

Neftin hazırlığı prosesi üçün nəzarət-ölçmə və idarəetmə sisteminin işlənilməsi

**Ab.H. Rzayev, t.e.d.¹, M.M. İsayev, t.e.n.¹,
F.Ş. Ağayeva², M.B. Məmmədova³,
N.M. Xasayeva⁴**

¹İdarəetmə Sistemləri İnstitutu,

²Sümqayıt Dövlət Universiteti,

³Azərbaycan Dövlət Neft və Sənaye Universiteti,

⁴Azərbaycan Texniki Universiteti

e-mail: mezahir@bk.ru

Açar sözlər: neft, maye, qarışq, doza, ayırmə, proses, hidrostatik
təzyiq, ölçmə.

Разработка контрольно-измерительных и управляемых систем для процесса подготовки нефти

Ab.G. Rzaev, d.t.n.¹, M.M. Isayev, k.t.n.¹, F.Ş. Ağayeva²,
M.B. Məmmədova³, N.M. Xasayeva⁴

¹Институт систем управления,

²Сумгайитский государственный университет,

³Азербайджанский государственный университет нефти и промышленности,

⁴Азербайджанский технический университет

Ключевые слова: нефть, жидкость, смесь, дозировка, разделение, процесс, гидростатическое давление, измерение.

Рассмотрены разработка метода и автоматизированная система контроля и измерения значения параметров для повышения эффективности процесса разделения нефтяных смесей, добываемых из месторождений на примере товарной нефти и воды в начальной стадии подготовки. Получена обобщенная аналитическая формула для определения значений объема дозы в нефтяных смесях товарной нефти и воды, выражющих количественные и качественные характеристики товарной нефти и корреляцию между параметрами.

Development of monitoring-measuring and control systems for oil preparation process

Ab.G. Rzaev, Dr. in Tech.Sc.¹, M.M. Isayev, Cand. in Tech.Sc.¹,
F.Ş. Ağayeva², M.B. Məmmədova³, N.M. Khasayeva⁴

¹Institute of Management Systems,

²Sümqayıt State University,

³Azerbaijan State Oil and Industry University,

⁴Azerbaijan Technical University

Keywords: oil, liquid, mixture, dosage, separation, process, hydrostatic pressure, measurement.

The paper reviews the development of method and automated control system, as well as the measurement of parameter values for efficiency increase of separation process of oil mixtures produced from the fields in the context of commercial oil and water in the initial preparation stage. Generalized analytical formula for the definition of capacity values in oil mixtures of commercial oil and water expressing quantitative and qualitative characteristics of commercial oil and correlation among parameters has been obtained.

Giriş

Məlumdur ki, neft quyularından çıxarılan maye qarışığının ilkin hazırlıq mərhələsində əmtəə neftin lay sularından ayrılması və miqdarının təyini üçün müxtəlif üsul və qurğular mövcud olsa da bu prosesin səmərəli həlli həls də problem olaraq qalmadır. Bunun üçün bütün mərhələlərdə maye qarışığının tərkibində olan maddələrin miqdarına operativ nəzarət olunmalı və qiymətləri dəqiqlik təyin edilməlidir [1].

Hazırda neft hasilatı müəssisələrində istismar edilən qurğuların cəldiliyi və ölçmə dəqiqliyi, eyni zamanda neftin ayrılması prosesində istifadə olunan üsul və texnologiyaların səviyyəsi xeyli aşağı olduğundan lay mayesindən ayrılan əmtəə nefti, mədən suları və aralıqemulsiya təbəqəsinin miqdarına dəqiqliklə nəzarət etmək mümkün olmur və nəticədə texniki-iqtisadi göstəricilər xeyli aşağı düşür. Aralıqemulsianın orta sıxlığı dinamiki dəyişkən olduğundan ölçmə prosesində əlavə qeyri-dəqiqlik yaranır ki, bu da ölçmə xətasını artırır [1-5].

Bütün hallarda separatordakı maye qarışıqı birincisi, prosesin dinamik dəyişkən, eyni zamanda ayrılmaya və çökmeye prosesləri qeyri-müntəzəm və qeyri-müəyyən olduğundan məlum ölçmə üsul və vəsitişlərinin tətbiqindən alınmış nəticələr qənaətbəxş olmur. Neft mədənlərindən hasil olunan maye qarışığının ilkin hazırlığı mərhələsində onların tərkibindəki əmtəə neftinin lay sularından ayrılması prosesinin səmərəliyini yüksəltmək məqsədilə yeni nəzarət-ölçmə üsulu və sistemi işlənmişdir.

Məlumdur ki, neft emulsiyasının əmtəə nefti və su fazalarına tam ayrılması, eləcə də çökmenin tələb olunan səviyyəsinin təminini üçün çox vaxt sərf edilir. Bu səbəbdən ölçmələr arasındaki zaman artaraq xam neftin parametrlərinə nəzarəti çətinləşdirir və ayırmə prosesinin səmərəliyi aşağı düşür. Buna görə də qarışığın tərkibindəki lay sularının miqdarı əvvəlcədən təyin olunmalıdır [2, 3].

Məsələnin qoyuluşu

Neft emulsiyası kinetik dayanıqlı olduğu üçün neft sərfinin (debitin) ölçülməsində böyük xəta yaranır və separatorun ölçmə tutumuna tərkibində xeyli miqdarda lay suları olan neft emulsiyası töküür. Bir tam ölçmə dövründə suyun çökdüürücə aparatin dibinə çökməsi prosesi başa çatdırır. Çünkü su damcılarının normal çökməsi bir neçə gün davam edir və elə bu səbəbdən separatorun aşağı hissəsində su layının formalşması başa çatmamış lay suları üçün olan tutum hissəsinə neft emulsiyasının dolma ehtimalı artır. Bu nöqsanları aradan qaldırmaq üçün neftin sudan ayrılması prosesində neft və suyun dozalarına yüksək ölçmə dəqiqliyi ilə operativ nəzarət təmin olunmalıdır.

Göründüyü kimi, real istismar şəraitində daha operativ və dəqiqlik ölçmə-ayırma qurğusunun (separatorun) işlənilməsinə və tətbiqinə ehtiyac var. Odur ki, məqalədə qarşıya qoyulmuş əsas məqsəd maye qarışqlarının separatorun dibində yaratdıqları hidrostatik təzyiqlər fərqini testləşdirilmiş alqoritmələr əsasında SMART vericilərlə ölçmək və ölçmə dəqiqliyini yüksəltməkdir [3, 6-8]. Bunu üçün maye qarışığının tərkibinin analitik təyini həyata keçirilməli, əldə olunan qiymətlərdən sonra mərhələlərdə, ayrılmmanın operativliyi və dəqiqliyinin yüksəldilməsində səmərəli istifadə olunmalıdır. Qeyd edilənlər avtomatlaşdırılmış nəzarət-ölçmə və idarəetmə sisteminin, eləcə də onun testləşdirilmiş alqoritminin işlənilməsi, real separator qurğusuna tətbiqilə tamamlanmalıdır.

Həcm-çəki üsulu ilə məsələnin həlli

İlk növbədə separatordakı maye qarışığının tərkibində olan neft və su nisbəti təyin edilir. Bu zaman qarışığın ümumi miqdarı (çəkisi) onun tərkibində olan neft və suyun ayrı-ayrılıqda çekilərinin cəmینə bərabər olacaq [2, 3]:

$$Q = Q_n + Q_s, \quad (1)$$

burada Q_n , Q_s – uyğun olaraq qarışığın tərkibindəki neft və suyun miqdardır.

Maye qarışığının tərkibindəki neft və suyun çəkisi aşağıdakı kimi təyin olunur:

$$Q_n = \frac{24V}{\tau} (1 - \alpha) \rho_n g, \quad (2)$$

$$Q_s = \frac{24V}{\tau} \alpha \rho_s g, \quad (3)$$

burada V – ölçmə tutumunun ümumi həcmi; τ – ölçmə tutumunun dolma müddəti; α – maye qarışığının tərkibindəki suyun miqdarını əks etdirən əmsal; ρ_n , ρ_s – uyğun olaraq neft və suyun sıxlıqları, kg/m^3 ; g – sərbəstdürəmə təcildir, m/s^2 .

Maye qarışığının ümumi miqdari üçün aşağıdakı düsturu alırıq:

$$Q = \frac{24V}{\tau} (1 - \alpha) \rho_n g + \frac{24V}{\tau} \alpha \rho_s g = \\ = \frac{24V}{\tau} g [(1 - \alpha) \rho_n + \alpha \rho_s]. \quad (4)$$

Ayrılma prosesini sürətləndirmək, çökdürmə zamanını azaltmaq üçün (1) – (4) düsturlarından təyin olunmuş Q_n və Q_s və ya α -nın qiymətlərinə uyğun olaraq axında maye qarışığına müvafiq miqdarda reagent əlavə etməklə prosesin idarəedilməsinin səmərəliyi təmin olunur [3]. Bu zaman maye mühitinin cari temperaturu ölçülməlidir.

Göründüyü kimi, separatorun ümumi tutumu iki tutumun cəmینə bərabərdir:

$$V = V_1 + V_2, \quad (5)$$

burada V_1 , V_2 – kənar və daxili silindrik tutumların həcmi olub aşağıdakı kimi təyin edilir:

$$V_1 = \pi (r_1 - r_2)^2 h_1 \quad (6)$$

$$V_2 = \pi r_2^2 h_2, \quad (7)$$

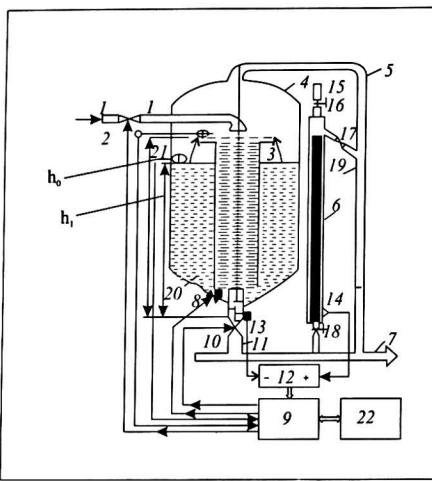
burada r_1 , r_2 – uyğun olaraq ölçmə (20) və ayırma (3) tutumlarının daxili radiusları; h_1 , h_2 – uyğun olaraq bu tutumlarda qərarlaşan maye qarışığının hündürlükleridir (şəkil).

Bu parametrlər hər iki tutumun həndəsi ölçülərinin və kalibrəlmə cədvəlinin tərtibində istifadə olunur.

Pyezometrik ölçmə üsulu ilə məsələnin həlli

Maye qarışığının miqdarını pyezometrik ölçmə üsulu ilə təyin etmək daha əlverişli hesab olunur. Bu zaman sıxlıq və temperaturun ölçülməsinə

ehtiyac qalmır. Diferensial təzyiq vericisi əsasında hidrostatik təzyiqlərin ölçülməsi ilə avtomatlaşdırılmış nəzarət-ölçmə və idarəetmə sistemi (ANÖS) işlənilmişdir.



Neft debitinin ölçülmesi üçün ANÖS

1 – kollektor; 2, 8, 10 – elektron ventil; 3 – ölçmə tutumu; 4 – separator; 5 – ayrılan qaz üçün çıxış kollektoru; 6 – şaquli boru; 7 – çıxış kollektoru; 9 – mikrokontroller; 11 – separatorun boşaldılması üçün çıxış kollektoru; 12 – diferansial təzyiq vericisi; 13 – maye qarışığı; 14 – antifriz; 15 – antifrizi daxil etmək üçün boru; 16 – ventil; 17 – antifrizin səviyyə məhdudlaşdırıcı; 18 – antifrizi boşaltmaq üçün ventil; 19 – antifrizin artıq hissəsi üçün çıxış kollektoru 20 – ayırmə tutumu; 21 – üzgəcli siqnalasdırıcı vasitə; 22 – elektron hesablama maşını

Qurğunun strukturunu və iş prinsipi belədir: neft quyularından çıxarılan maye qarışığının axın boruları vasitəsilə qrup ölçmə qurğusuna (QÖQ) toplanaraq quyuların məhsuldarlığı ölçülür. Bundan sonra ilkin ayırmə qurğusuna (IAQ) – separatora ötürürlür və çökəmə üsulu ilə neftdən su ayrılır. Qeyd edildiyi kimi, çökəmə (ayırılma) müddətinin düzgün təyini neftin sudan ayrılmaması prosesinin səmərəli idarə olunmasında böyük əhəmiyyət kəsb edir. Bu göstərici əsasən tutumun ölçülərindən və ona daxil olan qarışığın kəmiyyət və keyfiyyət göstəricilərindən asılıdır.

Maye qarışığının tərkibinin analitik təyinindən sonra həcm-çəki ölçmə üsulundan fərqli olaraq ölçmə tutumunun dibində yaratdığı hidrostatik təzyiqlə şaquli yerləşdirilmiş boruda sabit səviyyəli xüsusi antifrizin eyni səviyyədə yaratdığı hidrostatik təzyiqlər fərqi diferensial təzyiq vericisi ilə ölçülərək mayenin miqdari təyin edilir.

Debit yüksək dəqiqliklə ölçmək üçün xüsusi antifriz doldurulmuş şaquli borudakı sabit səviyyəli antifriz və ölçmə tutumu tam dolana kimi onda qərarlaşan maye qarışığının yaratdığı hid-

rostatik təzyiqlərin fərqi diferensial təzyiq vericisi (DTV) vasitəsilə yüksək dəqiqliklə ölçülür. Ölçmə başa çatdıqda ölçmə tutumundakı məlum maye miqdari separatorun ayırma tutumuna boşaldılır və proses h_1 və h_2 səviyyələri bərabərləşənə kimi davam edir. Hər iki tutumda maye səviyyələrinin bərabərləşməsi üzgəcli siqnalasdırıcı vasitəsilə həyata keçirilir.

Kiçik ölçmə diapazonuna və yüksək həssaslığa malik DTV testləşdirilmiş ölçmə əməliyyatları nəticəsində ölçmə tutumunda qərarlaşan mayenin miqdari yüksək dəqiqliklə təyin edilir. Belə ki, xüsusi antifrizlə doldurulmuş şaquli borudakı (ŞB) sabit səviyyəli antifrizin və ölçmə tutumunda qərarlaşan maye qarışığının hidrostatik təzyiqlər fərqi DTV-də ölçülür, nəticə mikrokontroller vasitəsilə elektron hesablama maşınına (EHM) ötürürlərək maye qarışığının miqdari aşağıdakı ardıcılıqla təyin olunur.

1. Təzyiqlər fərqi ölçülür:

$$\Delta p = (\rho_a - \rho_m) gh_2, \quad (8)$$

burada ρ_a , ρ_m – uyğun olaraq antifrizin (sixlığı məlumdur) və maye qarışığının sixlığıdır.

2. Maye qarışığının sixlığı təyin edilir:

$$\rho_m = \alpha \rho_s + (1 - \alpha) \rho_n, \quad (9)$$

burada α – maye qarışığının tərkibindəki suyun nisbətini (payını) eks etdirən adeddər.

(7) ifadəsindən

$$\rho_m = \rho_s - \frac{\Delta p}{gh_2}. \quad (10)$$

3. Təzyiqlər fərqi üçün aşağıdakı düsturu alırıq:

$$\Delta p = [\rho_a - (\alpha \rho_s + (1 - \alpha) \rho_n)] gh_2. \quad (11)$$

4. Separatorda qərarlaşan maye qarışığının miqdari aşağıdakı kimi təyin edilir: ölçmə tutumunda maye qarışığının dolması prosesi $h_1 = h_2$ vəziyyətində başa çatmış hesab edilir, maye qarışığı və antifrizdə təzyiqlər fərqi ölçülür, DTV-nin çıxış siqnalının qiymətinə görə maye qarışığının miqdari EHM-də təyin olunur. Bu zaman proses elə tənzimlənir ki, ölçmə tutumunda maye qarışığının daşıl təkələməsi baş vermir, ölçmə tutumunun daxili və xarici divisorları maye qarışığı ilə əhatə olunduğuandan yan divisorlar deformasiyaya məruz qalmır və ölçmə tutumu etalon tutum rolunu oynayır.

Təklif olunan üsul və sistemin birgə istismarı nəticəsində neft quyularının debiti və maye qarışığının tərkibindəki suyun miqdari təyin olunur. Uyğun çevirmə aparmaqla mayenin tərkibindəki suyun nisbi miqdardını təyin etmək üçün aşağıdakı analitik ifadəni alırıq:

$$\alpha = \frac{\rho_a - \rho_n - \frac{\Delta p}{gh_2}}{\rho_a - \rho_n}. \quad (12)$$

Burada əsas nəzarət parametrləri mayelərin yaradıqları təzyiqlər fərqi Δp , onların sixlıqları ρ_a , ρ_n , ρ_s və hündürlüyü h_2 olduğu üçün prosesin gedisi zamanı qarışq mayenin tərkibindəki və neftin miqdardını hesablama mümkün olur. Alınmış qiymətlər arasındakı nisbətə uyğun olaraq ayrılmış prosesinin müddəti müəyyən edilir, separatorun dolması və boşaldılması prosesləri tənzimlənir.

(1)–(4) və (12) düsturlarının birgə həlli nəticəsində neft quyularının debitini təyin etmək üçün aşağıdakı ifadə alıñır:

$$Q_n = \frac{24V}{\tau} \left(1 - \frac{\rho_a - \rho_n - \frac{\Delta p}{gh_2}}{\rho_a - \rho_n} \right) \rho_n g. \quad (13)$$

Şəkildəki ANÖS-nin iş prinsipi aşağıda verilib.

Sistemin fəaliyyət alqoritmi EHM-ə yükənlər və fəaliyyət alqoritmi əsasında neft quyularından daxil olan maye qarışığı kollektordan elektron ventil (EV) açılmaqla ölçmə tutumuna dolur və dolmaya sərf olunan vaxt qeyd edilir. Dolma başa çatdıqda EV bağlanır və qərarlaşan maye qarışığının hidrostatik təzyiqi DTV ilə ölçülür. Ölçülən maye miqdari EV vasitəsilə ayırmə tutumuna boşaldılır və bağlanır. Yenidən EV açılaraq ölçmə tutumuna maye qarışığı dolur və proses dövri olaraq $h_1 = h_2$ vəziyyətinə kimi davam edir.

Hər dəfə ölçmə tutumunda qərarlaşan maye qarışığının hidrostatik təzyiqi DTV vasitəsilə ölçülərək onun kütłəsi aşağıdakı düsturla təyin edilir [1–4, 8]:

$$M_{\text{ot}} = \frac{1}{g} \cdot p_{\text{ot}} \cdot F_{\text{ot}}, \quad (14)$$

burada F_{ot} , p_{ot} – uyğun olaraq ölçmə tutumunun

orta en kəsik sahəsi və maye qarışığının ölçmə tətumunun dibində yaratdığı hidrostatik təzyiqidir.

M_{ot} -nin tərkibində olan su və neftin miqdardı yuxarıda verilmiş analoji hesablamlarla həyata keçirilir.

Separatorun dolması başa çatdıqdan sonra $h_1 = h_2$ vəziyyətində EV açılır və maye qarışığının tərkibindəki suyun nisbi miqdardını təyin etmək üçün aşağıdakı analitik ifadəni alırıq:

Separatorun hər iki tutumu tam boşaldıqdan sonra yenidən EV açılır və kollektordan maye qarışığının ölçmə tutumuna dolmağa başlayır, proses dövri olaraq təkrarlanır. Qeyd etmək lazımdır ki, bütün proses nəzarət DTV-nin çıxış siqnalının qiymətinə nəzarətlə həyata keçirilir.

Dövrlerin sayına uyğun olaraq (13) və ya (14) düsturları vasitəsilə quyuların ümumi debiti, maye qarışığının tərkibindəki su və əmtəə neftinin miqdardı ayni-ayrilıqla təyin edilmiş olur.

Beləliklə, alınmış analitik düsturların və ANÖQ-nin köməyi ilə neft hasilatının və ayrılmış prosesinin əvvəlcədən qiymətləndirilməsi məlum olur və maye qarışığında suyun maksimum çökəməsinin zamanı dəqiqləşir, avtomatlaşdırılmış nəzarət-ölçmə və idarəetmə həyata keçirilir.

Bütün ölçmə proseslərində sistem metropolj xarakteristikasının yaxşılaşdırılması məqsədilə DTV-nin çevirmə xarakteristikasının qeyri-xəttiyyi identifikasiya olunur, ölçmə xətası avtomatik olaraq test siqnallarının dəqiqliyinə yaxınlaşdırılaraq dəfələrə azaldılır, eyni zamanda vericilərin fasiləsiz avtomatlaşdırılmış kalibrəşməsi həyata keçirilir [2, 5, 6, 8].

Nəticə

1. Neft quyularından çıxarılan neftin ilkin həzirlıq mərhələsində onun miqdarının, tərkibindəki lay sularının və əmtəə neftinin miqdarının operativ təyini üçün analitik hesablama düsturları verilmiştir.

2. Maye qarışığının ayrılmış prosesinin səmərəliyini yüksəltmək, qarışığın tərkibindəki neftin və lay sularının miqdardını ayni-ayrilıqla dəqiq təyin etmək üçün avtomatlaşdırılmış, yüksək metroloji təminata malik nəzarət-ölçmə və idarəetmə sistemi işlənilmişdir.

Ədəbiyyat siyahısı

1. Isayev M.M., Nazarov R.B. Uçot qovşağında xam neftin tərkibində olan qarışq maddələrin təyini alqoritmi // Известия НАН Азербайджана. Серия физико-математических и технических наук, т. XXXII, 2012, № 3, с. 148-154.
2. Евразийский патент № 027715 В1, заявка №201600039. Способ и система автоматического регулирования уровня раздела фаз нефти и воды / Алиев Т.А., Аб.Г. Рзаев, Г.А. Гулиев, М.М. Исаев, С.Ф. Бабаев. 31.08.2017.
3. Rzayev Ab.H., Isayev M.M. Neftin ayrılmazı prosesinin nazarət-ölçmə və idarəetmə sisteminin işlənilməsi // Azərbaycan Milli Elmlər Akademiyasının Xəbərləri. Fizika-tekhnika və riyaziyyat elmləri seriyası, c. XXXVII, 2018, № 6, s. 53-57.
4. Gubaydulin F.R. *i dr.* Metodы stabilizatsii raboty ustanovok podgotovki nefti // Neftyanoye khozyaystvo, 2003, № 2, с. 66-68.
5. Mirskiy V.I. Sistemi izmereniya kolichestva i kachestva nefti s uluchshennymi pokazatelyami tochnosti i nadlejnosti: dis. na soisk. ya. step. kand. tekhn. nauk, Ufa, 2006, 175 c.
6. Isayev M.M. Ölçmə sistemlərinin doğqılıyının yüksəldilməsinin alqoritmik-test üsulları. – Bakı: Elm, 2018, 206 s.
7. Nesgovorov A.M., Frолов Ю.А., Мұфтахова В.Н., Бұланов А.И. Контроль количества и качества нефтепродуктов / под ред. В.Ф. Новоселова. – М.: Nedra, 1994, 149 c.
8. Isayev M.M. Development of a universal automatic system and algorithm for calibrating oil tanks // Measurement Techniques, 2016, v. 59, № 6, pp. 623-627.

References

1. Isayev M.M., Nazarov R.B. Uçot qovşagyndan xam neftin tərkibində olan garyshy maddelerin teyini algoritmi // Izvestiya NAN Azerbaydzhana. Seriya fiziko-matematicheskikh i tekhnicheskikh nauk, t. XXXII, 2012, No.3, pp. 148-154.
2. Aliyev T.A., Rzayev Ab.Q., Guliyev G.A., Isayev M.M., Babayev S.F. Sposob i sistema avtomaticheskogo regulirovania urovnya razdela faz nefti i vody. Evraziyiskiy patent, No.027715 B1, zayavka No. 201600039.
3. Rzayev Ab.H., Isayev M.M. Neftin ayrılmazı prosesinin nezaret-olchme ve idareetme sisteminin ishlenilmesi // Azərbaycan Milli Elmlər Akademiyasının Xəbərləri. Fizika-tekhnika və riyaziyyat elmləri seriyası, c. XXXVII, 2018, № 6, pp. 53-57.
4. Gubaydulin F.R., *i dr.* Metodы stabilizatsii raboty ustanovok podgotovki nefti // Neftyanoye khozyaystvo, 2003, № 2, pp. 66-68.
5. Mirskiy V.I. Sistemi izmereniya kolichestva i kachestva nefti s uluchshennymi pokazatelyami tochnosti i nadlejnosti: dis. na soisk. uch.step.kand.tehn.nauk, Ufa, 2006, 175 p.
6. Isayev M.M. Olchme sistemlerinin degigiliyinin yükseldilməsinin algoritmik-test usulları. – Bakı: Elm, 2018, 206 p.
7. Nesgovorov A.M., Frолов Ю.А., Мұфтахова В.Н., Бұланов А.И. Kontrol kolichestva i kachestva nefteproduktov / pod red. V.F. Novoselova. – М.: Nedra, 1994, 149 p.
8. Isayev M.M. Development of a universal automatic system and algorithm for calibrating oil tanks // Measurement Techniques, 2016, v.59, No.6, pp. 623-627.