

Література

1. Бурных В.С., Дутчак И.А. Определение объемов и структуры "технологических потерь" газа, их взаимосвязь с утечками газа из магистральных газопроводов // Питання розвитку газової промисловості України. – Харків, 1999. – Вип. XXVII. – С. 75.

2. Методика определения утечек газа в составе технологических потерь газа на участках МГ, газопроводов-отводов и ГРС между приграничными ГИС РАО "Газпром" (после замерных диафрагм) и границами Россия-Украина, Беларусь-Украина и другие. – Харьков: УкрНИИгаз, 1997. – 30 с.

3. Сахаев В.Г., Щербицкий Б.В. Справочник по охране окружающей среды. – К.: Будівельник, 1986. – 149 с.

4. Саприкин С.А., Бурных В.С., Дутчак И.А., Капцов И.И. Экспериментальные исследования герметичности магистральных газопроводов АО «Укргазпром» // Питання розвитку газової промисловості України. – Харків, 1999. – Вип. XXVII. – С. 59.

5. Дрогомирецький М.М., Капцов И.И., Саприкин С.О., Фоменко О.В., Холодов В.І. Стан герметичності обладнання підприємств ДК "Укртрансгаз" // Ресурсоенергозбереження у ринкових відносинах. Тези доповідей VIII Міжнародної конференції. – К., 2001. – С. 28-30.

6. Гринстед Д.Р., Каучилл Р.М. Неучтенный газ – потери или действительно неправильный учет // Нефть, газ и нефтехимия за рубежом. – 1991. – № 5. – С. 65-71; № 8. – С. 41-46.

УДК 622.691.4

АНАЛІЗ ГІДРАВЛІЧНОГО СТАНУ МАГІСТРАЛЬНОГО ГАЗОПРОВОДУ ШЕБЕЛИНКА-ДИКАНЬКА-КИЇВ ДО І ПІСЛЯ ОЧИЩЕННЯ МЕТОДОМ ШВИДКІСНИХ ПОТОКІВ

C.М.Винник, В.І.Холодов, І.О.Дутчак

УкрНДІгаз, 61125, м. Харків, Червоношкільна наб., 20, тел. (0572) 200282
e-mail: itl_1266@online.kharkov.ua

В.І.Смирнов, М.П.Сокіл

ГПУ "Шебелинкагазвидобування", 64250, смт. Червоний Донець Балакіївського р-ну,
тел. (05749) 99301, 99204, e-mail: mvk@sggpi.kharkov.net

Проведен анализ гидравлического состояния магистральных газопроводов Шебелинка-Диканька-Киев (ШДК), Шебелинка-Полтава-Киев (ШПК) и анализ гидравлического состояния газопровода ШДК после очистки методом скоростных потоков. Даны рекомендации для повышения добычи газа с газоконденсатных месторождений Шебелинско-Крестищенской группы.

На даному етапі розвитку Україна не може повністю забезпечити себе газом власного видобутку. Видобування газу на родовищах Шебелинки падає, тому постало питання збільшення або хоча б збереження видобутку газу на теперішньому рівні. З цією метою перед УкрНДІгазом було поставлено завдання дати науково-технічні рекомендації щодо зниження робочого тиску до 0,6 МПа в системі збору газу на Шебелинському газоконденсатному родовищі (ГКР) і на вході в дотискну компресорну станцію (ДКС) Хрестище та провести розрахунки зі збільшення видобутку газу з газоконденсатних родовищ, які входять в дану газозбірну систему.

Ефективність роботи газопроводів здебільшого визначається ступенем очищення й осушення газу на головних спорудах. Досвід експлуатації газопроводів, що транспортують газ з ГКР, свідчить про те, що в початковий період

Analyzed are the hydraulic state of Shebelynka-Dykanka-Kyiv (ShDK), Shebelynka-Poltava-Kyiv (ShPK) gas mains and the hydraulic state of ShDK gas main after its treatment by high-speed flow method. Offered are recommendations for gas recovery increase at gas-condensate fields of Shebelynka-Khrestyshche group.

роботи внаслідок тих чи інших причин у магістральний газопровід подається газ, що містить конденсат [1]. З цією метою спеціалістами відділу транспорту газу було проведено дослідження поточного стану гідравлічних параметрів магістральних газопроводів Шебелинка-Диканька-Киев (ШДК), Шебелинка-Полтава-Киев (ШПК), Єфремівка-Диканька-Киев (ЄДК) в регіоні газопровідної системи родовищ Хрестищенської групи ГКР.

1 Технологія проведення очищення магістрального газопроводу методом створення швидкісного потоку

У травні-червні 2001 р. було проведено гідравлічні дослідження газопроводів ШДК, ШПК і ЄДК, характеристики яких наведені в табл. 1. Принципову розрахункову схему підключення ГКР до газопроводів на ділянці від

**Таблиця 1 — Характеристики магістральних газопроводів ШДК, ШПК, ЄДК
(при робочому тиску $P_{роб} = 5,4$ МПа)**

Назва газопроводу	Рік запуску в експлуатацію	Умовний діаметр, Ду, мм	Річна продуктивність, млрд. м ³ /рік	Добова продуктивність, млн. м ³ /рік	Примітка
ШПК	1960	700	26,5	80,9	$P_{ср}=4,5$ МПа
ЄДК	1970	1000			
ШДК	1973	1200	17,1	52,3	$P_{ср}=1,88$ МПа

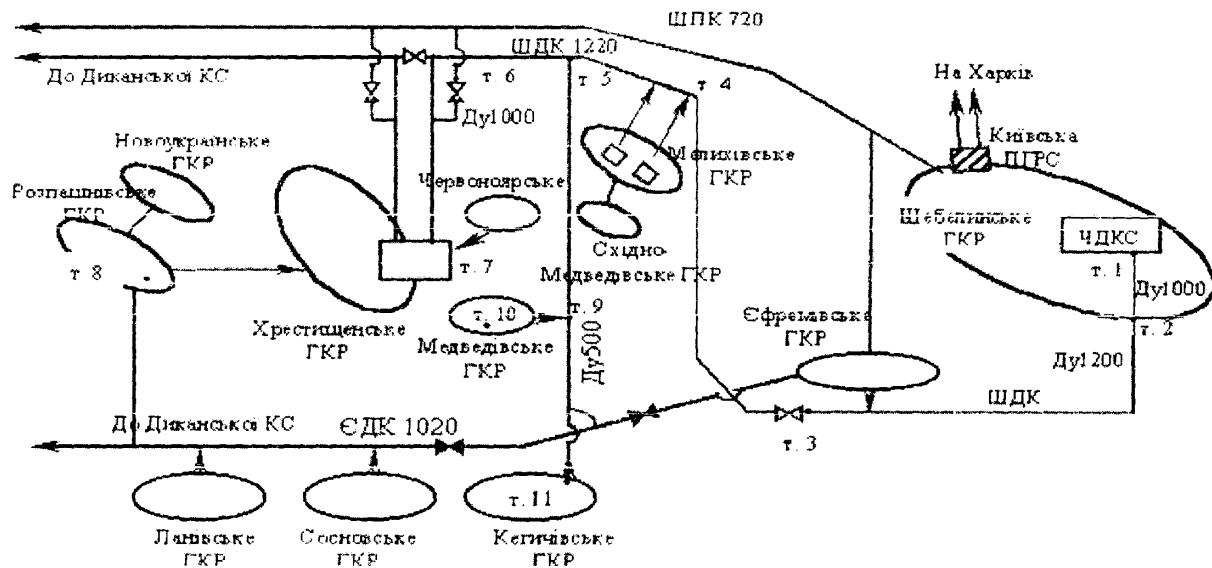


Рисунок 1 — Принципова розрахункова схема підключення до ГКР магістральних газопроводів ШПК, ШДК і ЄДК від Червонодонецької ДКС до Хрестищенської ДКС у 2001 р.

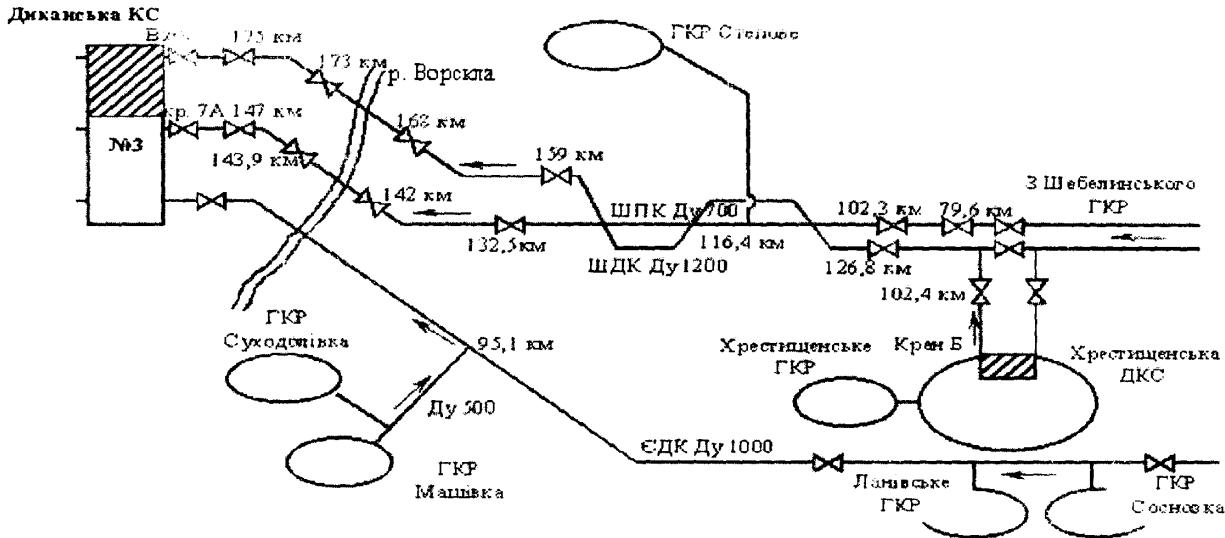


Рисунок 2 — Технологічна схема магістральних газопроводів ШПК, ШДК і ЄДК на ділянці від Хрестищенської ДКС до Диканської КС

Червонодонецької ДКС до Хрестищенської ДКС наведено на рис. 1, а технологічну схему на ділянці від Хрестищенської ДКС до Диканської КС – на рис. 2.

За результатами гідралічних досліджень було проведено розрахунок коефіцієнтів гідралічної ефективності на дільницях магістральних газопроводів ШДК і ШПК. Середньозважений коефіцієнт гідралічної ефективності газопроводу ШДК – 36,47%, а газопроводу ШПК –

32,9%, який свідчить про те, що газопроводи потребують очищення, яке проводили методом швидкісного потоку в травні–червні 2001 року.

Розроблена УкрНДГазом на рівні винаходу (а. с. 1224023) технологія підвищення продуктивності діючих газопроводів з нерівнопрохідною арматурою та таких, що не обладнані камерами запуску та прийому очисних пристрій шляхом їх очищення від рідинних забруднень за рахунок створення швидкісного потоку газу,

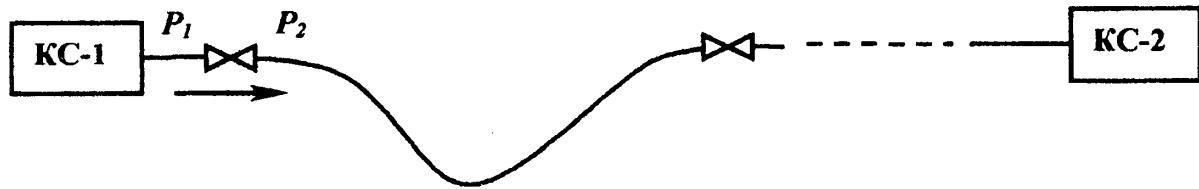
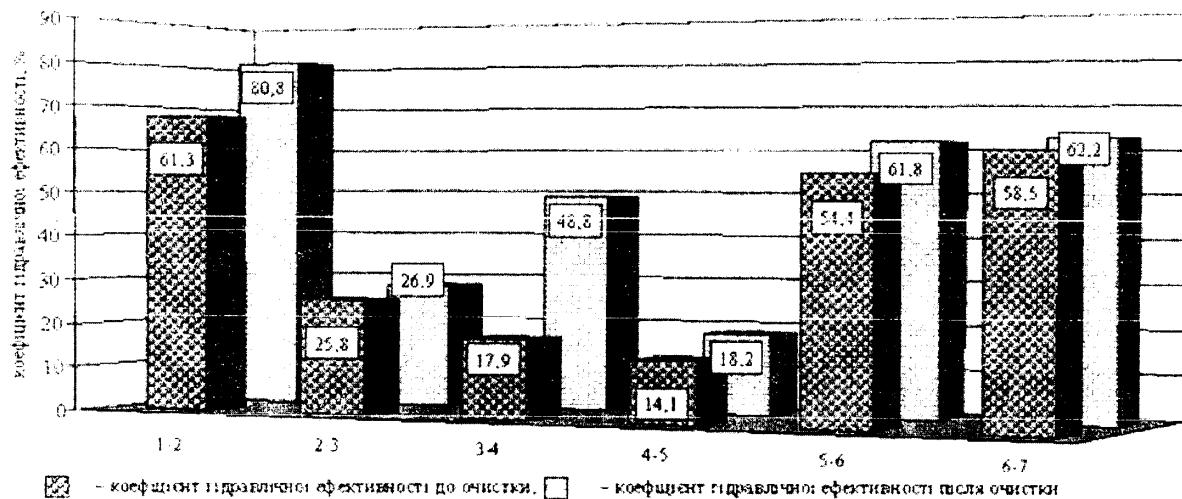


Рисунок 3 — Схема проведення очищення газопроводу методом швидкісних потоків



Примітка: Ділянки вказані по осі Х згідно зі схемою на рис. 1

Рисунок 4 — Зміна коефіцієнта гідравлічної ефективності до і після очистки МГ ШДК на ділянці від Червонодонецької ДКС до Хрестіщенської ДКС методом швидкісних потоків

забезпечується короткочасним повним перекриттям лінійного крана і відтак частковим його відкриттям після досягнення заданого перепаду тиску газу на закритому крані [2].

Перекривається лінійний кран, розміщений на початку забрудненої ділянки, при цьому забезпечується стік рідини з підвищених місць траси на більш пониженні її ділянки як результат у понижених місцях газопроводу утворюються рідинні пробки.

При подальшій подачі газу через попередню компресорну станцію (надалі КС-1) або з промислу тиск газу перед закритим краном зростає, а після закритого крана в результаті відбору газу наступною компресорною станцією (КС-2) або попутними споживачами тиск газу понижується (рис. 3).

Після часткового відкриття крана через значний перепад тиску виникає швидкісний потік, який виносить рідинні пробки з понижених місць траси.

Відведення рідинних забруднень (конденсату, води та ін.) у процесі очищення здійснюється за допомогою конденсатозбірників, установлених на очікуваній ділянці, або через пилловловлювачі, установлений на КС-2 або на ГРС до попутних споживачів. За відсутності на ділянці, що підлягає очищенню, конденсатозбірників можна:

- установлювати пристрій УЗГ-М (а. с. 830688), в основу роботи якого покладено інерційно-гравітаційний принцип. Він являє собою вдосконалену розширювальну камеру і призна-

ченій для додаткового очищення природного газу від рідинних і твердих забруднень в газопроводах [3, 4];

— проводити операції зі створення перепадів тиску газу з короткочасним закриттям лінійного крана послідовно по ходу руху газу.

У травні–червні 2001 року за цією технологією проведено очищення газопроводу ШДК ДН1200. Роботи з очищеннем даного газопроводу до 59 км проводились спільними силами лінійно-експлуатаційних служб ГПУ "Шебелинка-газвидобування" та Диканського ЛВУМГ УМГ "Кіївтрансгаз":

— перед проведенням очищення було тимчасово запущено на Червонодонецькій ДКС шість–сім газомотокомпресорів (ГМК), що дало змогу досягти максимально допустимого тиску в газопроводі;

— закриттям крана 216 (т. 2 на рис. 1) і роботою ГМК на Червонодонецькій ДКС тиск у газопроводі доводився до 3,0–3,2 МПа;

— після досягнення тиску до 3,0–3,2 МПа і падіння тиску за краном 216 до 1,7–1,8 МПа (перепад тиску $\Delta P=1,2\text{--}1,5$ МПа) кран відкривався, і проводилася продувка. Операцію повторювали двічі;

— закривався кран на 42,4 км (т. 3 на рис. 1) газопроводу ШДК, і тиск доводився до 3,0–3,2 МПа Червонодонецькою ДКС. Падіння тиску за краном досягло 1,6–1,7 МПа (перепад тиску $\Delta P=1,3\text{--}1,6$ МПа), відтак кран відкривали і проводили продувку газопроводу. Операцію повторювали двічі;

— аналогічну операцію двічі проводили на крані №23 (на 59 км). Перепад тиску було доведено до $\Delta P=1,3-1,7$ МПа;

— після очищення газопроводу методом швидкісних потоків на Хрестищенській ДКС проводився прийом конденсату в спеціальні ємності.

2 Аналіз гіdraulічного стану газопроводу ШДК після очищення

Після закінчення робіт з очищення магістрального газопроводу ШДК було проведено комплексне обстеження гіdraulічного стану даного газопроводу. Порівняння результатів обстеження гіdraulічного стану газопроводу ШДК до і після очищення наведено на рис. 4. З проведених розрахунків можна зробити висновки, що на всіх ділянках, де проводили очищення методом швидкісних потоків, гіdraulічний стан поліпшився. Середньозважений коефіцієнт гіdraulічної ефективності на ділянці від Червонодонецької ДКС до Хрестищенської ДКС зріс з 36,47% до 44,94%. З діаграми на рис. 4 видно, що підвищення коефіцієнта гіdraulічної ефективності на кожній з ділянок відрізняється. На це впливає нерівність рельєфу на окремих ділянках та те, що при більшому віддаленні крана, де проводили маніпуляції (закриття та часткове відкриття) від ДКС, важко створити потрібний перепад тиску.

Проведені розрахунки свідчать, що магістральні газопроводи Шебелинка-Диканька-Київ та Шебелинка-Полтава-Київ є сильно забрудненими, про що свідчать їх середні коефіцієнти гіdraulічної ефективності 36,47% і 32,9% відповідно, та перепад тиску по ШДК — 0,755 МПа на 120,37 км, а по ШПК — 0,049 МПа на 42,5 км. Тому запропоновано провести очищення газопроводів. На ділянках, де при спорудженні газопроводу не передбачені камери запуску та прийому очисних пристрій (ділянка МГ ШДК від Червонодонецької ДКС до Хрестищенської ДКС), очищення проводили методом швидкісних потоків. Згаданий метод себе виправдав через те, що на всіх ділянках при проведенні комплексного обстеження гіdraulічного стану МГ ШДК (ділянці МГ ШДК від Червонодонецької ДКС до Хрестищенської ДКС) виявлено, що після очистки коефіцієнт гіdraulічного опору знизився, а середній коефіцієнт гіdraulічної ефективності з 36,47% зріс до 44,94%. Спо-

стерігається зменшення перепаду тиску по трасі газопроводу до і після очищення. Так, абсолютний тиск на виході з Червонодонецької ДКС (т. 1) і на вході в Хрестищенську ДКС (т. 7) до очищення був 2,15 МПа і 1,39 МПа відповідно ($\Delta=0,76$ МПа), а після очищення в цих самих точках — 1,857 МПа і 1,285 МПа ($\Delta=0,572$ МПа).

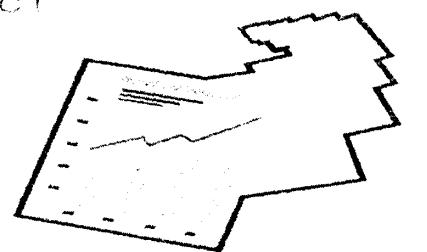
Дані, наведені в статті, базуються на польових дослідженнях газопроводів ШДК і ШПК, проведених у 2001 р. Роботи проводились згідно із завданням ДК “Укргазвидобування” щодо зниження робочого тиску до 0,6 МПа в системі збору газу на Шебелинському ГКР і на вході в ДКС Хрестище і збільшення видобутку газу з газоконденсатних родовищ Шебелинсько-Хрестищенської групи. Метою робіт було підвищення гіdraulічного стану газопроводів, що дасть можливість понизити тиск до потрібного. Для успішного виконання цього завдання потрібно довести коефіцієнт гіdraulічної ефективності до максимального, тобто на ділянці від Червонодонецької ДКС до Хрестищенської ДКС провести очищення методом швидкісних потоків, а на ділянці від крана на 59 км, де установлено камеру запуску очисних пристрій до Диканської КС, — пропусканням очисного поршня.

Література

1. Капцов И.И. Сокращение потерь газа на магистральных газопроводах. — М.: Недра, 1988. — 160с.
2. А. с. 1224023, МКИ В08В9/06. Способ очистки газопровода / В.С.Бурных, Р.В.Козак, И.И.Капцов, И.А.Дутчак / (СССР). №3714377/12. Заявлено 23.03.84, Опубл. 15.04.86. Бюл. №14, 1986, с. 39.
3. А. с. 830688, МКИ В01D45/12. Устройство для очистки природного и попутного газа от жидкых и твердых включений / В.С.Бурных, В.А.Слесарев, И.И.Сорока, Н.К.Евтушенко / (СССР). №2874655/26. Заявлено 23.01.80, Опубл. 23.10.85. Бюл. №39, 1985.
4. Капцов И.И. Основные разработки УкрНИИгаза по повышению эффективности и надежности работы магистральных газопроводов // Питання розвитку газової промисловості України. Вип. XVII (ювілейний — до 40-річчя УкрНДГазу). — Харків, 1999. — С. 92-95.

МИ ЧЕКАЄМО НА ВАС!

**МІСЦЕ
ВАШОЇ
РЕКЛАМИ**



Відділення вилучення та рециклизації речовинами енергетичного та харчово-фармацевтичного секторів, вул. Караваєвська 15, ІФЕРГУМЕР
Редакція журналу "Розробка та розробка нафтогазових газодинамічних" тел: (03422) 426002, ел. факс: (03422) 423399
e-mail: rozbuka@zprf.km.ua