

Viszkóziméteres mérések alkalmazási lehetőségei a talajmechanikai vizsgálatokban

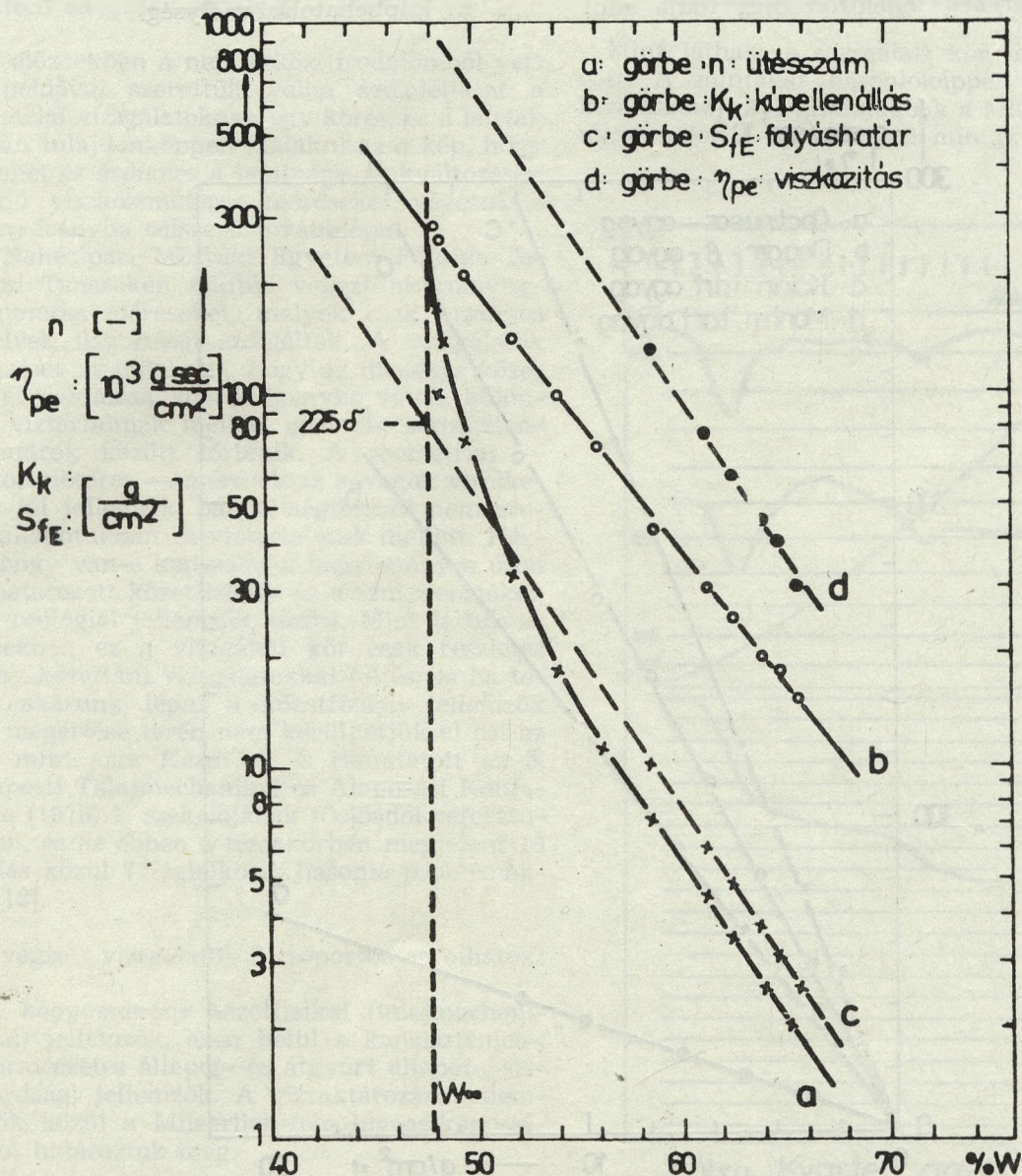
SZABÓ IMRE—
VIRÁGH GYULÁNÉ

A kapilláris viszkóziméterek alapelveit *Hagen—Poiseuille* állapototák meg, s a legalap-
sabbban kidolgozott készüléktípusok. A hidrodinamika viszonyok teljesen tisztázottak, itt lehet
a kísérleti körülményeket legpontosabban körülmírni és meghatározni [1], mindezek ellenére
laza, üledékes kőzetek szuszpenzióinak vizsgálata nem váltak be [2]. Viszkóziméteres mérés-
seknél a leggyakrabban alkalmazott készülék-

típusok a *rotációs viszkóziméterek*. Működési
elvük szerint két típust különböztethetünk meg:

- a) *Couette típusú*: külső henger forgatva
- b) *Searle típusú*: belső henger forgatva.

Talajmechanikai gyakorlatban mindkettőt
egyaránt alkalmazzák, egyébként gyakorlati
okoknál fogva újabban egyre inkább a Searle



1. ábra Dogger- β -agyag (LANGER nyomán)

típusú készülékek terjednek. Számunkra elsődleges felhasználási területe: az általános Bingham testként viselkedő anyagok vizsgálata. Magyarországon elsőként Szilvágyi I. [2] foglalkozott agyagok ilyen típusú vizsgálatával. Kísérleteit Rheotest-készülékkel végezte, s lényeges eredményként adódott, hogy a reológiai folyáshatás ($\Delta \tau$) és a plasztikus index (I_p) között kapcsolat van.

A téglanyagok képlékenységeinek jobb jellemzése céljából kezdett foglalkozni 1971-ben viszkoziméteres mérésekkel Balláné, Csáki I. [3], s 1977-ben megjelent [4] tanulmányában közölt eredmények alátámasztják az általunk kapott eredményeket.

A talajszuszpenziókon végzett rotaviszkoziméteres mérések közül kiemelkedők a Lengyelországban, elsősorban Wrocławban végzett kutatások [5—6]. Parzonka végezte a legátfogóbb munkát, több készüléktípust — Couette-, Epprecht-, Fann-viszkoziméterek — hasonlított össze, valamint csőben történő áramlást vizsgált, abból a célból, hogy a homogén, nem tixotróp keverékek jellemzőit meg tudja adni

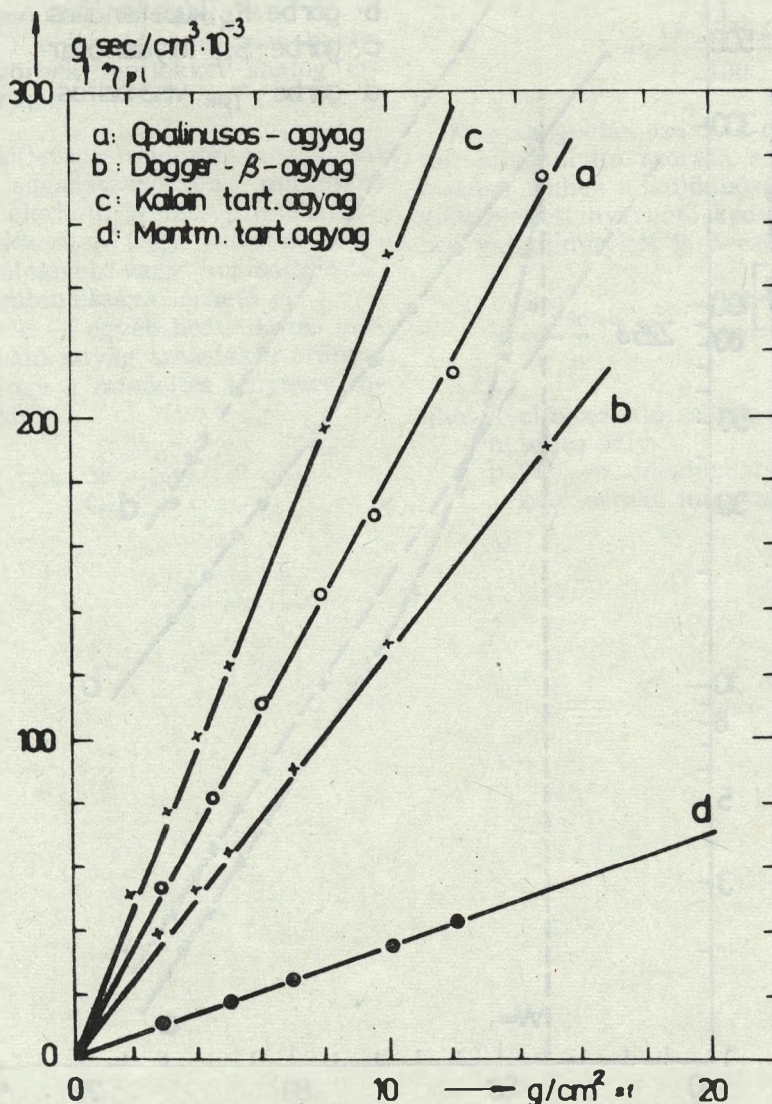
ideális Bingham- testként viselkedő anyagokra [8].

Több tanulmányában foglalkozik M. Langer [9—11] rotaviszkoziméteres mérésekkel (Viscostester VTL 23.), amelynél a belső hengert forgatták. Külön értékei a vizsgálatnak, hogy viszonylag kis víztartalmak tartományában (40—70% között) végezte a méréseit. Ennek érdekében a viszkoziméter hengereinek a falai speciális kialakítást kaptak, de erről többet a tanulmány nem árul el. Részletes vizsgálati alapján összefüggést keresett és talált a talajmechanikai és reológiai jellemzők között. Vizsgálatai közül kettőnek az eredményeit láthatjuk az 1. és 2. ábrán. Az általa alkalmazott jelölések:

n: ütésszám a Casagrande csészében
 K_k : penetrációs vizsgálatokból nyert, kúppal szembeni talajellenállás

$$K_k = 0,955 \frac{G}{h^2} \text{ [g/cm}^2\text{]}$$

ahol: G: az eső kúp súlya
 h: kúpbehatolási mélység



2. ábra Összefüggés a viszkozitás és a kohézió között (LANGER ny.)

η_{pl} : viszkozitás [dins/cm²]

S_{IE} : reológiai folyáshatár a kísérlet végén [din/cm²]

C_0 : kohézió [din/cm²]

A [10] tanulmányban Langer a reológiai vizsgálatait már nemcsak kísérleti, hanem gyakorlati jelleggel végzi, amikor méréseit tergerparti védőgátak anyagának kiválasztására, minősítésére használja fel, és a reológiai és konzisztencia jellemzőket kapcsolatba hozza az agyagok vízzel szembeni viselkedését leíró jellemzőkkel: vízfelvevő-képesség, víz alatti szétesés, valamint az általa bevezetett vízfeldolgozó-képességgel (v), melynek az értelmezése:

$$v = \frac{w_1 - w_2}{\lg c_2 - \lg c_1}$$

ahol w_1 , w_2 , ill. c_1 , c_2 összetartozó víztartalom, ill. kohézió értékpárok. Meg kell jegyezni, hogy vizsgálatait minden esetben részletes ásvány-kőzettani elemzés egészíti ki.

Az előzőekben a nemzetközi irodalomból vett pár példával szerettük volna szemléltetni a reometriai vizsgálatoknak egy körét, és a leírtak alapján tulajdonképpen kialakul az a kép, hogy hol lehet és érdemes a lamináris alakváltozáson alapuló viszkoziméteres méréseket végezni, s milyen irányba célszerű továbblépni.

A Nehézipari Műszaki Egyetem Földtan-Teletani Tanszékén szintén végeztünk rotaviszkoziméteres méréseket, melyek csak bizonyos alapelvek tisztázását szolgálták. A vizsgálatok elvégzését az indokolta, hogy az üledékes közetek felhasználása, illetve igénybe vétele különböző víztartalmak mellett igen tág konzisztencia-határok között történik. A reometriai — viszkoziméteres — mérések az agyagok viselkedését jól jellemzik, bár kétségtelenül nem eredeti állapotukban és víztartalmuk mellett. Kérdés, hogy van-e kapcsolat a hagyományos úton meghatározott kőzefizikai- és a szuszpenziókon mért reológiai jellemzők között. Mint láttuk az előzőekben ez a vizsgálati kör csak részletes ásvány-kőzettani vizsgálatokkal teljes, és ha tovább akarunk lépni a kőzefizikai jellemzők jobb megértése terén nem kerülhetjük el ezt az utat, mint arra Kézdi Á. is rámutatott az 5. Budapesti Talajmechanikai és Alapozási Konferencia (1976) 1. szekciójának főelőadói referátumában, és az ebben a témakörben megjelent 19 előadás közül 7 foglalkozik hasonló problémákkal [12].

A végzett vizsgálatok 3 csoportba sorolhatók:

1. A *hagyományos* kőzefizikai (talajmechanikai) jellemzők, ezen belül a konzisztencia-, természetes állapot- és átglyúrt állapot-, szilárdsági jellemzők. A vízraktározási jellemzők közül a Mitscherlich-féle higroszkópossgot határoztuk meg.
2. *Ásvány-kőzettani összetétel*: szervesanyag-tartalom, mésztartalom, derivatográf-felvétel,

lek, röntgen diffraktométeres vizsgálat (dr. Kisházi Péter készítette az MTA Soproni Kutató Intézetben), Weiss-féle dilatométeres vizsgálat.

3. Reometriai mérések

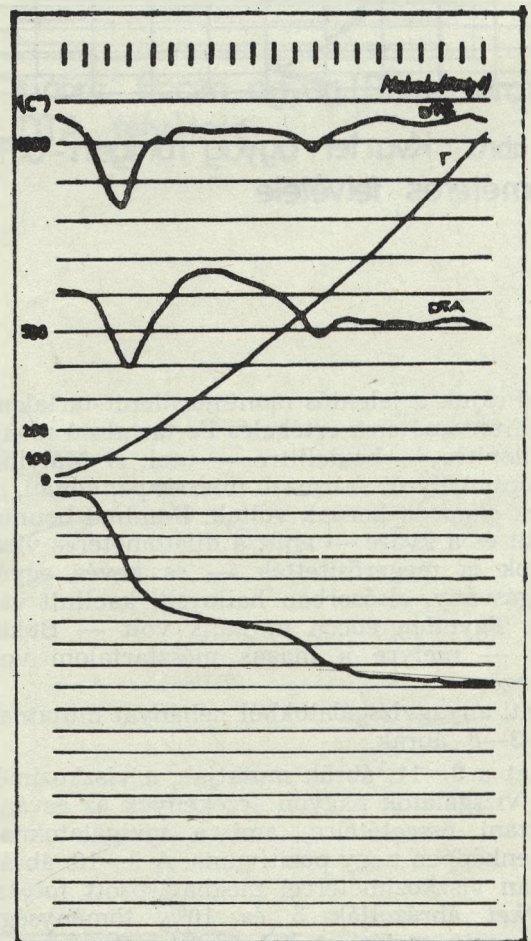
a) *Stormer-viszkoziméter*-rel határoztuk meg a különböző töménységű szuszpenziók nyugalmi állapotának nyírési ellenállását.

A Stormer-viszkoziméter az ipari empirikus készülékek közé sorolandó, Searle-típusú készülék. Részletes leírása megtalálható Mózes—Vámos könyvében [1].

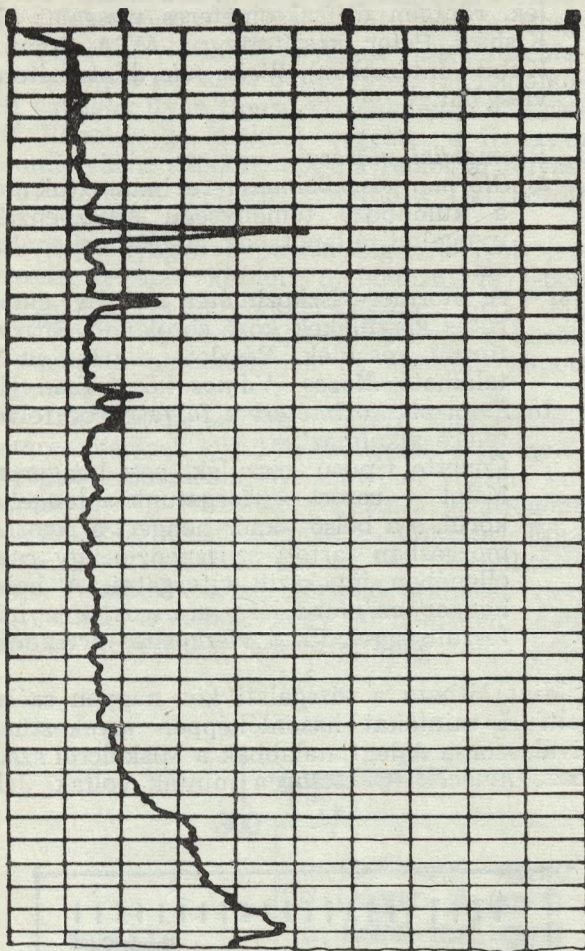
b) *Fann-viszkozimétert* a folyásgörbe felvételére alkalmaztuk.

Couette típusú készülék, egy hengerpalástot — rotort — forgatunk a tengelye körül, s a belső tömör hengert a rotorral mozgásban tartott szuszpenzió egy rugó ellenében igyekszik elforgatni. A belső henger szögfordulása arányos a nyírófeszültséggel, ill. a viszkozitás értékével.

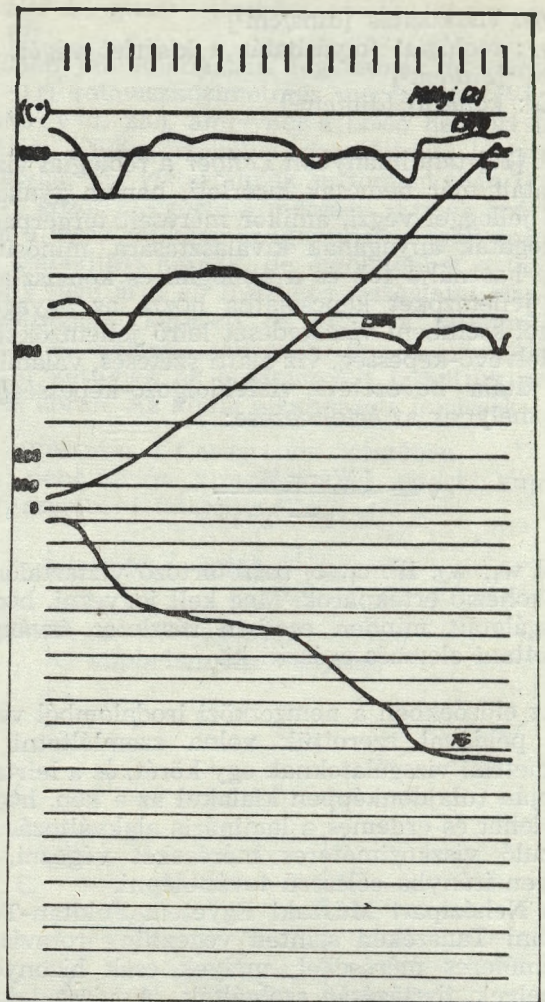
Mint látható a vizsgálati kör nagyon széles volt. A mintákat hasonlóképpen igyekeztünk kiválasztani. A legfiatalabbak a Miskolcra származó *holocén—pleisztocén* minták voltak. Jel-



3. ábra. Kvarter agyag DTA felvétele



4. ábra. Kvarter agyag röntgen-diffrak-tométeres felvétele



5. ábra. Pannoniai iszapos agyag DTA felvétele

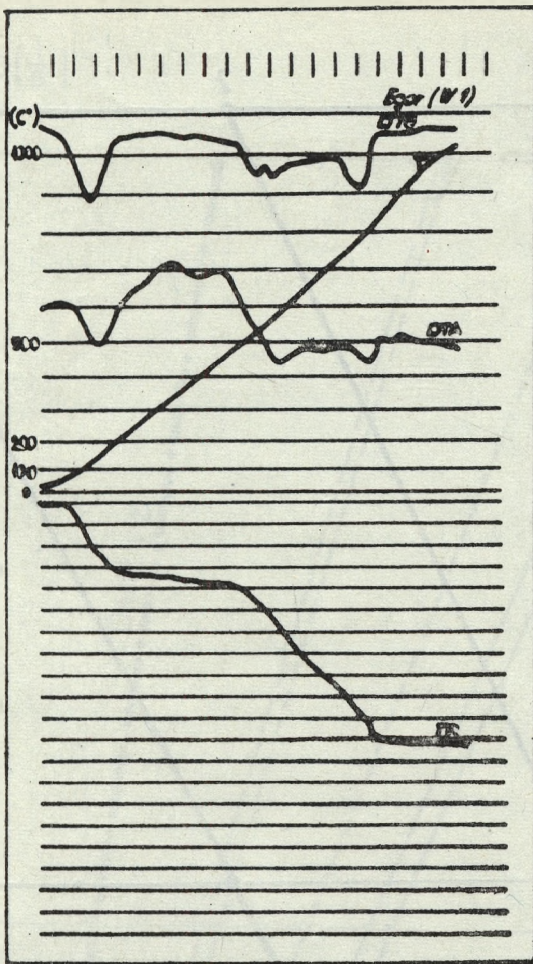
lemző rájuk a jelentős montmorillonit-tartalom. A diffraktométeres értékelés Fe-tartalmú montmorillonitra — beidellitre — utal. A Mályiból és Görömbölyről származó minták *pannoniai*, az egriek *oligocén* korúak voltak. Dominál bennük az illit és a kvarc — amit a dilatométeres vizsgálatok is megerősítettek — és kevés egyéb agyagásvány, elsősorban halloysit, kaolinit van jelen. Egyetlen *eoécén* mintánk volt — Bükkzsérc — melyre a magas mésztartalom volt jellemző.

A fenti anyagvizsgálatokból néhányat mutatnak be a 3—8. ábrák.

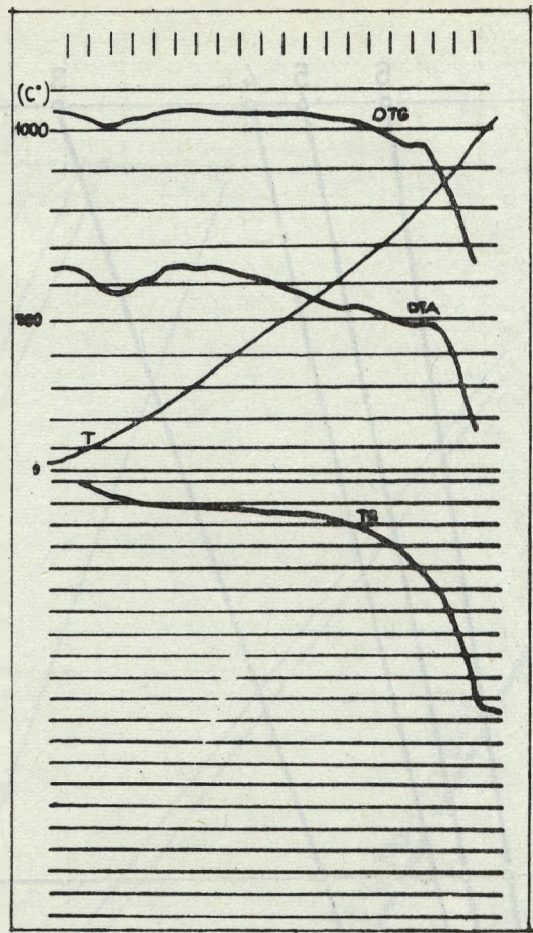
Mint a 9—11. ábrák mutatják, a viszkoziméteres vizsgálatok nagyon érzékenyek az ásvány közettani összetételre, ami a vizsgálatoknak mindenképpen nagy pozitívuma. A 9—10. ábrák a Fann viszkoziméterrel meghatározott *folyás-görbéket* ábrázolják 5 és 10% töménységű szuszpenzió esetén. A folyásgörbe tkp. az ún. maradó, vagy permanens D_p deformáció és a t igénybevételi idő közötti függvénykapcsolatot ábrázoló görbe (12. ábra), amely adott τ

nyírófeszültség mellett a szóban forgó rendszerre az adott körülmények között jellemző menetű [1]. Különböző τ értékek mellett elvégezve a kísérletet, kapjuk az ún. folyási diagramot. A folyások jellegét szokás tanulmányozni a nyírási sebesség és a nyírófeszültség közötti összefüggés megállapításával is, s ma már az irodalomban általánosan elfogadott ezen görbéket is folyásgörbéknek nevezni. A mi esetünkben is ezen utóbbiakról van szó. A természetes anyagok mellett felvettük a tiszta montmorillonit-, illit- és kvarcsuszpenziók, valamint egy mesterséges keverékanyag (50% kvarc, 37,5% illit, 12,5% montmorillonit) folyásgörbéjét.

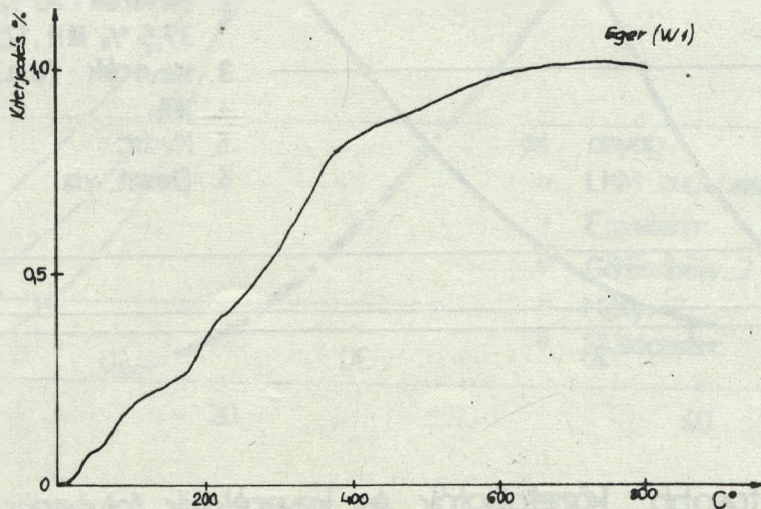
Mint látjuk a szélső értékeket a tiszta montmorillonit, ill. illit és kvarc görbéi adják, s a természetes anyagok és a keverék ásványos összetételüknek megfelelően helyezkednek el a sorban. Nagyobb koncentráció (10%) esetén ezek az anyagi minőségtől függő jellemzők kifejezettebben jelentkeznek. Sajnos még nagyobb koncentrációt a rendelkezésünkre álló viszkoziméter nem engedett meg.



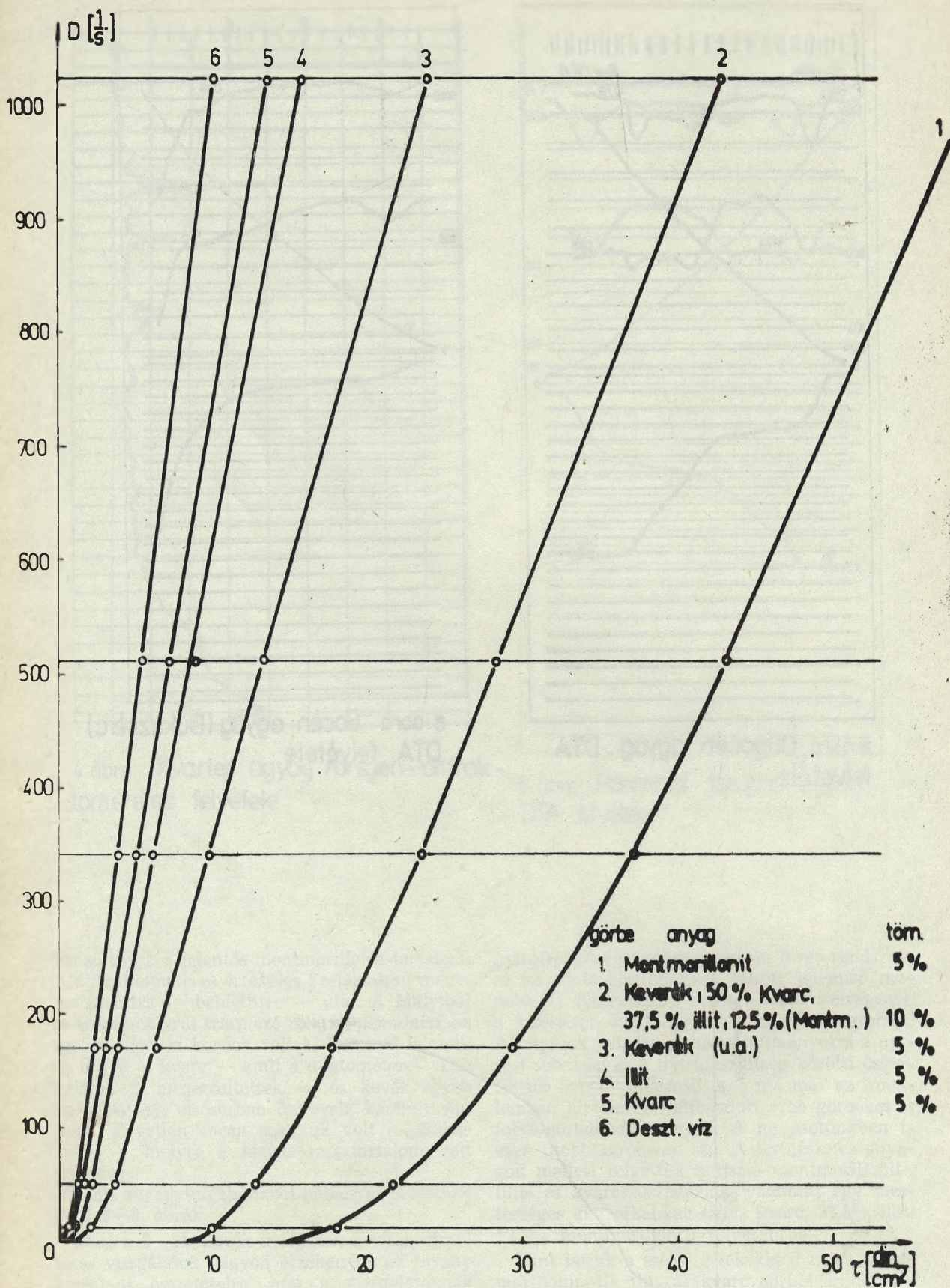
6. ábra. Oligocén agyag DTA felvétele



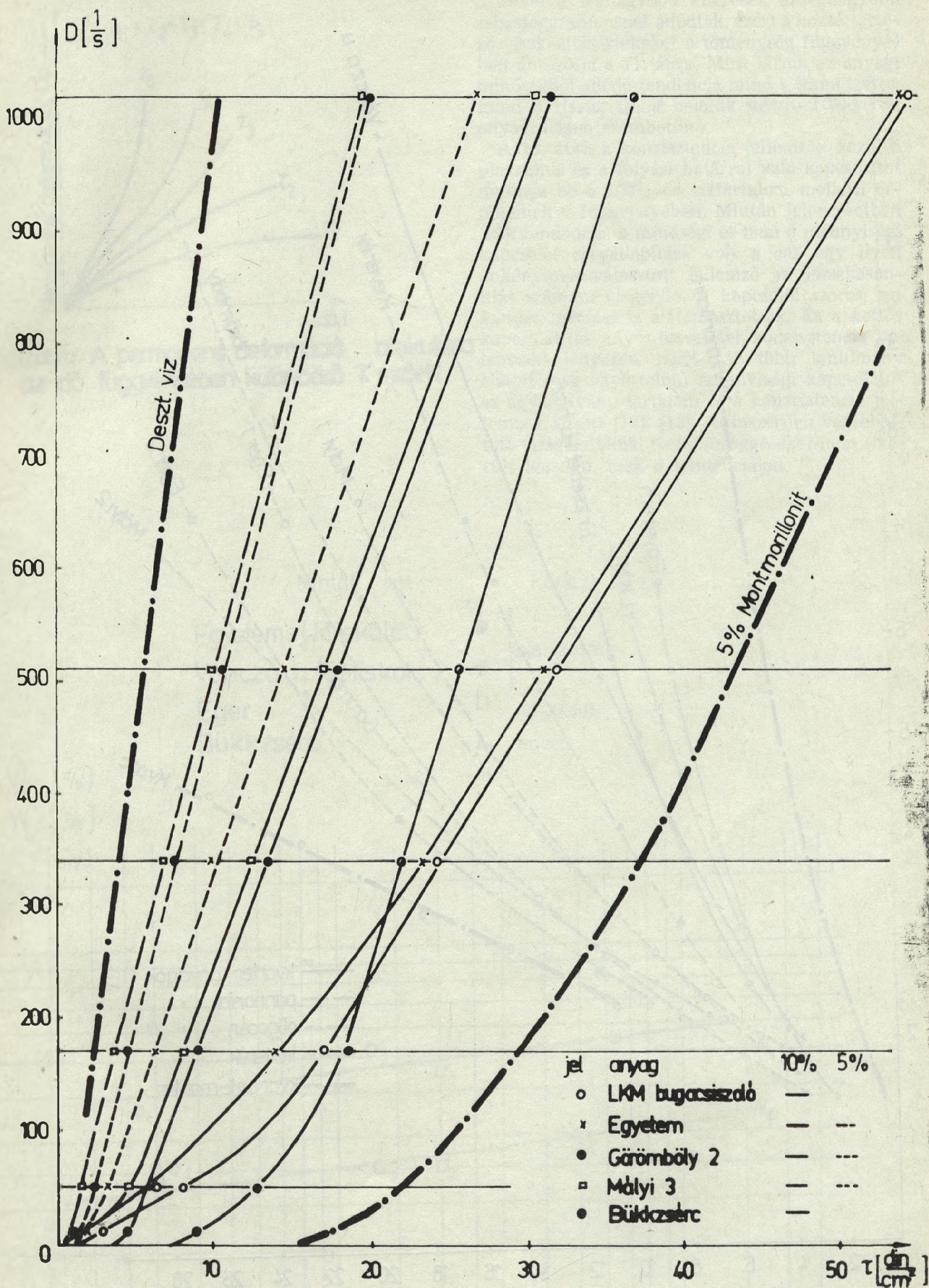
8. ábra. Eocén agyag (Büklzsérc) DTA felvétele.



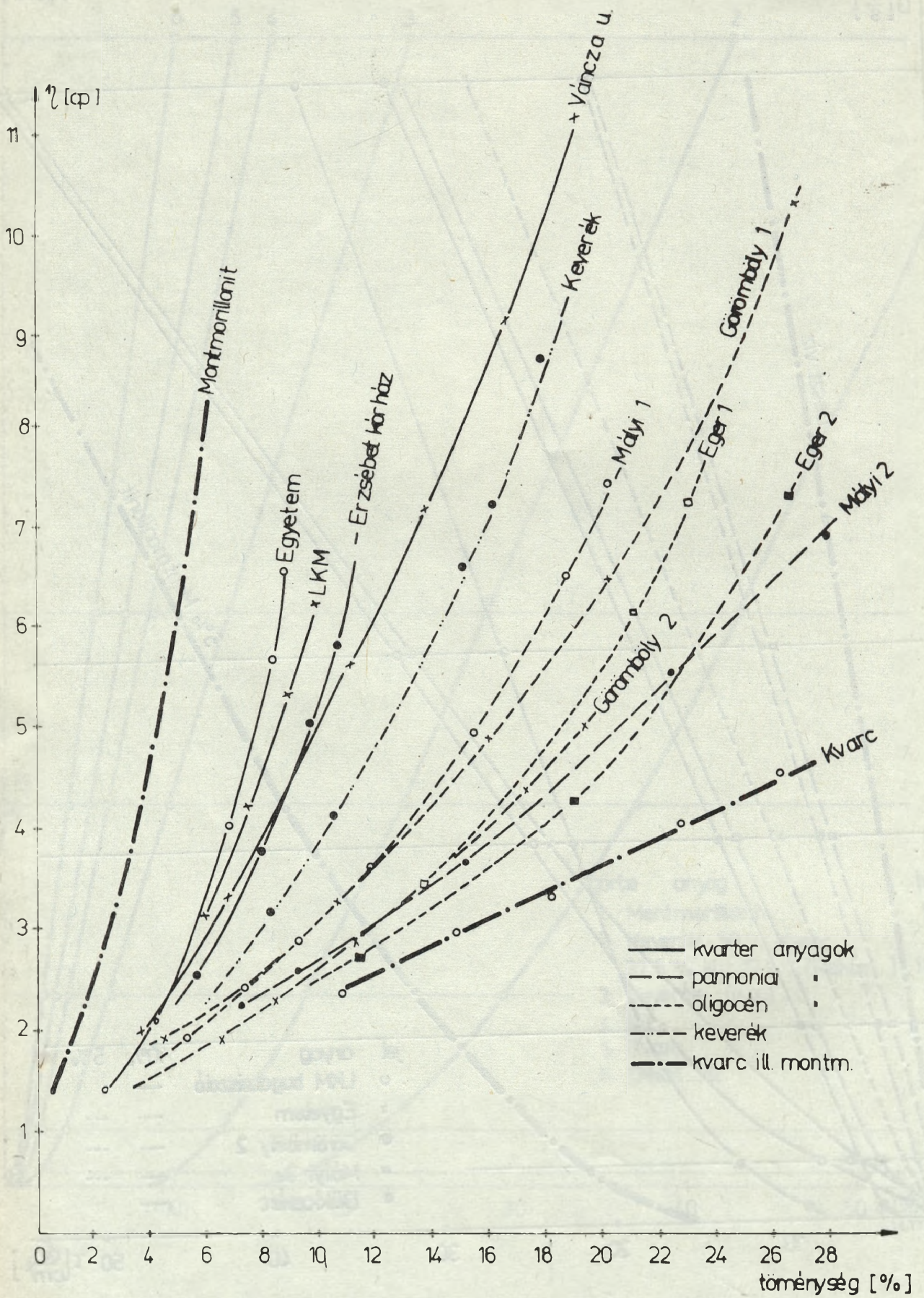
7. ábra. Oligocén agyag dilatogrammjá .



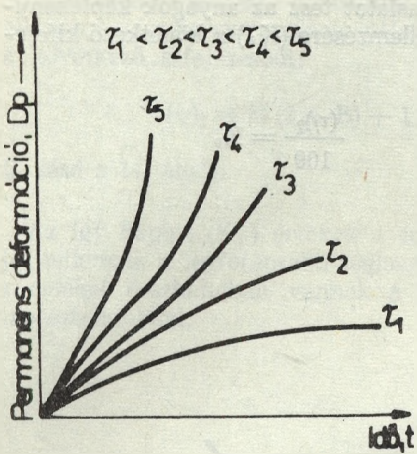
9 ábra. A legfontosabb kőzetalkotók és keverékeik folyásgörbéi



10. ábra. Különböző karú agyagok folyásgörbéi



11. ábra Különböző töménységű szuszpenziók viszkozitása



12. ábra. A permanens deformáció az idő függvényében különböző τ mellett

Mivel a legnagyobb eltérések a legnagyobb sebességgradiensnél adódtak, ezért a hozzá tartozó viszkozitásértékeket a töménység függvényében ábrázolja a 11. ábra. Mint látjuk az anyagi minőségből adódó tendencia mind a természetes, mind a tiszta, ill. a belőlük készített keverék anyagra igen szembetűnő.

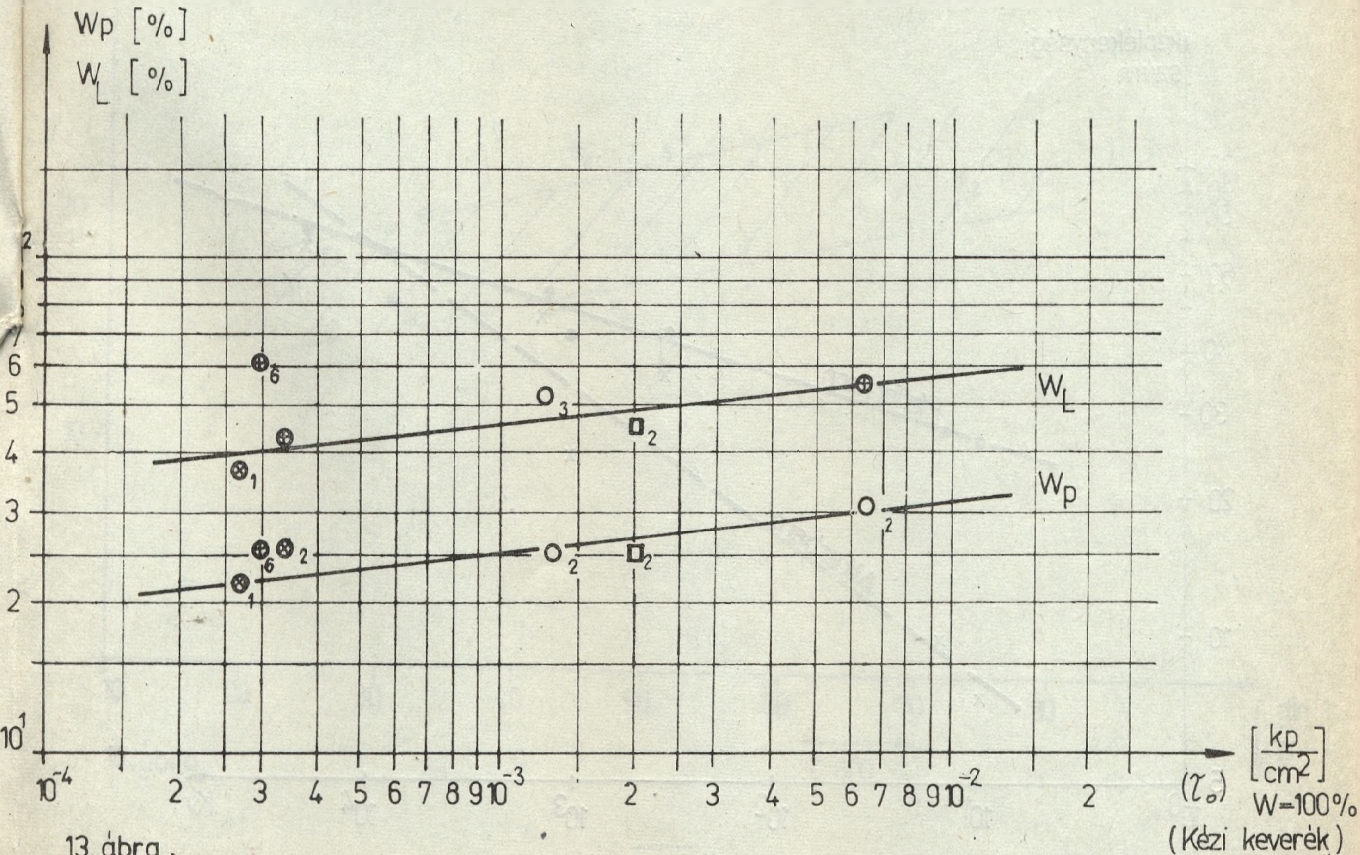
A 13. ábra a konzisztencia jellemzők közül a plasztikus és a folyási határral való kapcsolatot mutatja be a 100%-os víztartalom melletti értékeinek a függvényében. Miután jelen esetben csak tendencia, a minőségi és nem a mennyiségi kapcsolat megállapítása volt a cél, egy ilyen önkényesen választott jellemző az összehasonlítás számára elegendő. A kapcsolatot szoros, ezt Langer mérései is alátámasztották. Ez a kettős kapcsolat (ásványos összetétel, konzisztencia jellemzők) lényeges, mert bár több tanulmány állapít meg egyértelmű mennyiségi kapcsolatot az agyagásvány-tartalom és a konzisztencia jellemzők között [12], [13], rutinszerűen végrehajtott vizsgálatoknál az összefüggéseket nem sikerült igazolni, csak a tendenciákat.

Minták jele :

Kora :

Egyetem (Miskolc)
Váncza u. (Miskolc)
Eger
Bükkzsérc

⊕ } pleisztocén
⊗ }
□ oligocén
△ eocén



13. ábra .

τ_0 $\left[\frac{\text{kp}}{\text{cm}^2} \right]$
W=100%
(Kézi keverék)

Előzőekben már említettük *Balláné, Csáki I.* vizsgálatait [3—4], amelyet téglagyagokon végzett. A kerámiai iparban a képlékenységet meghatározó módszerek általában vagy a deformálhatóság, vagy konzisztencia határok megállapításán alapulnak, s az utóbbiak közül mind a külföldi, mind a hazai durva-kerámiaiparban leggyakrabban alkalmazott az Atterberg,- illetve a Pfefferkorn-féle képlékenységi szám. Az első nem más, mint a talajmechanikában használt plasztikus index, az utóbbi pedig az a százalékos víztartalom, amely mellett az adott méretű agyagmassza henger meghatározott erő hatására eredeti magasságának 1/0,307-ére nyomódik össze [14]. *Csáki I.* vizsgálatait Rheotest II. típusú viszkoziméterrel végezte, mely lényegesen nagyobb töménységű (súly⁰/₀-ban: 100 g szuszpenzióban levő szárazanyag súlya) szuszpenziók vizsgálatát teszi lehetővé, max. 50⁰/₀-ig. Vizsgálataihoz Magyarország legfontosabb téglagyagtípusait használta fel. Különböző, legalább 4-féle koncentrációjú szuszpenzió folyásgörbéjét vette fel. A vizsgálatokat kiegészítette még egyéb, a kerámiaiparban használt rutinmérésekkel. Célja az volt, hogy objektívebb módszert találjon a „téglagyagok képlékenységének viszkozitásmérésen alapuló vizsgálati módszerrel történt jellemzésére”.

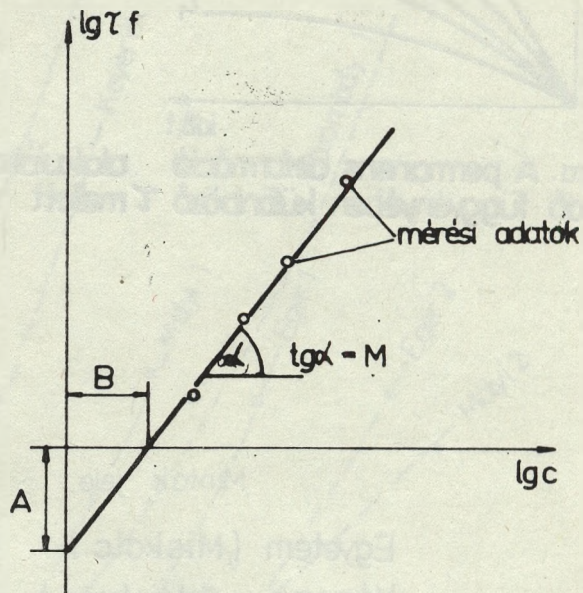
Mérései alapján arra a következtetésre jutott, hogy a Bingham-féle folyáshatár (τ_f) és a szuszpenzió töménysége (c) között függvényeszerű kapcsolat adható meg:

$$\lg \tau_f = M \lg c - A$$

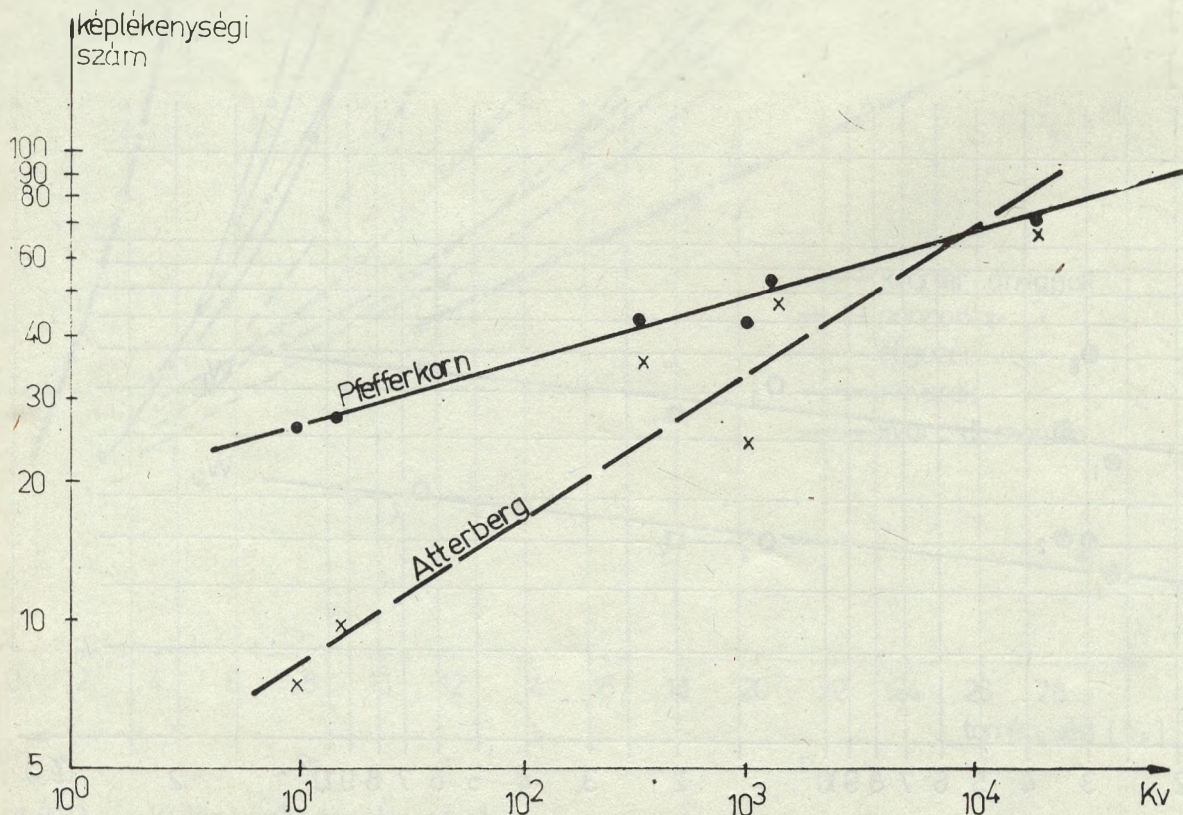
ahol M és A értelmezése a 14. ábra szerinti.

Végül javaslatot tesz az anyagok képlékenységének a jellemzésére (K_v) a következő kifejezés alapján:

$$\frac{(\tau_f)_2}{100} = K_v$$



14. ábra.



15. ábra

A $(\tau_f)_2$ értékét a 100% koncentrációjú (fiktív!) állapotra végzett extrapoláció útján kaphatjuk, a következő kifejezésből:

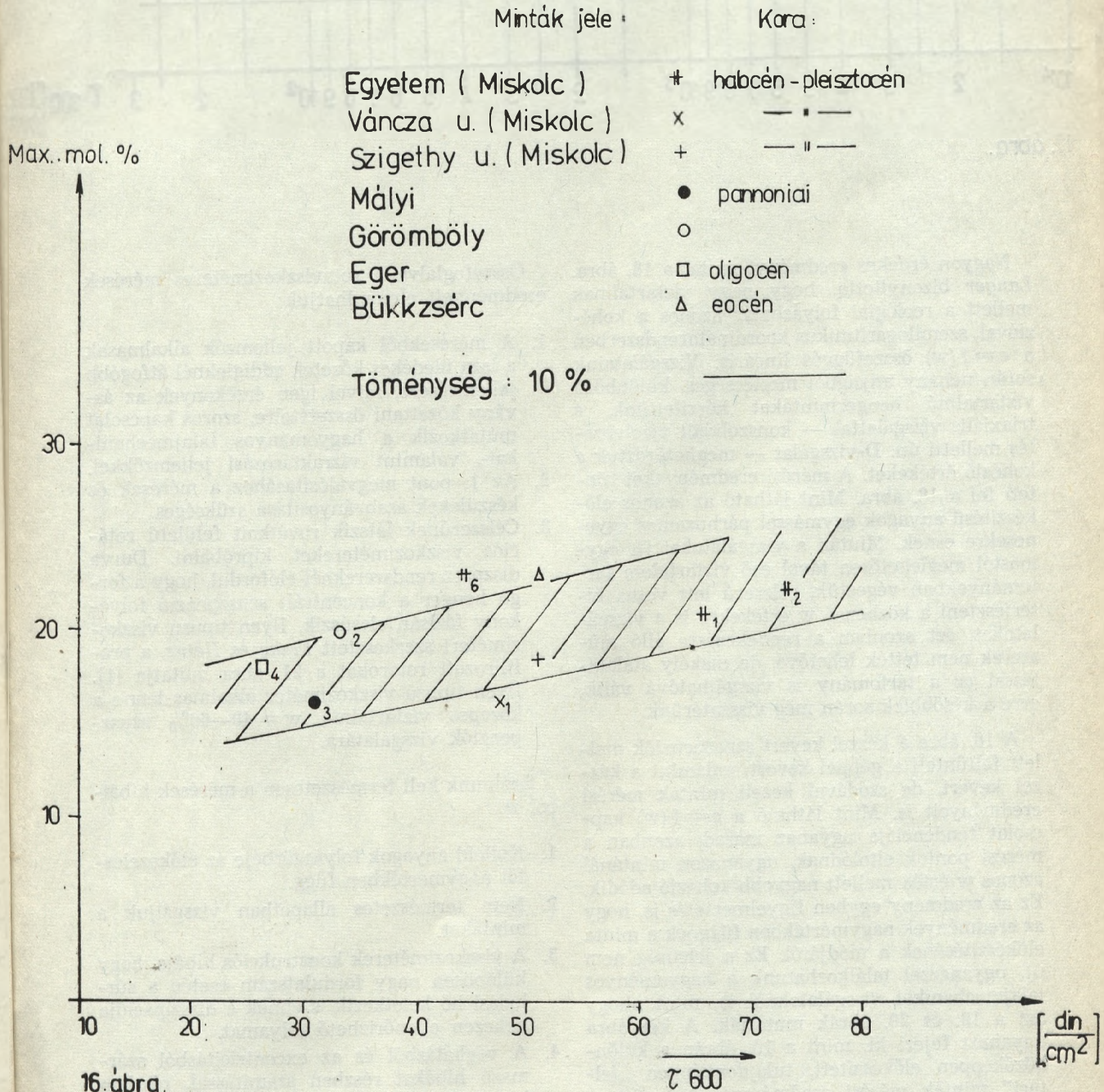
$$(\tau_f)_2 = M(2 - B) + 1$$

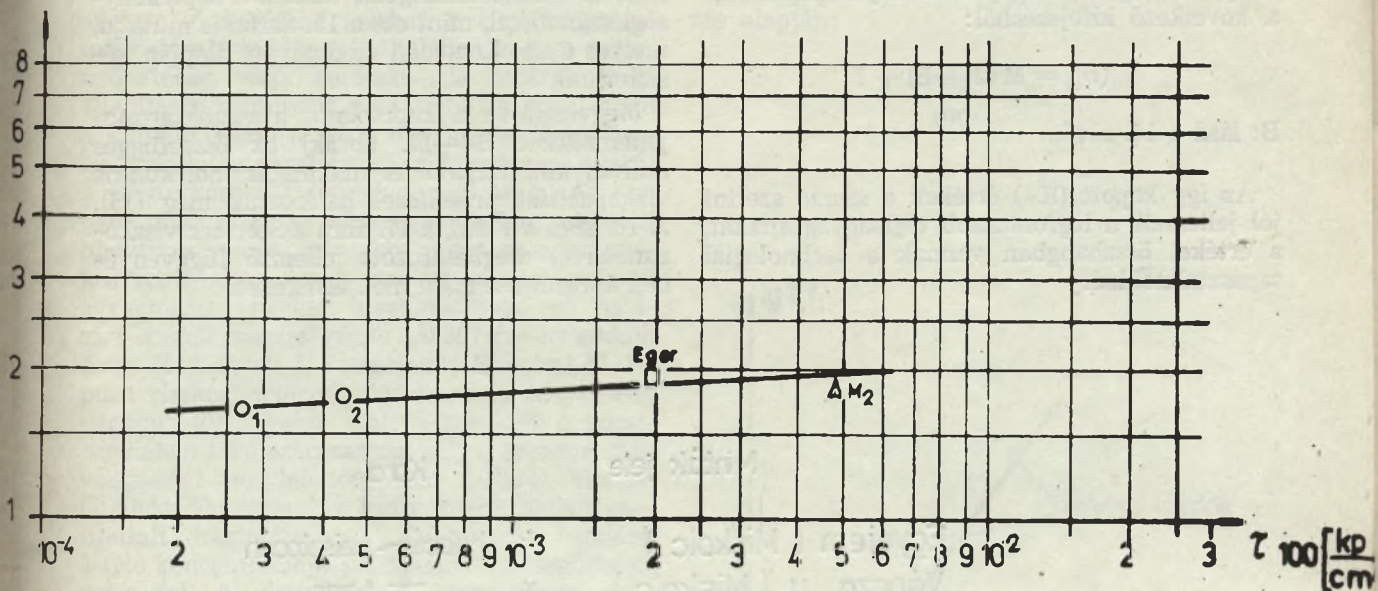
B; lásd a 14. ábrán.

Az így kapott (K_v) értékek a szerző szerint jól jellemzik a legfontosabb téglagyagfajtákat, s értékei összhangban vannak a technológiai tapasztalatokkal.

Érdeemes megjegyezni ugyanakkor, hogy a (K_v) értékek összhangban vannak a képlékenységi számokkal, mint ezt a 15. ábrán is mutatja, melyet Csáki I. mérési eredményei alapján készítettünk.

Megvizsgálva a kapcsolatot a vízraktározási jellemzőkkel (16–17. ábrák) az összefüggés szintén kimutatható. A maximális molekuláris vízkapacitást présseléssel határoztuk meg [15]. A 16. ábra a Fann, a 17. ábra a Stormer viszkoziméterrel meghatározott jellemző függvényében ábrázolja a max. mol. értékeket.





17. ábra.

Nagyon érdekes eredményt mutat a 18. ábra. Langer bizonyította, hogy nagy víztartalmak mellett a reológiai folyáshatár azonos a kohézióval, szemilogaritmikus koordináta-rendszerben a $c = f(w)$ összefüggés lineáris. Vizsgálataink során néhány anyagból mesterséges, különböző víztartalmú hengermintákat készítettünk, s triaxiális vizsgálattal — konszolidált vízelvezetés melletti ún. D-vizsgálat — meghatároztuk a kohézió értékeket. A mérési eredményeket tünteti fel a 18. ábra. Mint látható az azonos előkészítésű anyagok egymással párhuzamos egyenesekre esnek. Miután a vizsgálatokat itt egymástól meglehetősen távol eső víztartalom tartományokban végeztük, célszerű lett volna kiterjeszteni a közbenső w értékekre is a vizsgálatokat, ezt azonban a rendelkezésre álló műszerek nem tették lehetővé, de csekély átalakítással ez a tartomány is vizsgálhatóvá válik, erre a későbbiek során még visszatérünk.

A 18. ábra a kézzel kevert szuszpenziók mellett feltünteteti a géppel kevert, valamint a kézzel kevert, de szódával kezelt minták mérési eredményeit is. Mint látható a $c = f(w)$ kapcsolat tendenciája ugyanaz marad, azonban a mérési pontok eltolódnak, ugyanazon mintánál azonos az érték mellett nagyobb kohézió adódik. Ez az eredmény egyben figyelmeztetés is, hogy az eredmények nagymértékben függenek a minta előkészítésének a módjától. Ez a jelenség nem új, ugyanezzel találkozhatunk a hagyományos talajmechanikai vizsgálatoknál is, mint ahogy azt a 19. és 20. ábrák mutatják. A két ábra ugyanazt fejezi ki, mint a 18. ábrán a különbözőképpen előkészített, tulajdonképpen „feltárt” minták mérési eredményei. Az anyagot minél jobban „feltárjuk”, annál magasabb folyási határt kapunk.

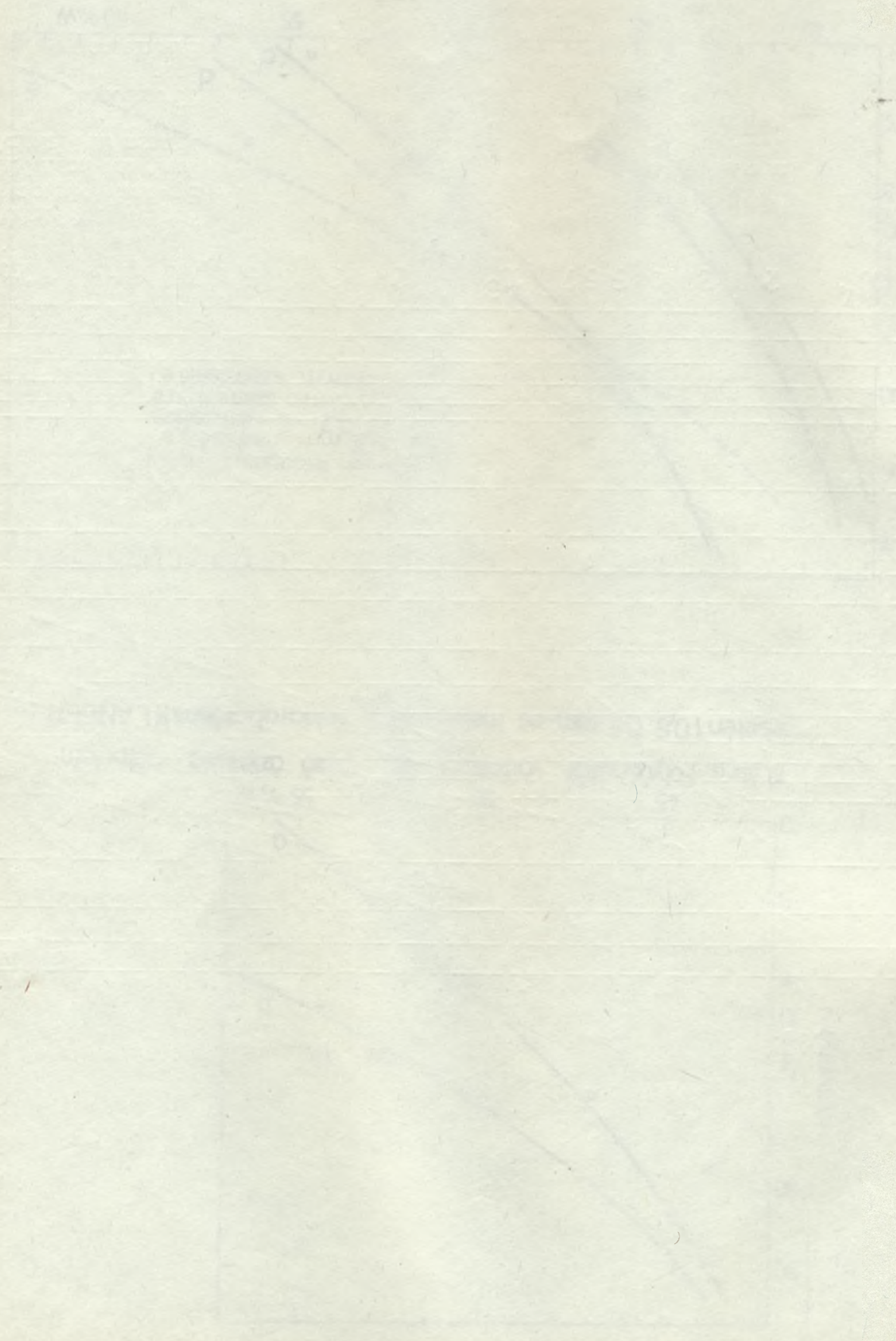
Összefoglalva a rotaviszkoziméteres mérések eredményeit elmondhatjuk:

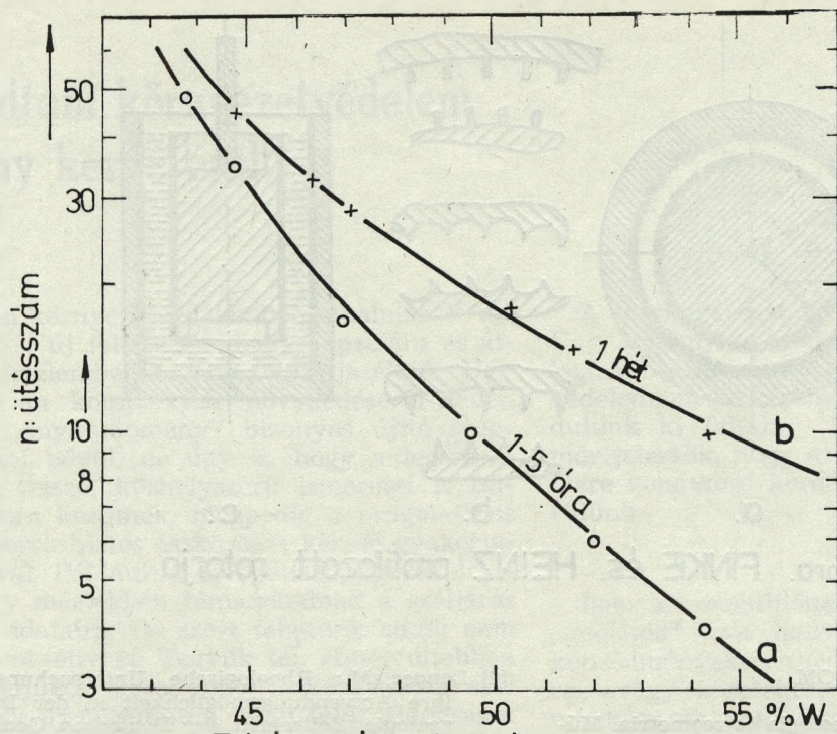
1. A mérésekből kapott jellemzők alkalmasak a laza üledékes kőzetek eddigieknél átfogóbb jellemzésére, mivel igen érzékenyek az ásvány közettani összetételre, szoros kapcsolat mutatkozik a hagyományos talajmechanikai-, valamint vízraktározási jellemzőkkel.
2. Az 1. pont megvalósításához a mérések és készülékek szabványosítása szükséges.
3. Célszerűnek látszik rovátkolt felületű rotációs viszkozimétereket kipróbálni. Durva diszperz rendszereknél előfordul, hogy a forgó henger a koncentrált szuszpenzió folyékony fázisán elcsúszik. Ilyen típusú viszkozimétert szerkesztett Finke és Heinz, a profilozott rotorokat a 21. ábra mutatja [1]. Ilyen típusú viszkoziméter alkalmas lenne a közepes víztartalmú $w = 40-60\%$ szuszpenziók vizsgálatára.

Szólnunk kell természetesen a mérések hibáiról is.

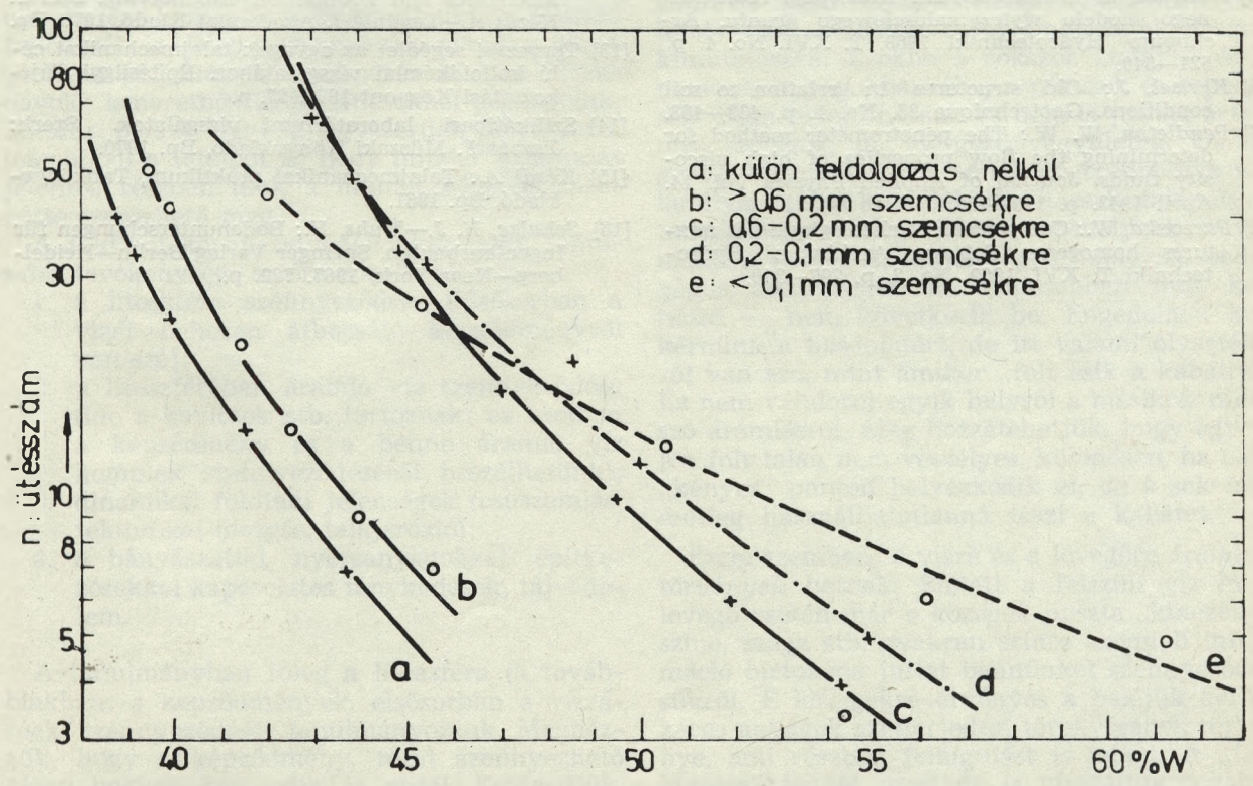
1. Kolloid anyagok folyásgörbéje az előkezeléstől nagymértékben függ.
2. Nem természetes állapotban vizsgáljuk a mintákat.
3. A viszkoziméterek konstrukciós hibája, hogy különösen nagy fordulatszám esetén a sűrűláda hő keletkezik, s ennek a disszipációja nehezen ellenőrizhető folyamat.
4. A véghatásból és az excentricitásból származó hibákat részben számítással, részben konstrukciós módosításokkal, ill. különböző rotorbemerülési mélységek melletti mérésekkel korrigálni lehet.

Faint, illegible text at the top of the page, possibly a title or header.

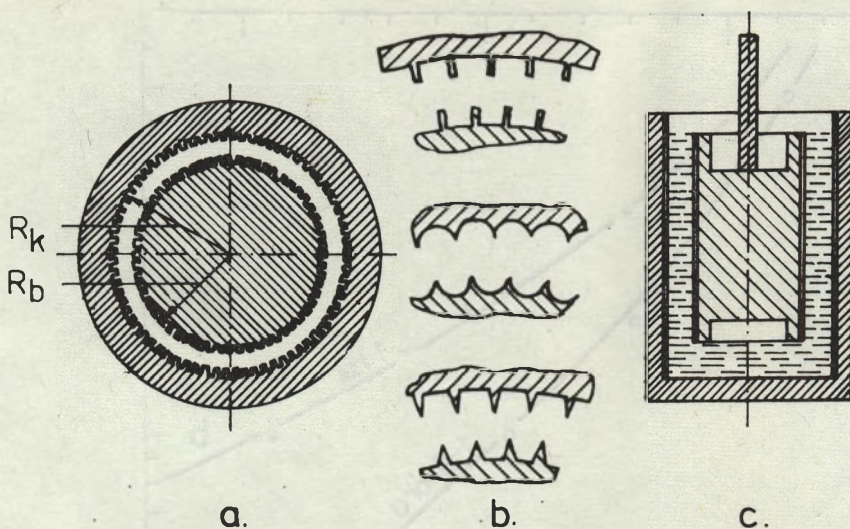




19. ábra. Folyáshatár változása különböző áztatás időtartam esetén (0,6 Q2 mm-es mechanikus feldarabolásra) (LANGER ny.)



20. ábra. A folyáshatár meghatározás bizonytalansága a minta különböző előkészítése esetén. (LANGER nyomán.)



21. ábra. FINKE és HEINZ profilozott rotorja

IRODALOM

- [1] Mózes Gy.—Vámos E.: Reológia és reometria. Műszaki Könyvkiadó, Bp. 1968. 540. p.
- [2] Szilvággyi I.: Kísérletek agyagok reológiai tulajdonságainak jellemzésére. Földtani Kutatás 1966. IX. évf. 4. sz. p. 17—24.
- [3] Csáki I.: Téglaagyagok képlékenysége a vizsgálat. Építőanyag. XXIII. évf. 1971. 12. sz. p. 475—480.
- [4] Balláné, Csáki I.: Téglaagyagok reológiai vizsgálata az agyagok plaszticitásának a jellemzésére. Építőanyag XXIX. évf. 1977. 6. sz. p. 270—273.
- [5] Dmítruk, S.—Suchnicka, H.: Koncepcja reologiznego modelu wytrzymałosciowego gruntu. Archiwum Hydrotechniki 1969. T. XVI. No. 4. p. 521—540.
- [6] Kerisel, J.: Old structures in relation to soil conditions. Geotechnique 25. No. 1. p. 433—483.
- [7] Pendleton, W. W.: The penetrometer method for determining the flow properties of high viscosity fluids. Journal of Applied Physics Vol. 14. April 1943. p. 170—180.
- [8] Parzonka, W.: Comportement rhéologique des mixtures homogenes Sol-eau. Archiwum Hydrotechniki T. XVI. 1969. No. 2. p. 297—340.
- [9] Langer, M.: Rheologische Untersuchungen und ihre Anwendungsmöglichkeit in der Ingenieurgeologie. Zeitschrift der Deutschen Geologischen Gesellschaft Band 114. 1 Teil, Hannover 1962. p. 145—151.
- [10] Langer, M.: Mineralogische und rheologische Untersuchungen an tonigem Deichbaumaterial. Zeitschrift der Deutschen Geol. Ges. Band 115. 2. u. 3. Teil, Hannover 1966. p. 551—565.
- [11] Langer, M.: Rheologie der Gesteine. Zeitschrift der Deutschen Geol. Ges. Band. 119. Hannover 1967. p. 313—425.
- [12] Proc. of the Fifth Budapest Conference on Soil Mechanics and Foundation Engineering. Szerk.: Kézdi Á.—Lazányi I. Akadémiai Kiadó, 1976. Bp.
- [13] Tervezési segédlet az agyagok talajmechanikai célú kolloidkémiai vizsgálatához. Építésügyi Tájékoztatói Központ 1970. 27. p.
- [14] Szilikátipari laboratóriumi vizsgálatok. Szerk.: Tamás F. Műszaki Könyvkiadó, Bp. 1970.
- [15] Kézdi Á.: Talajmechanikai praktikum, Tankönyvkiadó, Bp. 1961.
- [16] Schulze, H. J.—Muhs, H.: Bodenuntersuchungen für Ingenieurbauten. Springer Verlag Berlin—Heidelberg—New York, 1967. 722. p.