felszíni készülék

Tápfeszültség	$12 + \frac{5\%}{-10\%}$ (akkumulátor)
Felvett áram	kb. 3 A
Méréstartomány	12 fokozatban 0—128 000 imp/min $\pm 2\%$ (impulzus-
	generátorral hitelesítve)
Linearitás	$\leq 1\%$
Nullpontstabilitás	10 ⁻² skálabeosztás/8h
Időállandó	$3-6-12 \sec \pm 10\%$
	a méréstartományokhoz rendelve
Indikáció	a) beépített műszeren
	b) fotogalvanométer csatlakozás (0 -10 mV; R ₁ $=6$ k)



 2. dbra. LR—69—3 típusú lineáris ratemeter kapcsolási rajza Fig. 2. Circuit diagram of the linear ratemeter Type LR—69—3 Фиг. 2. Электрическая схема линейного счетчика типа LR—69—3 Nullponttolás

Nagyítás Méretek Súlya Szonda Tápfeszültség Fogyasztott áram Alkalmazható kábel

Hőmérséklettűrés Gamma érzékenység

Alkalmazható gammaforrás Alkalmazható neutronforrás Átmérő

' Hossza

Súlya

elektromosan negatív irányban 5 fokozatban: 20, 33, 50, 66, 80% 1; 1,25; 1,5; 2; 3; 3,5-szörös 500 ×330 ×250 mm kb. 15 kg

80 V (felszíni egységből) 170 mA \pm 2% (felszíni egység stabilizálja) 6000 méter KOBD—F6-os vagy bármilyen karottázskábel két ere (amelynek hurokellenállása: R_h=200 ohm; két ér közötti kapacitása: C_K=1 μ F) -40-től +250 C°-ig a) term.-gamma csatorna: \sim 40 $\frac{CPM}{\mu r/h}$ (Cs¹³⁷)

b) gamma-gamma vagy neutron-gamma csatorna:

 $\sim 20 \frac{\text{CPM}}{\mu r/h} (\text{Cs}^{137})$

10—15 mC Co⁶⁰ 5—10 C Po-Be 70 mm kb. 2000 mm kb. 35 kg (toldat nélkül)



 ábra• KRN—2—150—85 típusú neutron-neutron szonda elvi kapcsolási vázlata Fig. 3. Circuit diagram of the neutron-neutron sonde Type KRN—2—150—85
Фиг. 3. Принципиальная электрическая схема зонда ННК типа KRN—2—150—85

I. táblázat. Egy tengely vezérlésű méréshatár- és időállandó váltás fokozatai

Table I. The stages of the one-axle controlled range and time-constant switch

Таблица	Ι.	Ступени	переключателя	пределов	измерения	u	постоянной	времени,	управляемого
				no oc	дной оси				

Pozíció- szám	Mérés- határ (imp min)	Idő- állandó τ /sec/	Hiba ± ð (%)	Vontatási sebesség (m/h) rétegyastagság		
			értékek)	0,5 m (kerekít	1,0 m ett értékek)	
1	10^{3}	12	10,0	150	300	
2	$2 \cdot 10^{3}$	12	7,0	150	300	
3	$4 \cdot 10^{3}$	6	7,0	300	600	
4	$4 \cdot 10^{3}$	12	5,0	150	300	
5	$8 \cdot 10^{3}$	6	5,0	300	600	
6	$8 \cdot 10^{3}$	12	3,5	150	300	
7	$16 \cdot 10^{3}$	6	3,5	300	600	
8	$16 \cdot 10^{3}$	12	2,5	150	300	
9	$32 \cdot 10^3$	6	3,0	300	600	
10	$32 \cdot 10^3$	12	2,0	150	300	
11	$64 \cdot 10^3$	6	2,0	300	600	
12	$128 \cdot 10^{3}$	3	2,0	600	1200	

II. táblázat

Egytengely vezérlésű szelvénynyújtó és nullponttoló fokozatai

Table II. The stages of the one-axle controlled log-extension and zero-point shift

Таблица II.	Ступени	переключателя	расширения	диаграммы	и смещения	нуля,	управляемого	no
			одной	ocu				

K ₂ pozíció	Szelvény nagyítás (1 :)	Nullponttolás (%)
1	1	0
2	1,25	-20
3	1,5	33
4	2	50
5	3	66
6	5	

1968-ban befejeződtek a termikus és epitermikus neutronfluxus egyidejű mérésére alkalmas 85 mm átmérőjű kísérleti szonda terepi próbái (KRN—2—150—85 típus).

A neutron-neutron (NN) szonda a karottázs-berendezések radioaktív családjának további kiegészítését jelenti. A korábbi években szükségesnek bizonyult módosítások után kialakítottuk a végleges szonda elvi kapcsolási vázlatát (3. ábra). A 3. ábra szerinti szondával (150 C°-ig, mélyfúrásban) a következő mérések végezhetők el: a) radioaktív elemek kutatásánál a rétegsorok spontán neutron sugárzásának mérése (NK); b) a rétegsorokat neutronforrással bombázva, az átdiffundáló termikus, ill. epitermikus neutronfluxus mérése (NNK); c) a földtani rétegsorokat gammaforrással besugározva a keletkező foton-neutronsugárzás szelvényezése (GNK).

Az Országos Vízkutató és Fúró Vállalattal kooperálva elkészítettünk:

2 db radioaktív gamma adaptert az ehhez tartozó radioaktív tartalékszondákkal és 1db 150 C° üzemű radioaktív gamma sugárérzékeny berendezést.

A Perspektivikus Karottázs Csoport részére 1 db komplett kétparaméteres teljesen tranzisztorizált felszíni mérő- és vezérlőegységet készítettünk, amely közös rack-rendszerű műszerszekrénybe épített 2 db LR—63—2 típusú lineáris ratemetert, 1 db ST—69 —2 típusú tápegységet és 1 db JA—70—1 típusú jelátalakító egységet tartalmaz.

2.4.2 SZCINTILLÁCIÓS RADIOAKTÍV BERENDEZÉS TOVÁBBFEJLESZTÉSE

Salamon Batur

Aszcintillációs méréstechnika kiterjesztése végett, az energiaszelektív berendezések mellett, kialakítottuk a detektor üzemű mérőrendszert. Az év folyamán megépített kétcsatornás lyukszelvényező berendezés (SKD–02–68 típus) a szcintillációs számláló ún. plató-karakterisztikáját hasznosítja. A tervezésnél számos, hőálló elemekből felépített szcintillációs számláló tulajdonságát vizsgáltuk meg; a végleges berendezés tipikus jelleggörbéjét az 1: ábrán mutatjuk be, amelyet az I. táblázat magyaráz.

A szcintillációs számlálóban nemcsak a felhasznált elemek hőállóak, hanem általában is ügyeltünk a hőállóképességre. A szerelés gondossága folytán a jelleggörbe felmenő ága még 150 C°-on is csak kevéssé tér el a 25 C° karakterisztikájától.

A szcintillációs számláló 25–150 C° tartományban ^ra kijelölt üzemi feszültségen nem mutatott értékelhető impulzusszámváltozást, eszerint a berendezés hőstabilitása megfelelő.

A lyukszelvényező berendezés felépítésekor mind a szondánál, mind a felszíni műszer-

9 Geofizikai 1968. évi jelentés

nél a nukleáris műszertechnikában korszerű, ún. modul-rendszert vezettük be, ennek megfelelően a szonda áramköri részeit funkcionálisan modulokra bontottuk. A modulok önálló egységek, könnyen szerelhetők, javíthatók, illetve cserélhetők, sőt tovább variálhatók a hőmérsékleti kategóriák (100–120°, 150 C°, 200 C°), valamint a szonda átmérők szerint (50, 64 mm-es szondakosárhoz).

A felszíni műszerek egyöntetűen 12 V-os akkumulátorral üzemeltethetők és az alkalmazott jelfeldolgozó egységek logikusan adják a modul-rendszerű bontást.

Röviden felsoroljuk azokat a modulokat, amelyek a nukleáris lyukszelvényezésnél bármely típusú detektorhoz általánosan alkalmazhatók, megjegyezve azokat, amelyeket egyrészt már elkészítettünk (K-val jelölve), másrészt azokat, amelyeket tervezünk (T-vel jelölve).

Szonda-modulok:

1. Detektorok

1/a szcintillációs, gamma spektrumokhoz, alfa-referenciával (K) 1/b szcintillációs, detektorüzemű (K)

1/b szemunaciós, detektoruzeniu (K)

1/c szcintillációs neutron detektáláshoz (T)



 ábra. Szcintillációs számláló plató karakterisztikája 25 C°-on és 150 C°-on Fig. 1. Typical plateau characteristic of the scintillation counter at 25° and 150° C resp.
Фиг. 1. Типичная характеристика сцинтиляционного счетчика при температурах 25° C и 150° C

I. TÁBLÁZAT

A felvétel elemei és jellemzői Fotoelektronsokszorozó Kristály Sugárforrás Plato meredeksége Plató szélessége 150 C°-on Üzemi feszültség Dózisintenzitás érzékenység Háttér 5 cm ólom alatt Osztólánc Paraméterek EMI 9607B NaJ/T1/ \bigotimes 30 ×70 mm Cs137 0,1 μ C 1,5%/100 V, 10 mV érzékenységgel min. 200 V 1800 V (U_o pontban) 400 cpm/ μ R/óra Co 60 esetén 600 cpm 12 ×3,3 MOhm, 200 kOhm anód ellenállással

TABLE I.

The devices and data of recording Photomultiplier Crystal Source Slope of plateau Plateau-length at 150° C Working voltage Dosage rate sensitivity Background with a lead-shield of 5 cm thickness Resistor network Parameters EMI 9607B NaJ/T1/ \emptyset 30 ×70 mm Cs137 0,1 μ C 1,5%/100 V, at 10 mV sensitivity min. 200 V 1800 V (U_o point) 400 cpm/ μ R/h with Co 60

600 cpm $12 \times 3,3$ MOhm, 200 kOhm anode resistor

Таблица I

ЭЛЕМЕНТЫ И ХАРАКТЕРИСТИКИ ЗАПИЗСЕЙ

Фотоумножитель Кристалл Источник Крутизна плато

Ширина плато при температуре 150° С Рабочее напряжение Чувствительность к интенсивности дозы Фон под свинцовым экраном толщины 5 см Реостат

ПАРАМЕТРЫ

ЕМІ 9607В NaJ/Tl \oslash 30 × 70 мм Cs 137 0,1 мккюри 1,5%/100 в, при чувствительности 10 мв мин. 200 в 1800 в (в точке U_o) 400 срт /мкр/ ч при Со 60 600 срт 12 × 3,3 мом, 200 ком с анодным сопротивлением Előerősítők
2/a szuper-béta impedanci illesztő (K)
2/b kis zajú jelformáló (T)

3. Főerősítők

3/a kisszintű, dc. csatolású (K)

3/b nagyerősítésű, nagyszintű, jelformáló (T)

4. Jelfeldolgozók

4/a diszkriminátor (K)

4/b lineáris kapu (T)

4/c impulzus amplitúdó nyújtó (T)

4/d keverő pozitív és negatív formált jelekre (K)

4/e speciális jelformájú generátor

5. Nagyfeszültségű tápegységek

5/a szabályozható nagyfeszültséggel (K)

5/b stabilizált nagyfeszültséggel (K)

Felszíni műszer-modulok

1. Erősítők

1/a kisszintű, jelválogató, hitelesítő generátorral (K)

1/b nagypontosságú spektrális felbontással (T)

2. Analizátorok

2/a amplitúdó analizátor (K, MÉV)

2/b időanalizátor

3. Regisztrálók

3/a lineáris ratemeter (K)

3/b digitális ratemeter (T)

3/c számlálók (scaler)

4. Kiegészítő egységek

4/a amplitudó-idő konverter

4/b időzítő

4/c kábel kompenzátor (T)

4/d compton-korrelátor (T)

4/e analóg szabályozó (T, MÉV)

4/f digitális szabályozó (K, KFKI)

5. Tápegységek

5/a analóg mérőáramkörökhöz szonda tápfeszültségekkel (K)

5/b digitális áramkörökhöz (K)

A modulrendszer általánosításával a jövőben bármilyen — a műszaki adatoknak megfelelő — szondatípus megépíthető és továbbfejleszthető.

2.4.3 SPEKTRUMFREKVENCIÁS ÉS BÁNYAKAROTTÁZS Berendezés fejlesztése

Márföldi Gábor

Az Elektrokarottázs Laboratóriumban megépítettük — a FOK—GYEM által már gyárott spektrumfrekvenciás alaprendezés kiegészítéseként — a frekvenciaszétválasztó lyukelektronika és felszíni szűrőegység kísérleti példányát. Az így teljessé tett spektrumfrekvenciás berendezés felépítését az 1. ábra szemlélteti.

Fontosabb elvi specifikációs adatai a következők: Max. mérési mélység: 500 m Mérőgalvanométerek száma: 8 Mérőcsatornák száma: 4 Tápfeszültség: 12 V Mérőfeszültség: 120 V \sim Mérőfaram: 0,1; 0,5; 2; 10, 50; 200 mA \pm 2% fokozatban beállítható Mérőkörök érzékenysége: 10, 20, 50, 100, 200, 500 mV/7 cm Bemeneti ellenállás: 10 kohm Hitelesítő ellenállások: 0, 0,05, 02, 1, 5, 20, ohm \pm 1% K/g 140

A lyukelőtét bármelyik fokozatának csillapítása a másik két frekvenciára: 54 dB.

Megépítettük és véglegesítettük a fok-pot-log laterolog mérőegységet és azzal több eredményes terepi mérést is végeztünk. A mérési anyagból következtethetünk arra, hogy a fok-pot-log rendszer elméleti alapjai helyesek. A további fejlesztés biztosítja a komplex interpretációs lehetőséget. Lehetőség van arra, hogy ez a rendszer — különösen kisellenállású közbetelepüléseknél — az indukciós szelvényezést hasznosan kiegészítse (2. ábra).

A fok-pot-log mérés kísérleti vizsgálatához kalibrációs skálát készítettünk. Véglegesítettük és kidolgoztuk a laterolog-fok-pot-log átkapcsoló egység terepi példányát. 1968-ban két példány készült el.

A szelektív PS és gerjesztett potenciál szelvényezés módszertani kialakításához Recsken két komplex méréssorozatot végeztünk. A vizsgált (érces) területen a mérések anyagának részletes — számított és grafikus — feldolgozása a módszer lehetőségeit igazolja. A számítógépes feldolgozás és az ebből eredő szelvényanyag automatikus rajzoltatása folyamatban van.

Műszaki segítséget nyújtottunk a Bányászati Kutató Intézetben készülő bányakarottázs előterv specifikációjához.



 ábra. Tömbvázlat frekvenciaszétválasztó lyukelektronikáva', és felszíni szűrőegységgel kiegészített spektrumfrekvenciás alapberendezés tömbvázlata

Fig. Block diagram of the frequency-selective borehole-electronic and surface filter unit of the spectrum-frequency basic equipmen

Фиг. 1. Блок-схема спектрально-частотной установки, дополненной скважинной электроникой для разделения частот и наземным фильтрирующим устройством



2. ábra. Laterolog fok-pot-log összehasonlító szelvény

Fig. 2. Laterolog — Foc-pot-log comparative log

Фиг. 2. Сравнительная диаграмма бокового каротажа и измерения по методу фокусированного потенциала

2.4.4 INDUKCIÓS VEZETŐKÉPESSÉGSZELVÉNYEZŐ MŰSZER ÉS ELJÁRÁS FEJLESZTÉSE

Márföldi Gábor

Az Elektrokarottázs Laboratóriumban kidolgoztuk a —154 439 sz. ELGI szabadalom szerinti — kétfrekvenciacsatornás, 6 tekercses komplett indukciós vezetőképességszelvényező rendszer előkísérleti példányát, amely már megvalósítja a találmány szerinti rendszer előnyös műszaki tulajadonságait. Egyetlen szelvényezési művelet kétfrekvenciacsatornán működő szelvényezés mellett, különböző behatolású indukciós alapszondának megfelelő és a kisebb behatolású szondával azonos behatolási mélységű iszapkompenzált és fokuszált komplex szondának a mérési anyagát egyidejűleg nyújtja. A szonda egy



 ábra. A szondatekercs és a teljes indukciós mérőrendszer tömbvázlata Fig. 1. Block diagram of the sonde-coil and of the entire induction logging system
Фиг. 1. Блок-хсема катушки зонда и полной системы индукционного каротажа

40 cm-es főtekercstávú és iszapkompenzált, valamint egy 70 cm-es főtekercstávú alapszondából van felépítve. Nagyobb behatolású komplexusként 70 cm-es és 100 cm-es komponensszondákból felépített rendszert szándékozunk megyalósítani. A szondatekercs és a teljes indukciós mérőrendszer mérési elrendezését az 1. ábra szemlélteti. A belső fő- és iszapkompenzáló tekercsrendszer (40 cm-es főtekercstávú) 7 kHz frekvenciájú gerjesztő árammal, a fókuszáló külső tekercsrendszer — azaz a nagyobb behatolású alapszonda — 70 cm tekercstávú elrendezésben van. A 40 cm-es behatolású alaprendszer 7 kHz-es frekvenciája hangolt frekvencia- és fázisszelektív erősítővel a 3-as galvanométerre, a 70 cm behatolású alapszonda komponens mérési jele 4 kHz-re hangolt frekvencia és fázisszelektív erősítővel az 1-es galvanométerre csatlakozik. A galvanométerek tehát a 40 cm-es és a 70 cm-es behatolású iszapkompenzált (háromtekercses-aszimmetrikus) indukciós alapszelvényt szolgáltatják. Különbségképző fokozatban a két komponens szonda eredő jelanyaga — a 2-es galvanométerre csatlakozó kimeneten — egy 40 cm-es behatolású iszapkompenzált, fókuszált 6 tekercses komplex szonda jelanyagának felel meg. A kialakított indukciós rendszer kezdeti próbamérései igazolták a találmány szerinti eljáráshoz fűződő várakozásokat mind a mérési érzékenység, mind a mérési dinamika és a szelektivitás tekintetében. Az ellenállásérzékelés 0-szintje 200 ohmméterben is megválasztható. A rendszerrel készített háromcsatornás vezetőképesség szelvényszakaszt a 2. ábra mutatja.

További kutatási feladatunk a rendszer szimmetrikus tekercses elrendezésű és különböző behatolási karakterisztikájú szondakomplexusainak kialakítása, nagynyomású és nagyhőmérsékletű szonda, valamint lyukelektronika kidolgozása. Kidolgoztuk a 150 C° hő és



2. ábra. Háromcsatornás indukciós szelvény

Fig. 2. Three-channel induction log



600 atm. nyomásálló egyfrekvenciacsatornás, öttekercses indukciós ellenállásszelvényező alaprendszer véglegesített kísérleti típusát. Ezzel olajkutató fúrásokban néhány bíztató mérést végeztünk. Az indukciós szonda hőálló szondatestének elkészítésével súlyos technológiai problémáink voltak 1968-ban. Ezek a rendszer teljesítőképességére károsan hatottak.

Elkészítettük az indukciós szonda kapcsoló-hitelesítő-rendszerének egy változatát is és megkezdtük vele a hitelesítési metodika kidolgozását.

Bányabeli mérések céljaira egy kisátmérőjű (45 mm) háromtekercses indukciós szonda és lyukelektronika kísérleti példányát építettük meg és laboratóriumi vizsgálatát is megkezdtük.

2.4.5 RADIOAKTÍV KAROTTÁZSBERENDEZÉS KALIBRÁLÁSA ÉS NEUTRONMODELLEZÉS

Andrássy László

Kidolgoztuk a kétdetektoros gamma-gamma szelvényezési eljárás hitelesítési technikáját fúrólyuk módellben.

A feladat a gamma-gamma hitelesítési eljárás továbbfejlesztése; alkalmazásával 145 mm-nél nagyobb átmérőjű mélyfúrásokban is lehetőség nyílik hiteles gamma-gamma szelvények felvételére. Az eljárás előnye a régebben alkalmazottal szemben kettős: 1) tökéletes falhozszorítás és ólomárnyékolás mellett csak iszaplepénykorrekciókat kell alkalmazni; 2) megfelelő automatika beépítésével a korrekciók automatikusan végezhetők el.

A hitelesítési eljárás kidolgozása több lépcsőben történt. Különböző szondahosszakkal a kétdetektoros gamma-gamma szelvényezés legalkalmasabb geometriájának kialakítására, a modelltelepen megépített különböző térfogatsúlyú etalonokban, térfogatsúlyhitelesítéseket végeztünk. Mérési eredményeink szerint a legalkalmasabb rövid szondahossz 44 cm, hosszú szondahossz 60 cm. Ez utóbbi a gamma-gamma mérések optimális szondahosszával megegyezik.

A mérési eredmények három változó mennyiségtől függő síkbeli egyenest határoznak meg. A változó mennyiségek a rövid- és hosszú szondahosszakkal kapott beütésszámarányok és a térfogatsúly.

Az 1. ábrán látható egyenes a kétdetektoros gamma-gamma szelvényezési eljárás hitelesítő görbéje iszaplepényhatás nélkül.

A jelenlegi fúrólyuk körülményeknél a mérések az iszaplepényhatásoktól nem függetleníthetők. Befolyásoló tényező lehet az iszaplepény változó vastagasága és fajsúlya. A hitelesítéseknél ezért feltétlenül szükséges az iszaplepényhatásokat figyelembe vevő korrekciós diagramok megszerkesztése.



1. ábra. Hálózati radioaktív szonda hitelesítő görbéje

Fig. 1. Calibration curve of radioactive sonde with network supply

Фиг. 1. Кривая для градуирования радиоактивного зонда, питаемого с сети

Az iszaplepény korrekciós diagramok szerkesztését részben irodalmi adatok átszámításával, részben modellmérésekkel végeztük. Modellméréseinknél két különböző fajsúlyú (1,18 g/cm³ és 1,83 g/cm³) változó vastagságú iszaplepényeket állítottunk elő PVC és eternit felhasználásával. A méréseket 1,52 g/cm³ térfogatsúlyú bauxitban és 1,39 g/cm³ térfogatsúlyú homokban végeztük.

A hiteles térfogatsúlyt a hosszú (60 cm) szondahosszal felvett hitelesítő görbéből kiolvasott látszólagos térfogatsúly és a hosszú és rövid szondahosszakból származtatatott $\Delta \varrho$ térfogatsúlykorrekció összege, vagy különbsége adja. A $\Delta \varrho$ nagyságát és előjelét természetesen az iszaplepény-viszonyok határozzák meg.

Neutron szelvényezési eljárások mennyiségi értelmezésének kidolgozásához 1968-ban elkészült a homokos tároló modellezésére alkalmas változtatható porozitású üvegcső modell. A belső zóna szoros illeszkedésű üvegcsövekből áll, amelyek egy 156 mm belső átmérőjű vas béléscsövet fognak közre. A külső zónában lévő, egymással nem érintkező üvegcsöveket száraz homok tartja a helyükön. Az üvegcsövek vízzel tölthetők és gumidugóba illesztett fémcsöveken keresztül vízteleníthetők. Végeredményben viszonylag könnyen változtatható víztartalmú modell áll rendelkezésünkre.

A modell megépítésével megkezdődtek a neutron-neutron és neutron-gamma hitelesítő mérések. A méréseket Po-Be, Pu-Be neutronforrással végeztük. A szonda kétdetektoros, az egyik detektor a termikus neutronokat érzékeli, a másik detektor körül parafin árnyékolás van, tehát a termikus szint feletti energiával rendelkező epitermikus neutronokra érzékeny. Ez az utóbbi módszer, az erősen anyagfüggő termikus neutron paraméterekkel szemben, az epitermikus neutron paraméterekre épült. Adott esetben ez javíthatja a módszer porozitásérzékenységét.

A 2. ábrán vízben (100%), olajos homokban (45%) mészkőben (0%) és az üvegcső modellben (6%) végzett epitermikus neutron hitelesítő mérések eredményei láthatók. A 0 és 6%-os porozitásoknál eltekintettünk a kvarc fékezési tulajdonságaitól és csak a víztartalom hatását mértük.



2. ábra. Porozitás és beütésszám összefüggése epitermikus neutronokra

Fig. 2. Relation between porosity and pulse-rate for epithermic neutrons

Фиг. 2. Связь числа импульсов с пористостью для надтепловых нейтронов



3. ábra. Neutron-neutron mérések hitelesítő görbéje





A 3. ábrán Po-Be neutronforrással végzett termikus és epitermikus hitelesítő mérések eredményei láthatók. A hitelesítéseket a már előbb említett etalonokban a megadott porozitásértékek mellett végeztük. A 30%-os porozitást az üvegcsőmodellben állítottuk elő. A mérési pontok exponenciális jellegű görbét határoznak meg. Az ábrán látható 0%-os porozitású pontot mészkő standardban végzett hitelesítésekből kaptuk.

A 4. ábrán Po-Be forrással végzett neutron-neutron hitelesítő mérések összehasonlítása látható neutron-gamma hitelesítő mérésekkel. A neutron-gamma mérések eredményei azt mutatják, hogy az (1967. évben mért) erős sűrűségfüggvénnyel kapcsolatos átfordulás kisátmérőjű (60 mm) szondára a forrás jellegétől függetlenül valóban fennáll. Ez az átfordulás a 85 mm-es nagyátmérőjű szondánál nem jelentkezik. A megállapítás összeegyeztethető azzal az 1967-ben megállapított ténnyel, hogy az említett átfordulás levegős fúrásokban nem észlelhető. A mérésekből két megállapítást tettünk: 1) az átfordulási szakasz a gyakorlatban előforduló porozitástartomány fölé esik; 2) a 85 mm-es átmérőjű szonda detektora 40 cm, a 60 mm-es szondáé 20 cm hosszú, tehát az átfordulás a szondahossztól is függ.

Végeredményben a neutronmérések kiértékeléséhez bizonyos határok mellett sűrűségkorrekció is szükséges. Ennek megállapítására további méréseket és vizsgálatokat kell még végezni.



 ábra. Neutron-gamma és neutron-neutron modellmérések hitelesítő görbéje (vízre normalizálva, homokos közegben)

Fig. 4. Calibration curve of neutron-gamma and neutron-neutron model measurements (reduced for water in a sandy medium)

Фиг. 4. Кривая для градуирования модельных измерений НГК и ННК (приведенная к воде в песчаной среде)

2.4.6 RADIOLÓGIAI FÚRÓLYUKSZELVÉNYEZÉS ALAPOZÓ KUTATÁSAI AKTIVÁLÁSOS ANALIZIS LABORATÓRIUMI NEUTRONGENERÁTORRAL

Tatár János

1) Földtani minták vizsgálata aktivációs analízissel.

A zárt, radioaktív neutronforrással végzett aktivációs analízis üzemszerű alkalmazásának biztosítására — a tervnek megfelelően — elkészült a 3 +1 csatornás, 50 minta egyidejű befogadására és folyamatos elemzésére alkalmas automata-rendszer. A műanyagtubusba zárt, 10 g-os poritott kőzetmintákat csőpostán pneumatikusan szállítja az automata a tárolóból az adagolón át az aktiváló- és mérőhelyekre. Az adagoló és csőpostarendszer különlegessége, hogy mechanikus alkatrészt nem tartalmaz így kopásnak nincs kitéve, meghibásodási valószínűsége minimális. Az aktiváló a lassú és gyors neutrontéren kívül helyet biztosít 24 minta befogadására és tartós (többnapos) aktiválásra is. A detektáló-rendszer a természetes aktivitás, a gyors és lassú neutronnal végzett besugárzás utáni aktivitás mérésére szolgáló három csatornán kívül, egy független csatornával is rendelkezik. Ez a negyedik csatorna hálózati frekvenciaméréssel időellenőrzésre, sugárforrás alkalmazásával pedig érzékenység és stabilitás ellenőrzésére, vagy a külön tároló és detektáló egységhez csatlakoztatva, a tartósan aktivált minták sorozatos ismételt mérésére is felhasználható.

A rendszeren a mérési periódus, ennek megfelelően az aktiválási idő 32 sec-2280 sec határok között 18 fokozatba állítható be. A mérési perióduson belül 16, 48, 144, 304 vagy 654 sec részidők alatt nyomtatja ki a 4 csatornán észlelt intenzitáseredményt és így felezési idő vizsgálatára is alkalmas.

A szolgálati szabadalommal védett berendezés egy példányát Halimbán a Bakonyi Bauxitbánya Vállalat kezdte alkalmazni. Az intézeti, kísérleti elemzésekre fejlesztett példányt bemutattuk a KGST Aktivációs Analítikai Kollokviumán és a Magyar Geofizikusok Egyesületének szimpoziumi műszerkiállításán. A berendezéshez szalaglyukasztó csatlakoztatható. A szilícium és alumíniumtartalom számítógépes kiértékelésére az MTA Geofizikai Kutató Laboratóriummal közösen programot dolgoztunk ki, és számos észlelési sorozat feldolgozásával meghatároztuk az optimális aktiválási és mérési időket. A kísérleti vizsgálatok után a berendezést a következő célfeladatokra alkalmaztuk, alumínium és szilícium súlyszázalék kimutatására:

Fizikai paraméterek meghatározására		
vizsgált kőzetminták elemzése	697 db	750 elemzés
Nemzetközi kőzet-standardok elemzése	5 db	375 elemzés
MÁFI kémiailag definiált mintáinak elemzése	100 db	500 elemzés
MÁFI mecseki kutatási anyagának elemzése	1983 db	3550 elemzés
OKGT ill. OGIL minták elemzése	23 db	57 elemzés
Összesen:	2808 db	5232 elemzés

Megoldatlan még az ilyen nagytömegű mintaanyag előkészítése (poritás, súlymérés, tubusolás). Többnapos aktiválásokkal és a műszer negyedik csatornájának felhasználásával alapozó kísérleteket végeztünk a mongol wolframérc minták wolfram és mangán meghatározására.

A neutrongenerátor aktivációs analítikai célokra való felhasználásának kísérleteit folytattuk.

Megvizsgáltuk 11 különböző mérési paraméter mellett 80 észlelési sorozattal az NDK etalonkőzeteinek oxigénsúlyszázalékát.

Eddig még nem publikált vizsgálati eredményeink:

Kőzetstandard	Agyagpala	Bazalt	Gránit	Mészkő
Vegyi elemzés oxidértékéből számított oxigénsúly- százalék	49 , 50	47,24	49,08	48,05
Aktivációs analizissel meghatározott, legkisebb négy- zetek elve alapján kiegyenlített oxigénsúly% észlelé- sek számával súlyozott átlagértékek	49,45	47 , 10	49,38	48,74
Észlelt értékek eltérése a számított oxigénsúlyszázalék-				
tól				
abszolút:	-0,05	-0,14	+0,30	-0,11
relatív:	99,89	99,71	100,60	99,76
Aktivációs analizissel meghatározott, különböző súlyú, analitikai tisztaságú kvarcmintákra vonatkoztatot oxigénsúlv%, 34 észlelés alapján	t		×	
8 770	48,57	47,52	49,64	49,21
Kvarcmintákkal hitelesített észlelések eltérése az				
abralút.	-0.93	± 0.28	± 0.38	± 0.36
	08 12	100.50	100.78	100.73
Icidu V.	10,12	100,59	100,70	100,75

Ismételt oxigénsúlyszázalék meghatározást végeztünk 280 db MÁFI által begyűjtött mecseki (Rékavölgy) mintaanyagon is.

Neutron generátorral végzett réztartalom meghatározására mérőrendszerünket két szcintillációs detektor 0,51 MeV-es gammaenergia tartományának koincidencia kapcsolásával üzemeltettük. A mérési eredményekből megállapítható, hogy a réztartalmat ilyen pozitron kibocsátására alapított mérési technikánál 1 súly%-nyi értékkel az ezüst 4%-a, a foszfor 9%-a, a cink 15%-a befolyásolhatja. A mérési eredmények és a hitelesítésre használt recski kőzetminták vegyileg meghatározott réztartalma között lineáris kapcsolatot találtunk.

A neutrongenerátor máselemekre való felhasználására analítikai tisztaságú vegyszerekkel alapspektrumokat, ún. könyvtári spektrumokat készítettünk. Összefoglaló zárójelentést készítettünk a neutrongenerátor bauxitüzemi alkalmazásának alapozó vizsgálataira.

2) Lyukgenerátor mélyfúrási alkalmazásának előkészítése.

Az impulzusüzemű neutrongenerátor az alacsony sótartalmú rétegvizek környezetében elhelyezkedő szénhidrogéntárolók legkorszerűbb mélyfúrási eszköze.

Az előző évi laboratóriumi előkísérletek szerint, a hazai földtani viszonyoknál is hatékonynak mutatkozik ez az eljárás. Továbbfejlesztettük mérőrendszerünket és kialakítottuk a háromcsatornás vezérlő- és észlelőegység prototípusát.

A műszer jellemző műszaki paraméterei:

Csatornák szélessége: 100 µsec

Csatornaeltolási lehetőség: 0-900 µsec; 100 µsec-os lépésekben

Maximális csatornatartalom: 9999 imp.

Mérési idő: 2-20 sec-ig; 2 sec-os lépésekben szabályozhatóan

Adatkijelzés (nyomtatás): 0,5 sec

A műszerrel végzett kísérleti mérések igazolták, hogy a csatornák egyidejűleg észlelt mérési eredményei között áthatás nincs.

A kooperációban tervezett laboratóriumi fúrási modell elkészítése az 1969. tervév feladata. A berendezés létrehozása és a szerkesztés alkalmával szerzett tapasztalatok lehetővé teszik egy olyan hazai észlelő és vezérlő automatika építését, amely a szovjet lyukneutrongenerátorhoz csatlakoztatható.

3) Tömegspektrometriás vizsgálatok

Az MTA Geokémiai Laboratórium tulajdonában lévő tömegspektrométer alacsony rendszámú elemek vizsgálati lehetőségének biztosítására, átalakításra szorul. Az átalakítási munka folyamatban van.

2.4.7 KAROTTÁZSJELEK DIGITÁLIS RÖGZÍTÉSE ÉS SZÁMÍTÓGÉPES FELDOLGOZÁSA

Sebestyén Károly

Az év folyamán — kísérleti munkáinkon kívül — megépítettük a félautomatikus analóg-digitális szelvényátalakítót. Ez a berendezés egy tengely (pl. idő, mélység, stb.) mentén regisztrált görbék félautomatikus letapogatását és a tengelyhez (vagy egy ahhoz rögzített alapvonalhoz) mért görbekitérések kódolt megjelenítését, illetve a kimenethez csatlakoztatott szalagperforátor segítségével lyukszalagra való lyukasztását teszi lehetővé. A végleges megoldásban a mintavételezési köznek és a kiolvasás sebességének változtatására is lehetőség van. A berendezésből, amelyről a Magyar Geofizikusok Egyesületében előadás hangzott el, és amelyet a műszerkiállításon is bemutattunk, külső igényekre 5 példányt gyártottunk (0 széria). A terepi digitális karottázs berendezésből az analóg-digitális átalakító készült el, amely megfelelő vezérlő impulzus hatására a mérendő jelből mintát vesz és előállítja az információ digitális alakját.

Megépült a földfüggetlen bemenetű előerősítő, amely a 0—50 mV tartományba eső karottázs jelet az A—D konverter által megkívánt szintre emeli.

A segédáramkörök befejezése és a terepi kísérleti felvételek elvégzése az 1969. év tervfeladata.

Programépítés területén: a korábban kialakított "réteghatár" programot különböző karottázs görbékre való alkalmazhatóság szempontjából vizsgáltuk meg. Megállapítottuk, hogy a görbék szimmetriájának feltételezése a program szélesebbkörű alkalmazását erősen akadályozza.

A rétegsor további feldolgozására szolgáló programok közül a mikroszondák görbéinek kiértékelésére készítettünk programot. A kiértékeléshez felhasználtuk a Schlumberger 1959 görbesereg album C—8 nomogramját, illetve a porozitás kiszámításához a C—12 nomogram megfelelő részét. A programra, az említett nomogram változói (R_{1″x1″}, R_{2″}, R_{mc}, R_{xo}) közötti kapcsolat reprezentálására az Alkalmazott Matematikai Intézettel közelítő formulát állítottunk fel.

A program gerince ezen összefüggésnek a korrigált adatokkal való gépi számítása.

A teljes program a következő főbb lépéseket tartalmazza:

1) Az alapadatok közlése; az iszap fajlagos ellenállása a felszínen, a réteg hőmérséklete (T_o), vagy a réteg mélysége és a hőmérséklet meghatározására alkalmas formula, vagy más ezzel egyenértékű adat; a maradék olajtelítettség.

2) A mikroszelvények adatainak bevitele.

3) R_{mer} meghatározása R_m-ből (a megfelelő formulával vagy táblázati adatokból).

4) Az R_{2"} > R_{1"x1}" szakaszok (pozitív elválás) kikeresése.

5) R_{xo} kiszámítása a megadott formulából.

6) Porozitásszámítás a pozitív elválású szakaszokra (Archie formulával).

7) Porozitásadatok kinyomtatása.

A program rutinszerű alkalmazása előtt még néhány kérdés vizsgálata szükséges:

1) A mikroszondák adatait az átmeneti ellenállásokból fakadó bizonytalanságok miatt csak statisztikusan szabad értékelni.

2) A használhatósági kritériumoknál figyelembe kell venni, hogy $R_{16''}$ (10 és R_{xo}/R_m >25-nél a pontosság már korlátozott.

