

Qazların aqressiv komponentlərdən təmizlənməsi

Y.Z. Ələkbərov, t.e.n.,

E.V. Qədəşova, t.ü.f.d., İ.N. Əliyev, t.ü.f.d.
Azərbaycan Dövlət Neft və Sənaye Universiteti**Açar sözler:** qaz, kondensat, aqressiv komponent, hidrogen-sulfid, karbon qazı, absorbsiya, adsorbsiya, etanolamin, molekulyar ələklər.

e-mail: alakbarovsanz@mail.ru

DOI.10.37474/0365-8554/2022-04-32-36

Очистка газа от агрессивных компонентов

Ю.З. Алекперов, к.т.н., Э.В. Гадашова, д.ф.т.н., И.Н. Алиев, д.ф.т.н.

Азербайджанский государственный университет нефти и промышленности

Ключевые слова: газ, конденсат, агрессивный компонент, сероводород, углекислый газ, абсорбция, адсорбция, этаноламин, молекулярные сита.

Статья посвящена вопросу удаления сероводорода, являющегося агрессивным компонентом из состава скважинной продукции, добываемой в процессе газлифтной разработки на газоконденсатных месторождениях нашей страны. Анализ состава этой продукции показал, что содержание в ней сероводорода колеблется в течение года от 65 до 250 мг/м³.

Кроме того, в большинстве газоконденсатных месторождений Азербайджана количество углекислого газа, являющегося еще одним агрессивным компонентом, составляет до 5 %.

Наличие указанных агрессивных компонентов в составе извлекаемого из недр газа создает серьезные проблемы в процессе добычи, сбора, подготовки и транспортировки газа.

Для исключения указанных агрессивных компонентов из состава газа предлагалось использовать процессы сорбции с учетом местных условий. Так, для очистки газа от CO₂ использовался процесс абсорбции с применением МДЭА, а для очистки от H₂S – процесс адсорбции с применением молекулярных сит.

Предлагаемые методы очистки были испытаны на стеновой установке в лабораторных условиях. Полученные результаты в соответствии с местными условиями подтвердили эффективность предложенных методов.

Respublikanın neftqazçixarma obyektlərinin bəzi neft-qaz-kondensat yataqlarında qazlift üsulu ilə işlənmə prosesi zamanı hasıl olunan quyu məhsullarının analizi göstərmişdir ki, onların tərkibində xeyli miqdarda aqressiv komponentlər – hidrogen-sulfid (H₂S) və karbon qazı (CO₂) olur. Məsələn, "Qum adası" NQÇI-nin Bahar yatağında qazlift üsulu ilə hasıl olunan neftdən ayrılan və "Ağ şəhər" qaz kəməri sisteminə verilən qazın tərkibində H₂S-in miqdarı il ərzində 60–250 mg/m³ arasında dəyişir. Göründüyü kimi, H₂S-in miqdarı

Cleaning of gas from aggressive components

Yu.Z. Alekperov, Cand. in Tech. Sc., E.V. Gadashova, PhD in Tech. Sc., I.N. Aliyev, PhD in Tech. Sc.

Azerbaijan State University of Oil and Industry

Keywords: gas, condensate, aggressive component, hydrogen sulphide, carbon dioxide, absorption, adsorption, ethanolamine, molecular sieves.

The paper deals with the issue of removal of hydrogen sulfide, which is an aggressive component from well production recovered in the process of gas lift development in the gas-condensate fields of our country. The analysis of this product justified that the content of hydrogen sulfide fluctuates from 65 to 250 mg/m³ within a year.

Moreover, the amount of carbon dioxide, which is another aggressive component, comprises up to 5 % in most of the gas-condensate fields of Azerbaijan.

The presence of mentioned aggressive components in the content of gas recovered from the subsoil causes serious problems in the production, collection, preparation, and transportation of gas as well.

For the elimination of mentioned aggressive components from the gas composition, the implementation of an adsorption process considering local conditions is suggested. Thus, it is suggested to apply the absorption process with methyl-diethanolamine for cleaning gas from CO₂, and the adsorption process with molecular sieves – for cleaning H₂S correspondingly.

Suggested cleaning methods have been tested in stand installation in laboratory conditions. Obtained results justified the efficiency of the suggested methods following local conditions.

ГОСТ 5542-87 normativ sənədinin tələblərindən (20 mg/m³ çox olmamalı) bir neçə dəfə çoxdur. Bu cür tərkibli qazın həm hasili, yığımı, hazırlanması, həm də nəqli və istehlakı zamanı məlum problemlər meydana çıxır.

Aparılan analizlər göstərmişdir ki, hasıl olunan qazların tərkibində mövcud olan digər aqressiv komponent – CO₂-dir. Qeyd etmək lazımdır ki, miqdarının yüksək olması Respublikanın bütün qaz-kondensat yataqlarından hasıl olunan qazlar üçün xarakterikdir. Qazın tərkibində CO₂-nin

Qazın tərkibində H ₂ S-in miqdari, mq/m ³	Qazın tərkibində olan H ₂ S-in parzial təzyiqi, Pa	Qazın tərkibində karbon qazının miqdari, həcm %	Seolitlərin H ₂ S-ə görə tutumları, q/100q	
			NaA	NaX
65	5	0.5	0.68	0.98
87	6.7	0.5	0.99	1.85
139	9.9	0.5	2.01	2.72
178	11.3	0.5	2.42	3.41
210	13.7	0.5	2.9	3.7
250	15.8	0.5	3.2	4.12

olması arzuolunmaz faktordur. Çünkü, CO₂ bir tərəfdən, "ballast" olaraq qazın istilik törətmə qabiliyyətini azaldır, digər tərəfdən, su ilə teması zamanı zəif karbonat turşusu əmələ gətirir ki, bu da avadanlıqların korroziyaya uğramasına səbəb olur.

Ona görə qazın tərkibinin qeyd olunan komponentlərdən təmizlənməsi böyük əhəmiyyət kəsb edir.

Qeyd etmək lazımdır ki, ölkəmizdə nə qaz emalı zavodu, nə də mədənlərdə qazların aqressiv komponentlərdən təmizlənməsi üçün heç bir texnoloji qurğu mövcud deyil.

Bunları nəzərə alaraq, qazların H₂S və CO₂-dən təmizlənmə prosesinin mövcud yerli şəraitə uyğun öyrənilməsi məqsədilə, tərəfimizdən laboratoriya şəraitində elmi-tədqiqat işləri aparılmışdır. Təcrübə işləri ilk növbədə qazla H₂S-dən təmizlənməsi prosesi üzrə aparılmışdır.

Məlumdur ki, dünya təcrübəsində qazların H₂S-dən təmizlənməsi üçün əsasən iki üsul tətbiq olunur. Aminlərin üzvi birləşmələrinin iştirakı ilə adsorbsiya və müxtəlif tərkibli molekulyar əlekələrin tətbiqi ilə adsorbsiya üsullarından istifadə edilir [1–3].

Adətən, qazın tərkibində H₂S-in miqdari yüksək olduqda amin proseslərindən, miqdardı az olan da isə molekulyar əlekələrdən istifadə edilir [4].

Yuxarıda qeyd etdiyimiz qazlar azkükürdüyü olduğuna görə tədqiqat işləri adsorbsiya prosesi vasitəsilə aparılmışdır. Təcrübə işləri üçün qaz nümunəsi "Qum adası" NQÇİ-nin 1 sayılı "neftqaz-ayırma" sahəsində götürülmüşdür. Nümunə götürülən qaz xəttində təzyiq 0.55–0.60 MPa, temperatur isə 14–20 °C təşkil etmişdir. Qaz nümunəsinin tərkibində H₂S-in miqdarı 65–250 mq/m³ intervalındadır. Prosesin aparılması üçün adsorbent olaraq NaA və NaX markalı seolitlərdən istifadə olunmuşdur. Bu seolitlər öz keyfiyyətlərinə görə TY 38.10281-80 Texniki şərtin tələblərinə uyğun gəlir.

Qeyd etmək lazımdır ki, tədqiq olunan qaz nü-

munəsinin tərkibində CO₂-nin miqdarı 0.5 həcm % təşkil etmişdir. Bu qiymət kiçik olduğuna görə tədqiqatların əsas istiqaməti H₂S-in tutulması üzrə olmuşdur.

Adsorbentlərin H₂S-ə görə adsorbsiya tutumlarını təyin etmək üçün adsorberin çıxışındaki qazda onun izi olana qədər udulma prosesi aparılır.

Prosesə verilən qaz nümunəsinin (təmizlənmiş qazın və regenerasiya qazının) tərkibində H₂S-in miqdarı titrləmə ilə təyin olunur.

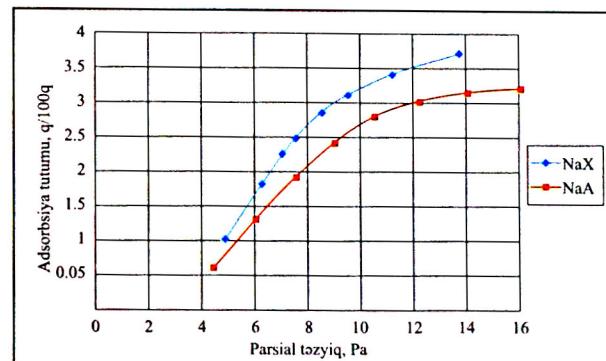
Adsorbentin və ondan keçən qazın miqdarı məlum olduqda, vahid çəkidiə adsorbentdə udulan H₂S-in miqdarı təyin edilir.

Azqatılıqlı küükürdü qazda NaA və NaX seolitlərinin H₂S-ə görə tutumları cədvəl 1-də verilmişdir.

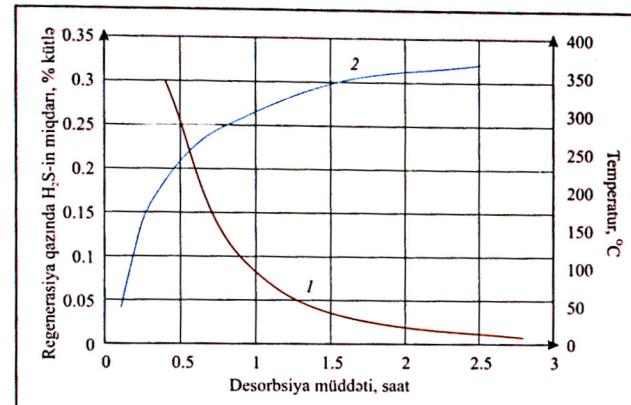
Aparılan tədqiqat işlərinin nəticəsi göstərmişdir ki, qazın tərkibində H₂S-in miqdarı 65-dən 250 mq/m³-ə qədər dəyişikdə NaA seolitinin H₂S-ə görə tutumu 0.68q/100q-dən 3.2q/100q-a qədər, NaX seolitinin tutumu isə 0.98/100-dən 4.2q/100q-a qədər artır.

Cədvəldən göründüyü kimi, qazın tərkibində olan H₂S-in parzial təzyiqi arttıkca istər NaA, istərsə də NaX adsorbentlərinin H₂S-ə görə tutumları artır. Bu asılılıq şəkil 1-də verilmişdir.

Adsorbsiya tsikli başa çatdıqdan sonra təcrübələrin sonrakı mərhələsində doymuş adsorbentin desorbsiyası prosesi həyata keçirilmişdir. Bunun



Şəkil 1. NaA və NaX adsorbentlərinin adsorbsiya tutumlarının parzial təzyiqdən asılılığı



Şəkil 2. Regenerasiya qazında H₂S-in miqdarnın və adsorbent qatının temperaturunun desorbsiya müddətin-dən asılılığı:

1 – desorbsiya əyrisi, 2 – adsorbent qatının temperaturu

Şəkildən göründüyü kimi, desorbsiya prosesinin 3 saat müddətində aparılması regenerasiya qazının tərkibindən H₂S-in tam çıxarılmasını təmin edir.

Qeyd etdiyimiz kimi, Azərbaycanda hasil olan qazların tərkibində mövcud olan aqressiv komponentlərin digəri CO₂-dir. Bu qazın əmtəə qazının tərkibində olması yuxarıda qeyd etdiyimiz səbəbdən arzuolunmazdır. Ona görə hasil olan qazların CO₂-dən təmizlənməsi həm iqtisadi, həm də eko-loji cəhətdən əhəmiyyət kəsb edir.

Məlumdur ki, qazların tərkibində CO₂-nin miqdarı çox olduqda onların təmizlənməsi üçün əsasən adsorbsiya prosesindən istifadə olunur. Respublikada müxtəlif neft-qaz-kondensat yataqlarında hasil olan qazların tərkibində CO₂-nin miqdarı 0.5–5.0 həcm % miqdardında dəyişir. Bu kifayət qədər yüksək göstəricidir. Ona görə bu cür qazların CO₂-dən təmizlənməsi prosesinin ölkəmizdə qaz hasılatı və emalı müəssisələrində həyata keçirilməsi mühüm və vacib problemlərdən biridir. Bu problemin həlli istiqamətində tərəfimizdə laboratoriya şəraitində elmi-tədqiqat işləri aparılmışdır.

İlk növbədə qeyd etmək lazımdır ki, CO₂-dən təmizlənməsi texnologiyalarının əsas məsələlərindən biri uduku sorbentlərin seçiləməsidir. Sorbentlər aşağıdakı tələblərə cavab verməlidir: turş komponəntlərin parsial təzyiqinin geniş diapazonunda

yüksək uduculuq tutumu; aşağı doymuş buxar təzyiqi; aşağı özlülük; korroziya aktivliyi az olmalı; köpüklənməyə qarşı davamlılıq; oksidləşmə və termik parçalanmaya qarşı yüksək davamlılıq.

Qazların təmizlənməsi prosesində əsasən aşağıdakı amin birləşmələrindən istifadə olunur: monoetanolamin (MEA), dietanolamin (DEA), diqlikolamin (DQA), trietanolamin (TEA), metildietanolamin (MDEA).

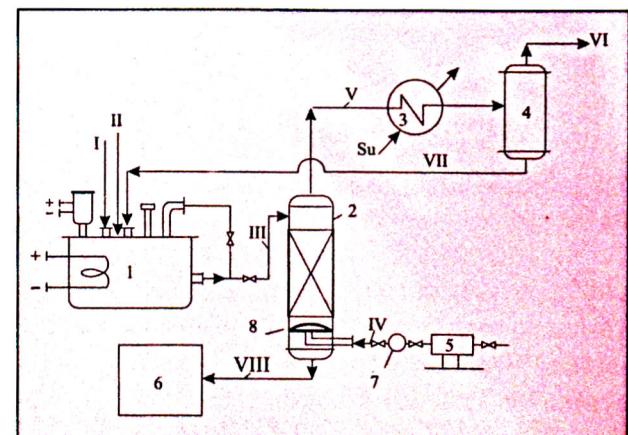
Adi temperaturda DQA və MDEA-dan başqa bütün təmiz aminlər bərk hala malik olur. Aminlərə su əlavə etdikdə məhlulun donma temperaturu və özlülüyü azalır.

Qeyd olunanları nəzərə alaraq apardığımız təcrübə işlərində adsorbent olaraq MDEA məhlulundan istifadə edilmişdir.

MDEA-nın fiziki-kimyəvi xassələri aşağıda göstərilir:

- Sıxlıq, 20 °C, kg/m³.....1.03
- Qaynama temperaturu, °C (1.01), MPa təzyiqdə...231
- Donma temperaturu, °C.....2.1
- Doymuş buxar təzyiqi 20 °C-də, Pa.....1.3
- Dinamik özlülük, 10³ Pa·s.....101 (20 °C)
- Reaksiya istiliyi, KC/kq CO₂ ilə1340
- 20 °C-də suda həllolma, % kütlə.....tam

MDEA-nın özlülünü azaltmaq məqsədilə təcrübələrin gedişində adsorbent olaraq onun 30 %-li sulu məhlulundan istifadə edilmişdir. Tədqiqat zamanı tərkibində CO₂-nin miqdarı yüksək



Şəkil 3. Qazların CO₂-dən təmizlənməsi üçün stend qurğusunun sxemi:

I – U-10 markalı termostat; 2 – absorber nasadka ilə; 3 – su soyuducusu; 4 – ayırcı qab; 5 – konteyner; 6 – tutum; 7 – qaz saygacı; 8 – paylayıcı. I – təzə MDEA; II – su; III – MDEA-nın 30 %-li məhlulu; IV – tədqiq olunan qaz; V – qaz absorberin yuxarıından; VI – təmizlənmiş qaz; VII – MDEA damcıları; VIII – doymuş MDEA

Komponentlər	Qaradağ YQA, həcm %	28 May Qaradağ qaz kəməri, həcm %
Metan, CH ₄	90.55	91.68
Etan, C ₂ H ₆	2.81	2.76
Propan, C ₃ H ₈	1.65	1.44
Butan, C ₄ H ₁₀	0.35	0.30
Pentan və yuxarı, C ₅ H ₁₂₊	0.40	0.25
Karbon qazı, CO ₂	3.99	3.32
Azot, N ₂	0.23	0.20
Oksigen, O ₂	0.02	0.05
Xüsusi çəki, (20 °C, 760 mm c.st.)	0.7887	0.7550

olan nümunələr Qaradağ YQA-nın qaz-paylayıcı məntəqəsi və "28 May" Qaradağ qaz kəmərindən götürülmüşdür. Qaz nümunələri kəmərlərin işçi parametrləri (təzyiq, temperatur) şəraitində götürülmüşdür.

Tədqiq olunacaq qaz nümunələrinin komponent tərkibi cədvəl 2-də verilmişdir.

Cədvəl 2-də verilən qaz nümunələrinin analizi bir şəraitdə götürülən nümunənin tərkibini göstərir. Tədqiqat işlərində ayrı-ayrı termodinamik şəraitlərdə, müxtəlif tərkibli qazlardan istifadə edilmişdir. Cədvəldən göründüyü kimi, hər iki qaz nümunəsinin tərkibində CO₂-nin miqdarı kifayət qədər yüksəkdir. Laboratoriya şəraitində təcrübələrin aparıldığı stend qurğusunun texnoloji sxemi və avadanlıqlar şəkil 3-də göstərilmişdir.

İşçi absorbentin – MDEA-nın 30 %-li sulu məhlulunun hazırlanması U-10 markalı termostatda 1 həyata keçirilir. Termostat qızdırıcı sistem və dövr etdirici nasosla təchiz olunub. Məhlulun hazırlanması üçün termostata tələb olunan miqdarda təzə MDEA və su töküür. Məhlulun yaxşı qarışması üçün proses 35–40 °C temperaturda nasos vasitəsilə bir neçə dəfə dövr etdirilməklə həyata keçirilir. Hazırlanmış absorbent termostatin nasosu vasitəsilə absorbentin 2 yuxarı hissəsinə kontakt elementlərinin üst təbəqəsinə verilir. Absorberdə

kontakt elementi olaraq torna dəzgahında alınan metal qırıntılarından istifadə edilmişdir. Belə ki, absorberin 2/3 hissəsi həmin metal qırıntıları ilə doldurulmuşdur. Absorber yüksək təzyiqə davamlı üzvi şüsdən hazırlanmışdır. Proses dövri olaraq aparıldığına görə absorbent sərfi bir dövredən 0.15 l təşkil etmişdir. Sərf olunan absorbentin miqdarı U-10 termostatında maye səviyyəsinin dəyişməsinə əsasən təyin edilmişdir.

Tədqiq olunan qaz, nümunənin götürüldüyü konteynerdən 5 saygacdan 7 keçməklə absorberin aşağı hissəsinə, kontakt elementlərinin alt hissəsinə verilir. Absorberdə qazın bütün en kəsik üzrə bərabər paylanması və absorbent ilə təmasın yaxşılaşdırılması üçün paylayıcı tərtibatdan 8 istifadə edilir. Qazın sərfi QSB – 400 markalı laboratoriya sayacı 7 vasitəsilə ölçülür. Absorberdə qaz və absorbent əks axınla hərəkət edərək kontakt elementlərinin səthində təmasda olur.

Absorberin yuxarı hissəsindən çıxan qaz özü ilə müəyyən qədər absorbent damçıları aparır. Ona görə həmin axın su soyuducusunda 3 soyudularaq ayıricı qaba 4 daxil olur. Burada ayrılan MDEA damçıları U-10 termostatına qaytarılır, qaz isə sistemdən çıxarıllaraq tərkibi xromatoqrafik üsulla analiz edilir.

Karbon qazı ilə doymuş MDEA məhlulu ab-

Cədvəl 3

Absorberdə qazın təzyiqi, MPa	Absorberdə qazın temperaturu, °C	Bir dövrə üçün absorbentin sərfi, l	Qazın həcmi sürəti, l/dəq	Maye: Qaz nisbəti l/m ³	Absorberin girişində CO ₂ -nin miqdari, həcm %	Absorberin çıxışında CO ₂ -nin miqdari, həcm %	Təmizlənmə dərəcəsi, %
0.25	18	0.15	1	1	3.99	0.3	92.5
0.2	18	0.15	1.5	1	4	0.4	90
0.25	20	0.15	2	1	3.8	0.35	91
0.3	20	0.2	2	1	4.2	0.2	95.2
0.3	17	0.2	3	1	3.32	0.5	85
0.25	18	0.2	2.5	1	3.3	0.3	91
0.25	18	0.25	2	1	3	0.09	97
0.3	18	0.25	2	1	2.99	0.1	96.6

sorberin aşağı hissəsindən çıxarılaraq 6 tutumuna yığılır.

Proses dövri olaraq CO_2 miqdari müxtəlif olan və müxtəlif termodinamik şəraitlərdə Qaradağ YQA-nın çıxış xəttindən və 28 May Qaradağ qaz kəmərindən götürülmüş qazların iştirakı ilə aparılmışdır.

Tədqiqat işlərinin nəticələri cədvəl 3-də verilmişdir.

Cədvəldən göründüyü kimi, rejimdən asılı olaraq CO_2 -dən MDEA-nın 30 %-li məhlulu ilə təmizlənmə dərəcəsi 85–97 % təşkil edir.

Nəticə

Respublikada istismar olunan qaz-kondensat yataqları və qaz emalı zavodunda təbii qazların aqressiv komponentlərdən təmizlənməsi üçün sorbsiya proseslərindən istifadə edilməsini tövsiyə edirik. Belə ki, azkükürdlü qazların adsorbsiya, tərkibində CO_2 -nin miqdari yüksək olan qazların təmizlənməsi üçün isə absorbсиya prosesindən istifadə edilməsi məqsədə uyğundur.

Azərbaycanın yerli şəraitini nəzərə almaqla təklif etdiyimiz proseslərin sınaq işlərinin nəticələri onların səmərəliyinin yüksək olduğunu bir daha təsdiq etmişdir.

Əsəbîyyat siyahısı

1. Бекиров Т.М. Первичная переработка природных газов. – М.: Химия, 1987, с. 253.
2. Гриценко А.И. и др. Очистка газов от сернистых соединений при эксплуатации газовых месторождений. – М.: Недра, 1985, с. 270.
3. Berlin M.A. и др. Переработка нефтяных и природных газов. – М.: Химия, 1987, с. 53.
4. Ələkberov Y.Z. və b. Qazların nəqlə hazırlanması və emalının texnologiyaları və eko-iqtisadi aspektləri. – Bakı: Elm, 2020, s. 400.

References

1. Bekirov T.M. Pervichnaya pererabotka prirodnykh gazov. – M.: Khimiya, 1987, s. 253.
2. Grishchenko A.I. i dr. Ochistka gazov ot sernistykh soedineniy pri ekspluatatsii gazovykh mestorozhdeniy. – M.: Nedra, 1985, s. 270.
3. Berlin M.A. i dr. Pererabotka neftyanykh i prirodnykh gazov. – M.: Khimiya, 1987, s. 53.
4. Alekberov Y.Z. ve b. Gazların negle hazırlanması ve emalının teknologiyaları ve eko-igtisadi aspektleri. – Bakı: Elm, 2020, s. 400.