

ФЕДЕРАЛЬНОЕ АГЕНТСТВО ПО ТЕХНИЧЕСКОМУ РЕГУЛИРОВАНИЮ И МЕТРОЛОГИИ

Федеральное государственное унитарное предприятие
«Всероссийский научно-исследовательский институт расходомерии»

Государственный научный метрологический центр

ФГУП «ВНИИР»

УТВЕРЖДАЮ

Первый заместитель директора
по научной работе – Заместитель
директора по качеству ФГУП «ВНИИР»


В.А. Фафурин

«09» декабря 2016 г.




Государственная система обеспечения единства измерений

СИСТЕМА ИЗМЕРЕНИЙ КОЛИЧЕСТВА И ПОКАЗАТЕЛЕЙ КАЧЕСТВА НЕФТИ № 124

Методика поверки

МП 0508-14-2016

Начальник НИО-14 ФГУП «ВНИИР»


Р.Н. Груздев

Тел.: (843) 299-72-00

г. Казань
2016

РАЗРАБОТАНА

ФГУП «ВНИИР»

ИСПОЛНИТЕЛИ

Груздев Р.Н., Черепанов М.В.

УТВЕРЖДЕНА

ФГУП «ВНИИР»

Настоящий документ распространяется на систему измерений количества и показателей качества нефти № 124 (далее – СИКН) с заводским номером 124 и устанавливает объем и порядок проведения первичной и периодической поверки СИКН.

Интервал между поверками СИКН – 12 месяцев.

Интервал между поверками средств измерений (СИ), входящих в состав СИКН приведены в таблице 1.

Таблица 1

Наименование и тип СИ	Интервал в месяцах
Счетчики нефти турбинные МИГ-400	12
Датчики температуры 644	12
Термопреобразователи сопротивления платиновые серии 65	12
Преобразователи измерительные 3144Р	12
Термопреобразователи сопротивления Rosemount 0065	12
Преобразователи измерительные Rosemount 644	12
Преобразователи давления измерительные 3051	12
Преобразователи плотности жидкости измерительные модели 7835	12
Преобразователи плотности и вязкости жидкости измерительные модели 7829	12
Влагомеры нефти поточные УДВН-1пм	12
Манометры для точных измерений типа МТИ	12
Манометры показывающие МП160	12
Контроллер измерительно-вычислительный СОИ СИКН № 124 НПС «Калейкино» Ромашкинского РНУ АО «Транснефть – Прикамье»	12
Расходомер-счетчик ультразвуковой OPTISONIC 3400	12
Анализатор серы общей рентгеноабсорбционный в потоке нефти/нефтепродуктов при высоком давлении NEX XT	12
Установка поверочная трубопоршневая «ТПУ-4000»	24
Термометры ртутные стеклянные лабораторные ТЛ-4	36

СИ, результаты измерений которых не влияют на погрешность измерений массы нефти, калибруют в соответствии с действующими нормативными документами (НД), приведенными в таблице 4.

1. Операции поверки

При проведении поверки выполняют операции, приведенные в таблице 2.

Таблица 2

Наименование операции	Номер пункта инструкции	Проведение операции при	
		первичной поверке	периодической поверке
Проверка комплектности технической документации	6.1	Да	Нет
Внешний осмотр	6.2	Да	Да
Опробование	6.3	Да	Да
Определение метрологических характеристик	6.4	Да	Да

2. Средства поверки

2.1 При проведении поверки применяют средства поверки, указанные в НД на методики поверки СИ, входящих в состав СИКН, приведенных в таблице 4 настоящей методики.

2.2 Допускается применение аналогичных средств поверки, обеспечивающих определение метрологических характеристик поверяемых СИ с требуемой точностью.

3. Требования безопасности

При проведении работ соблюдают требования, определяемые НД:

- в области охраны труда;
- в области промышленной безопасности;
- в области пожарной безопасности;
- в области соблюдения правильной и безопасной эксплуатации электроустановок;
- в области охраны окружающей среды.

Площадка СИКН должна содержаться в чистоте без следов нефти и должна быть оборудована первичными средствами пожаротушения согласно Правил противопожарного режима в Российской Федерации.

СИ и вспомогательные устройства, применяемые при выполнении испытаний, должны иметь взрывозащищенное исполнение в соответствии с требованиями ГОСТ 30852.0 - 2002 «Электрооборудование взрывозащищенное. Часть 0. Общие требования».

Вторичную аппаратуру и щиты управления относят к действующим электроустановкам с напряжением до 1000 В, на которые распространяются Правила технической эксплуатации электроустановок потребителей, Правила устройства электроустановок.

Выполнение работ прекращают при обнаружении течи в сварных и фланцевых соединениях оборудования СИКН.

4. Условия поверки

При проведении поверки соблюдают условия в соответствии с требованиями НД на методики поверки СИ, входящих в состав СИКН.

Характеристики СИКН и параметры нефти при проведении поверки должны соответствовать требованиям, приведенным в таблице 3.

Таблица 3

Наименование характеристики	Значение характеристики
Измеряемая среда	нефть по ГОСТ Р 51858-2002 Нефть. Общие технические условия
Количество измерительных линий, шт.	4 (три рабочих, одна резервная)
Диапазон измерений расхода, м ³ /ч	от 830 до 7300
Пределы допускаемой относительной погрешности измерений массы брутто нефти, %	±0,25
Пределы допускаемой относительной погрешности измерений массы нетто нефти, %	±0,35
Режим работы СИКН	непрерывный, автоматизированный
Параметры измеряемой среды: - температура, °С - избыточное давление (максимально допустимое), МПа, не более - избыточное давление (рабочее), МПа - плотность в рабочих условиях, кг/м ³	от +5 до +30 2,5 от 0,3 до 1,6 от 860 до 890

Окончание таблицы 3

Наименование характеристики	Значение характеристики
- кинематическая вязкость в рабочих условиях, сСт	от 12 до 40
- массовая доля воды, %, не более	1,0
- массовая доля механических примесей, %, не более	0,05
- массовая концентрация хлористых солей, мг/дм ³ , не более	900
- массовая доля серы, %	от 1,1 до 2,5
- массовая доля парафина, %, не более	6,0
- массовая доля сероводорода, млн. ⁻¹ (ppm), не более	100
- массовая доля метил- и этилмеркаптанов в сумме, млн. ⁻¹ , (ppm), не более	100
- давление насыщенных паров, кПа (мм рт. ст.), не более	66,7 (500)
- содержание свободного газа	не допускается

5. Подготовка к поверке

Подготовку средств поверки и СИКН осуществляют в соответствии с их эксплуатационной документацией.

6. Проведение поверки

6.1 Проверка комплектности технической документации.

Проверяют наличие действующих свидетельств о поверке и (или) знаков поверки на СИ, действующих сертификатов о калибровке и (или) оттисков калибровочных клейм на СИ, указанных в таблице 4 настоящей методики, а так же эксплуатационно-технической документации на СИКН и СИ, входящие в ее состав.

6.2 Внешний осмотр

При внешнем осмотре должно быть установлено соответствие СИКН следующим требованиям:

- комплектность СИКН должна соответствовать технической документации;
- на компонентах СИКН не должно быть механических повреждений и дефектов покрытия, ухудшающих внешний вид и препятствующих применению;
- надписи и обозначения на компонентах СИКН должны быть четкими и соответствовать технической документации.

6.3 Опробование

6.3.1 Опробование проводят в соответствии с НД на поверку СИ, входящих в состав СИКН.

Проверяют действие и взаимодействие компонентов в соответствии с инструкцией по эксплуатации СИКН, возможность получения отчета.

На элементах и компонентах СИКН не должно быть следов протечек нефти.

6.3.2 Подтверждение соответствия программного обеспечения (ПО)

Для проверки идентификационных данных ПО контроллера измерительно-вычислительного СОИ СИКН № 124 НПС «Калейкино» Ромашкинского РНУ АО «Транснефть – Прикамье» необходимо нажать кнопку «О программе» в пункте «Основное окно». В открывшемся диалоговом окне отобразится информация о ПО.

Полученные результаты идентификации ПО должны соответствовать данным указанным в описании типа на СИКН.

В случае, если идентификационные данные ПО СИКН не соответствуют данным указанным в описании типа на СИКН, поверку прекращают. Выясняют и устраняют причины вызвавшие несоответствие. После чего повторно проверяют идентификацию данных ПО СИКН.

6.4 Определение метрологических характеристик

6.4.1 Определение метрологических характеристик СИ, входящих в состав СИКН.

Определение метрологических характеристик СИ, входящих в состав СИКН, проводят в соответствии с НД, приведенными в таблице 4.

Таблица 4

Наименование СИ	НД
Счетчики нефти турбинные МИГ-400 (далее - ПР)	МИ 3380-2012 «ГСИ. Преобразователи объемного расхода. Методика поверки на месте эксплуатации поверочной установкой». Приложение А настоящей методики поверки
Преобразователи давления измерительные 3051	МИ 1997-89 «Рекомендация. ГСИ. Преобразователи давления измерительные. Методика поверки». МП 4212-021-02015 «Преобразователи давления измерительные 3051. Методика поверки», утверждена ГЦИ СИ ФБУ «Челябинский ЦСМ» в феврале 2015 г.
Термопреобразователи сопротивления платиновые серии 65, термопреобразователи сопротивления Rosemount 0065	ГОСТ 8.461-2009 «ГСИ. Термопреобразователи сопротивления из платины, меди и никеля. Методика поверки»
Преобразователи измерительные 3144Р	Преобразователи измерительные 248, 644, 3144Р, 3244MV. Методика поверки, утвержденная ВНИИМС в октябре 2004 г.
Преобразователи измерительные Rosemount 644	Документ 12.5314.000.00 МП «Преобразователи измерительные Rosemount 644, Rosemount 3144Р. Методика поверки», утвержден ФБУ «Челябинский ЦСМ» в феврале 2013 г.
Датчики температуры 644	Инструкция «Датчики температуры 644, 3144Р. Методика поверки», согласованной с ГЦИ СИ «ВНИИМС» в августе 2008 г.
Манометры для точных измерений типа МТИ, манометры показывающие МП160	МИ 2124-90 «ГСИ. Манометры, вакуумметры, мановакуумметры, напоромеры, тягомеры и тягонапоромеры показывающие и самопишущие. Методика поверки»
Термометры ртутные стеклянные лабораторные ТЛ-4	ГОСТ 8.279-78 «Термометры стеклянные жидкостные рабочие. Методы и средства поверки»
Преобразователи плотности жидкости измерительные модели 7835	МИ 2816-2012 «ГСИ. Преобразователи плотности поточные. Методика поверки на месте эксплуатации». МИ 3240-2012 «Рекомендация. ГСИ. Преобразователи плотности жидкости поточные. Методика поверки»
Преобразователи плотности и вязкости жидкости измерительные модели 7829	РД 50-294-81 «Методические указания. Плотномеры вибрационные. Методы и средства поверки», утвержден 28.12.1981 г.

Окончание таблицы 4

Наименование СИ	НД
	МИ 3001-2006 «Рекомендация. ГСИ. Преобразователи плотности и вязкости жидкости поточные моделей 7827 и 7829 фирмы «Solartron Mobrey Limited». Методика поверки в динамическом режиме». МИ 3119-2016 «Рекомендация. ГСИ. Преобразователи плотности и вязкости 7827, 7829, FVM и HFVM. Методика поверки на месте эксплуатации». МИ 3302-2010 «Рекомендация. ГСИ. Преобразователи плотности и вязкости жидкости измерительные модели 7827 и 7829. Методика поверки»
Влагомеры нефти поточные УДВН-1пм	МИ 2366-2005 «Рекомендация. ГСИ. Влагомеры нефти типа УДВН. Методика поверки»
Контроллер измерительно-вычислительный СОИ СИКН № 124 НПС «Калейкино» Ромашкинского РНУ АО «Транснефть – Прикамье» (далее - СОИ)	Документ Г.2.0000.15034-СЗМН/ГТП-01.000-МП «Контроллер измерительно-вычислительный СОИ СИКН № 124 НПС «Калейкино» Ромашкинского РНУ АО «Транснефть – Прикамье», утвержден у ФГУП «ВНИИМС» 25.12.2015 г.
Расходомер-счетчик ультразвуковой OPTISONIC 3400	МП РТ 1849-2014 «Расходомеры-счётчики ультразвуковые OPTISONIC 3400. Методика поверки», утверждена ГЦИ СИ ФБУ «Ростест-Москва» 23 мая 2014 г. МК 0001-14-2015 «Методика калибровки преобразователей расхода жидкости в составе блоков измерений показателей качества нефти (нефтепродуктов)»
Анализатор серы общей рентгеноабсорбционный в потоке нефти/нефтепродуктов при высоком давлении NEX XT	МП 87-223-2010 «ГСИ. Анализаторы серы общей рентгеноабсорбционные в потоке нефти/нефтепродуктов при высоком давлении NEX XT. Методика поверки», утверждена ФГУП «УНИИМ» в 2011 году
Установка поверочная трубопоршневая «ТПУ-4000»	МИ 2974-2006 «ГСИ. Установки поверочные трубопоршневые 2-го разряда. Методика поверки трубопоршневой поверочной установкой 1-го разряда с компаратором»

6.4.2 Определение относительной погрешности измерений массы брутто нефти СИКН

Относительную погрешность измерений массы брутто нефти с применением СИКН δM_B , %, в соответствии с ГОСТ Р 8.595-2004 «ГСИ. Масса нефти и нефтепродуктов. Общие требования к методикам выполнения измерений», определяют по формуле

$$\delta M_B = \pm 1,1 \cdot \sqrt{\delta V^2 + G^2 \cdot (\delta \rho^2 + \beta^2 \cdot 10^4 \cdot \Delta T_p^2) + \beta^2 \cdot 10^4 \cdot \Delta T_v^2 + \delta N^2}, \quad (1)$$

где δV – относительная погрешность измерений объема нефти ПР, % (из свидетельства о поверке);

$\delta \rho$ – относительная погрешность измерений плотности нефти, %, вычисляется по формуле

$$\delta \rho = \frac{\Delta \rho}{\rho} \cdot 100, \quad (2)$$

- $\Delta\rho$ – абсолютная погрешность измерений плотности нефти ПП или погрешность аттестованного метода измерений (из свидетельства об аттестации методики измерений плотности «ГСИ. Плотность нефти. Методика измерения в химико-аналитической лаборатории НПС «Калейкино» Ромашкинского РНУ АО «Транснефть-Прикамье» при проведении учетных операций СИКН № 124 (свидетельство об аттестации № 100-01.00152-2013-2016)), кг/м³;
- δN – относительная погрешность СОИ при вычислении массы нефти, %;
- $\Delta T_p, \Delta T_v$ – пределы допускаемой абсолютной погрешности измерений температуры нефти при измерениях плотности и объема соответственно, °С;
- G – коэффициент, вычисляемый по формуле
- $$G = \frac{1+2 \cdot \beta \cdot T_v}{1+2 \cdot \beta \cdot T_p}, \quad (3)$$
- β – коэффициент объемного расширения нефти, 1/°С (определяется по таблице 5);
- T_p, T_v – температура нефти при измерениях плотности и объема нефти соответственно, °С.

Таблица 5

ρ , кг/м ³	850,0-859,9	860,0-869,9	870,0-879,9	880,0-889,9	890,0-899,9
β , 1/°С	0,00081	0,00079	0,00076	0,00074	0,00072

Примечание - Значения, приведенные в таблице 5, используют только для расчета относительной погрешности измерений массы нефти.

Относительная погрешность измерений массы брутто нефти с применением СИКН не должна превышать $\pm 0,25$ %.

6.4.3 Определение относительной погрешности измерений массы нетто нефти с применением СИКН

Относительную погрешность измерений массы нетто нефти с применением СИКН δM_H , %, определяют в соответствии с ГОСТ Р 8.595, по формуле

$$\delta M_H = \pm 1,1 \cdot \sqrt{\left(\frac{\delta M_B}{1,1}\right)^2 + \frac{\Delta W_B^2 + \Delta W_{XC}^2 + \Delta W_{МП}^2}{\left(1 - \frac{W_B + W_{XC} + W_{МП}}{100}\right)^2}}, \quad (4)$$

где δM_B – относительная погрешность измерений массы брутто нефти, %;

ΔW_B – абсолютная погрешность измерений массовой доли воды в нефти в испытательной лаборатории, %, вычисляемая по формуле

$$\Delta W_B = \pm \frac{\sqrt{R_B^2 - r_B^2 \cdot 0,5}}{\sqrt{2}}, \quad (5)$$

ΔW_{XC} – абсолютная погрешность измерений массовой доли хлористых солей, %, вычисляется по формуле

$$\Delta W_{XC} = 0,1 \cdot \frac{\Delta \varphi_{XC}}{\rho_{\varphi_{XC}}}, \quad (6)$$

$\rho_{\text{фхс}}$ – плотность нефти при условиях измерений массовой концентрации хлористых солей, кг/м^3 , вычисляемая в соответствии с Р 50.2.076-2010 «ГСИ. Плотность нефти и нефтепродуктов. Методы расчета. Программы и таблицы приведения»;

$\Delta\varphi_{\text{хс}}$ – абсолютная погрешность измерений массовой концентрации хлористых солей, мг/дм^3 (г/м^3), вычисляются по формуле

$$\Delta\varphi_{\text{хс}} = \pm \frac{\sqrt{R_{\text{хс}}^2 - r_{\text{хс}}^2} \cdot 0,5}{\sqrt{2}}, \quad (7)$$

$\Delta W_{\text{мп}}$ – абсолютная погрешность измерений массовой доли механических примесей, %, вычисляется по формуле

$$\Delta W_{\text{мп}} = \pm \frac{\sqrt{R_{\text{мп}}^2 - r_{\text{мп}}^2} \cdot 0,5}{\sqrt{2}}, \quad (8)$$

$R_{\text{в}}$,
 $R_{\text{хс}}$
 $R_{\text{мп}}$ – воспроизводимость методов определения массовой доли воды, массовой концентрации хлористых солей и массовой доли механических примесей, значения которых приведены в ГОСТ 2477-65 «Нефть и нефтепродукты. Метод определения содержания воды», ГОСТ 21534-76 «Нефть. Методы определения содержания хлористых солей» и ГОСТ 6370-83 «Нефть, нефтепродукты и присадки. Методы определения механических примесей»;

$r_{\text{в}}$,
 $r_{\text{хс}}$,
 $r_{\text{мп}}$ – сходимости методов определения массовой доли воды, массовой концентрации хлористых солей и массовой доли механических примесей, значения которых приведены в ГОСТ 2477, ГОСТ 21534 и ГОСТ 6370;

$W_{\text{в}}$ – массовая доля воды в нефти, измеренная в испытательной лаборатории %;

$W_{\text{мп}}$ – массовая доля механических примесей в нефти, определенные в испытательной лаборатории, %;

$W_{\text{хс}}$ – массовая доля хлористых солей в нефти, %, вычисляемая по формуле

$$W_{\text{хс}} = 0,1 \cdot \frac{\varphi_{\text{хс}}}{\rho_{\text{фхс}}}, \quad (9)$$

$\varphi_{\text{хс}}$ – массовая концентрация хлористых солей в нефти, определенная в испытательной лаборатории, мг/дм^3 .

Относительная погрешность измерений массы нетто нефти с применением СИКН не должна превышать $\pm 0,35$ %.

7. Оформление результатов поверки

7.1 При положительных результатах поверки оформляют свидетельство о поверке СИКН в соответствии с документом «Порядок проведения поверки средств измерений, требования к знаку поверки и содержанию свидетельства о поверке», утвержденным Приказом Минпромторга России от 02.07.2015 № 1815 (далее – Порядок проведения поверки СИ).

На оборотной стороне свидетельства о поверке СИКН указывают пределы допускаемой относительной погрешности измерений массы (брутто, нетто) нефти и наименование владельца СИКН.

7.2 При отрицательных результатах поверки СИКН к эксплуатации не допускают, свидетельство о поверке аннулируют и выдают извещение о непригодности в соответствии с Порядком проведения поверки СИ.

Приложение А (обязательное)

Методика поверки ПР

Настоящая методика распространяется на ПР, используемые в составе СИКН, и устанавливает методику их первичной и периодической поверок на месте эксплуатации с помощью поверочной установки.

Интервал между поверками – 12 месяцев.

А.1 Операции поверки

А.1.1 При проведении поверки выполняют следующие операции:

- внешний осмотр (А.6.1);
- опробование (А.6.2);
- определение метрологических характеристик (А.6.3);
- обработка результатов измерений (А.7);
- оформление результатов поверки (А.8).

А.1.2 Метрологические характеристики ПР определяют в рабочем диапазоне измерений, установленного для ПР.

Примечание – Диапазон измерений ПР (далее – рабочий диапазон) устанавливают для каждого ПР в зависимости от количества рабочих измерительных линий и верхнего предела измерений системы ($\text{м}^3/\text{ч}$). Рабочий диапазон не должен выходить за пределы измерений, указанные в сертификате утверждения типа поверяемого ПР.

А.2 Средства поверки

При проведении поверки применяют следующие средства поверки:

Установка поверочная трубопоршневая 2-го разряда (далее – ПУ), максимальный объёмный расход $4000 \text{ м}^3/\text{ч}$.

Преобразователи избыточного давления, диапазон измерений от 0 до 2,5 МПа, пределы допускаемой приведенной погрешности $\pm 0,5 \%$.

Допускается использовать показывающие средства измерений избыточного давления, класса точности не более 0,6.

Преобразователи температуры, диапазон измерений от $5 \text{ }^\circ\text{C}$ до $30 \text{ }^\circ\text{C}$, пределы допускаемой абсолютной погрешности $\pm 0,2 \text{ }^\circ\text{C}$.

Допускается использовать показывающие средства измерений термометры с пределами допускаемой абсолютной погрешности не более $\pm 0,2 \text{ }^\circ\text{C}$.

СОИ, пределы допускаемой относительной погрешности определения коэффициентов преобразования $\pm 0,025 \%$.

Преобразователь плотности жидкости измерительный модель 7835 (далее – поточный ПП), диапазон измерений от $860 \text{ кг}/\text{м}^3$ до $890 \text{ кг}/\text{м}^3$, пределы допускаемой абсолютной погрешности $\pm 0,30 \text{ кг}/\text{м}^3$.

Допускается применять средства измерений плотности нефти в соответствии с «ГСИ. Плотность нефти. Методика измерения в химико-аналитической лаборатории НПС «Калейкино» Ромашкинского РНУ АО «Транснефть-Прикамье» при проведении учетных операций СИКН № 124.

Преобразователь плотности и вязкости жидкости измерительный модели 7829 (далее – поточный преобразователь вязкости), диапазон измерений от 12 до 40 сСт, пределы допускаемой основной приведенной погрешности измерений кинематической вязкости $\pm 1,0 \%$.

Допускается использовать средства измерений вязкости нефти в соответствии с ГОСТ 33-2000 «Нефтепродукты. Прозрачные и непрозрачные жидкости. Определение кинематической вязкости и расчет динамической вязкости».

Все средства измерений должны быть поверены и иметь действующие свидетельства о поверке или оттиски поверительных клейм.

Допускается применение аналогичных средств поверки, обеспечивающих определение метрологических характеристик поверяемых ПР с требуемой точностью.

А.3 Требования безопасности и квалификации поверителей

А.3.1 При проведении поверки соблюдают требования нормативных документов и законодательных актов действующих на территории РФ:

- в области промышленной безопасности;
- в области пожарной безопасности;
- в области соблюдения правильной и безопасной эксплуатации электроустановок;
- в области охраны окружающей среды.

А.3.2 При проведении поверки не используют ПУ и другое оборудование при давлении, превышающем рабочее давление, указанное в их паспортах или эксплуатационной документации.

А.3.3 СИ и электрооборудование, установленные на технологической части системы и на ПУ, имеют взрывозащищенное исполнение и обеспечивают уровень взрывозащиты, соответствующий классу зоны В-1а, а вид взрывозащиты – по категории взрывоопасной смеси к группе ТЗ в соответствии с классификацией ГОСТ 30852.13-2002

Электрооборудование взрывозащищенное. Часть 14. Электроустановки во взрывоопасных зонах (кроме подземных выработок).

А.3.4 К СИ и оборудованию, требующим обслуживания при поверке, обеспечивают свободный доступ. При необходимости предусматривают лестницы и площадки или переходы с ограничениями, соответствующие требованиям безопасности.

А.3.5 Управление оборудованием и средствами поверки выполняют лица, прошедшие обучение и проверку знаний и допущенные к обслуживанию ПУ, СИКН.

А.3.6 К проведению поверки допускают лиц, аттестованных в качестве поверителя, изучивших эксплуатационную документацию на ПР и средства их поверки и настоящую рекомендацию и прошедших инструктаж по технике безопасности.

А.3.7 При появлении течи нефти, загазованности и других ситуаций, нарушающих нормальный ход поверочных работ, поверку прекращают.

А.4 Условия поверки

А.4.1 Поверку ПР проводят на месте эксплуатации в комплекте с элементами измерительной линии (струевыпрямителем, прямым участком).

А.4.2 Измеряемая среда – нефть по ГОСТ Р 51858.

А.4.3 Вязкость нефти должна находиться в пределах тех диапазонов вязкости, которые указаны в эксплуатационной документации ПР.

А.4.4 Содержание свободного газа в нефти не допускается.

А.4.5 Для обеспечения бескавитационной работы ПР в процессе поверки устанавливают избыточное давление в трубопроводе после ПР ($P^{наим}$, МПа) не менее значения, вычисляемого по формуле

$$P^{наим} = 2,06 \cdot P^n + 2\Delta P, \quad (A.1)$$

где P^n - давление насыщенных паров, определенное в соответствии с ГОСТ 1756-2000 «Нефтепродукты. Определение давления насыщенных паров» при максимальной температуре нефти в системе, МПа (из справки произвольной формы, представленной испытательной лабораторией);

ДР - разность давления на ПР, МПа (из паспорта ПР).

А.4.6 Изменение температуры нефти за время одного измерения не должно превышать 0,2 °С.

А.4.7 Отклонение расхода нефти от установленного значения в процессе поверки за время одного измерения не должно превышать $\pm 2,5 \%$.

Примечание – Запрещается проводить поверку ПР при расходе нефти ниже значения расхода ($Q_{\text{протеч}}, \text{ м}^3/\text{ч}$), при котором проводилась проверка ПУ на отсутствие протечек во время ее последней поверки. Значение $Q_{\text{протеч}}$ принимают из протокола последней поверки ПУ.

А.4.8 Во время поверки расход нефти регулируют с помощью регулятора расхода, установленного в конце схемы соединений средств поверки по потоку нефти. Допускается вместо регулятора расхода использовать запорную арматуру.

А.5 Подготовка к поверке

А.5.1 Проверяют правильность монтажа и соединений ПР, ПУ и средств поверки в соответствии с технологической схемой.

А.5.2 Устраняют возможность протечек нефти на участке между ПР и ПУ и в переключателе потока (четырёхходового крана) ПУ.

Примечание - Задвижки, расположенные на линиях, соединяющих этот участок с другими трубопроводами, четырёхходовой кран ПУ должны иметь устройства контроля протечек.

А.5.3 Проверяют отсутствие воздуха в ПУ и оборудовании измерительной линии поверяемого ПР, а также в верхних точках трубопроводов, соединяющих ПР и ПУ. Для этого устанавливают расход нефти через ПР и ПУ в пределах рабочего диапазона расходов ПР и открывают краны, расположенные в верхних точках трубопроводов и ПУ. Проводят несколько раз пуск поршня в ПУ до полного прекращения выделения пузырьков воздуха из этих кранов и закрывают их.

А.5.4 Проверяют герметичность системы, состоящей из ПУ, ПР, задвижек и трубопроводов. Для этого устанавливают в системе давление, равное рабочему. Не допускают появления капель или утечек нефти через сальники, фланцевые, резьбовые или сварные соединения при наблюдении в течение 5 минут.

А.5.5 Проверяют герметичность устройства пуска и приема поршня ПУ в соответствии с эксплуатационной документацией. Проверку герметичности четырёхходового крана проводят в двух направлениях.

А.5.6 Проверяют герметичность задвижек, через которые возможны протечки нефти, влияющие на результаты измерений при поверке. При невозможности устранения протечек такие задвижки заглушают (проверяют наличие заглушек). Проверяют стабильность температуры нефти. Температуру нефти считают стабильной, если ее изменение в измерительной линии поверяемого ПР, на входе и выходе ПУ за время движения поршня от одного детектора до другого (в обоих направлениях) не превышает 0,2 °С.

А.5.7 Подготавливают средства поверки к работе согласно указаниям в эксплуатационной документации на них.

А.5.8 Вводят в память СОИ необходимые данные согласно протоколу поверки (приложение А.1 настоящей методики) или проверяют ранее введенные.

Примечания - В протокол (приложение А.1) записывают:

- при отказе поточного преобразователя вязкости - значение вязкости нефти, определенное по А.5.9;
- при отказе ПП – значение плотности нефти, определенные по А.5.10.

А.5.9 В начале поверки, определяют кинематическую вязкость по ГОСТ 33 при температуре нефти в ПР и регистрируют полученный результат в протоколе поверки

(приложение А.1). Для определения вязкости отбирают пробу нефти по ГОСТ 2517-2012 «Нефть и нефтепродукты. Методы отбора проб»

А.5.10 В начале поверки, определяют плотность нефти аттестованным в установленном порядке методом. Для определения плотности отбирают точечную пробу нефти по ГОСТ 2517. По измеренным значениям плотности и температуры нефти определяют коэффициенты объемного расширения и сжимаемости нефти согласно приложению А.2 настоящей методики.

А.6 Проведение поверки

А.6.1 Внешний осмотр

При внешнем осмотре устанавливают соответствие поверяемого ПР требованиям:

- комплектность соответствует указанной в эксплуатационной документации;
- отсутствуют механические повреждения и дефекты покрытий на ПР, препятствующие его применению;
- надписи и обозначения на ПР четкие и соответствуют требованиям эксплуатационной документации;
- отсутствуют нарушения герметичности кабельного ввода в ПР.

А.6.2 Опробование

При опробовании проводят одно измерение при любом значении расхода в пределах рабочего диапазона. Устанавливают произвольное значение расхода, находящееся в пределах рабочего диапазона для ПР.

По команде с СОИ запускают поршень ПУ.

При прохождении поршнем первого детектора в СОИ начинается отсчет количества импульсов, поступающих от ПР и времени прохождения поршня между детекторами. При прохождении поршнем второго детектора отсчет количества импульсов в СОИ прекращается. Выполняют те же операции при обратном направлении движения поршня.

За одно измерение принимают движение поршня в прямом и обратном направлении, количество импульсов и время прохождения поршня в прямом и обратном направлениях суммируют. При использовании обеих пар детекторов, за один проход поршня совершается два измерения.

А.6.3 Определение метрологических характеристик

А.6.3.1 Метрологические характеристики (МХ) ПР и его градуировочную характеристику определяют при крайних значениях рабочего диапазона и значениях, выбранных внутри него. Значения поверочного расхода (точки рабочего диапазона) выбирают с интервалом не более 20 % от верхнего предела измерений поверяемого ПР (Q_{\max} , м³/ч). Количество точек рабочего диапазона выбирают исходя из возможностей СОИ. Разбиение рабочего диапазона на поддиапазоны проводят в зависимости от крутизны градуировочной характеристики ПР, величины рабочего диапазона и вида реализации градуировочной характеристики в СОИ.

А.6.3.2 Для определения МХ ПР выполняют следующие операции.

А.6.3.2.1 Проводят предварительное измерение для установления выбранного значения поверочного расхода нефти.

А.6.3.2.2 Запускают поршень ПУ и после прохождения поршнем второго детектора регистрируют время прохождения поршнем от одного детектора до другого в прямом и обратном направлениях (T_{0j} , с) и расход нефти, измеренный с помощью ПУ за это время ($Q_{0j}^{ПУ}$, м³/ч), вычисляемый по формуле

$$Q_{0j}^{пу} = \frac{V_{0j} \cdot 3600}{T_{0j}}, \quad (A.2)$$

где V_{0j} - вместимость ПУ, м³, при предварительном измерении в j-й точке рабочего диапазона, приведенная к условиям поверки ПР и вычисляемая по формуле (A.4) после подстановки вместо величин с индексом «ij» величин с индексом «0j»;

T_{0j} - время прохождения поршнем от одного детектора до другого при предварительном измерении в j-й точке рабочего диапазона ($j = 1, 2, \dots, m$, где m – количество точек в рабочем диапазоне).

A.6.3.2.3 При необходимости проводят корректировку значения поверочного расхода регулятором расхода или запорной арматурой, контролируя его значение согласно A.6.3.2.2.

Примечание – Допускается устанавливать и контролировать значение поверочного расхода согласно приложению A.3 настоящей инструкции.

A.6.3.2.4 После стабилизации расхода в соответствии с A.4.7 вновь запускают поршень ПУ и проводят серию измерений.

A.6.3.2.5 По окончании каждого измерения регистрируют и записывают в протокол поверки (приложение A.1):

- номер точки рабочего диапазона (j);
- номер измерения (i);
- количество импульсов (N_{ij} , имп);
- время движения поршня (T_{ij} , с);
- расход нефти, измеренный с помощью ПУ (Q_{ij} , м³/ч);
- частоту выходного сигнала ПР (f_{ij} , Гц);
- температуру (t_{ij} , °С) и давление (P_{ij} , МПа) нефти в ПР;
- среднеарифметические значения температуры ($t_{ij}^{пу}$, °С) и давления ($P_{ij}^{пу}$, МПа)

нефти на входе и выходе ПУ;

- температуру ($t_{ij}^{ПП}$, °С) нефти в поточном ПП;
- плотность нефти, измеренную поточным ПП (ρ_{ij} , кг/м³) при температуре и давлении в поточном ПП.

Примечание – При отсутствии автоматической регистрации результатов измерений в СОИ результаты измерений регистрируют вручную и записывают в протокол поверки (приложение A.1).

A.6.3.2.6 Для каждой точки рабочего диапазона при поверке ПР проводят не менее пяти измерений.

A.6.3.2.7 Операции по A.6.3.2.1 – A.6.3.2.6 проводят во всех точках рабочего диапазона.

A.6.3.3 При отказе поточного преобразователя вязкости, отбирают пробу нефти по ГОСТ 2517 в конце поверки, определяют кинематическую вязкость по ГОСТ 33 при температуре нефти в ПР и регистрируют полученный результат в протоколе поверки (приложение A.1).

A.7 Обработка результатов измерений

При обработке результатов измерений определяют коэффициенты преобразования, оценивают среднеквадратическое отклонение (СКО) случайной составляющей погрешности результатов определений коэффициентов преобразования, параметры градуировочной характеристики, неисключенную систематическую и случайную составляющие погрешности и оценивают относительную погрешность.

А.7.1 Вычисление коэффициентов преобразования в точках рабочего диапазона

А.7.1.1 Коэффициент преобразования (K_{ij} , имп/м^3) при i -м измерении в j -й точке рабочего диапазона вычисляют по формуле

$$K_{ij} = \frac{N_{ij}}{V_{ij}}, \quad (\text{А.3})$$

где V_{ij} - значение вместимости ПУ при i -м измерении в j -й точке рабочего диапазона, приведенное к условиям поверки ПР и вычисляемое по формуле

$$V_{ij} = V \cdot k_{ij}^{\text{п}}, \quad (\text{А.4})$$

где V - вместимость ПУ, м^3 , при нормальных условиях, температуре $20\text{ }^\circ\text{C}$ и избыточном давлении 0 МПа (из свидетельства о поверке ПУ);

$k_{ij}^{\text{п}}$ - поправочный коэффициент для приведения вместимости ПУ к условиям поверки ПР при i -м измерении в j -й точке рабочего диапазона, вычисляемый по формуле

$$k_{ij}^{\text{п}} = k_{ij}^{\text{т}} \cdot k_{ij}^{\text{п}} \cdot k_{ij}^{\text{тк}} \cdot k_{ij}^{\text{пж}}, \quad (\text{А.5})$$

где $k_{ij}^{\text{т}}$ - коэффициент, учитывающий влияние температуры стенок ПУ на вместимость ПУ при i -м измерении в j -й точке рабочего диапазона, вычисляемый по формуле (А.6);

$k_{ij}^{\text{п}}$ - коэффициент, учитывающий влияние давления нефти на вместимость ПУ при i -м измерении в j -й точке рабочего диапазона, вычисляемый по формуле (А.7);

$k_{ij}^{\text{тк}}$ - коэффициент, учитывающий разность температур нефти в ПР и ПУ при i -м измерении в j -й точке рабочего диапазона, вычисляемый по формуле (А.8);

$k_{ij}^{\text{пж}}$ - коэффициент, учитывающий разность давлений нефти в ПР и в ПУ при i -м измерении в j -й точке рабочего диапазона и вычисляемый по формуле (А.9).

А.7.1.2 Коэффициент ($k_{ij}^{\text{т}}$) вычисляют по формуле

$$k_{ij}^{\text{т}} = 1 + 3\alpha \cdot (t_{ij}^{\text{пв}} - 20), \quad (\text{А.6})$$

где α - коэффициент линейного расширения материала стенок ПУ, $^\circ\text{C}^{-1}$ (определяют по таблице А.2.1 приложения А.2);

$t_{ij}^{\text{пв}}$ - среднеарифметическое значение температуры нефти на входе и выходе ПУ при i -м измерении в j -й точке рабочего диапазона, $^\circ\text{C}$.

А.7.1.3 Коэффициент ($k_{ij}^{\text{п}}$) вычисляют по формуле

$$k_{ij}^{\text{п}} = 1 + \frac{0,95 \cdot D}{E \cdot S} \cdot P_{ij}^{\text{пв}}, \quad (\text{А.7})$$

где $P_{ij}^{\text{пв}}$ - среднеарифметическое значение давления нефти на входе и выходе ПУ при i -м измерении в j -й точке рабочего диапазона, МПа ;

D, S - внутренний диаметр и толщина стенок калиброванного участка ПУ, соответственно, мм (из эксплуатационной документации ПУ);

E - модуль упругости материала стенок ПУ, МПа (определяют по таблице А.2.1 приложения А.2).

А.7.1.4 Коэффициент ($k_{ij}^{\text{тк}}$) вычисляют по формуле

$$k_{ij}^{\text{тк}} = 1 + \beta_{ij} \cdot (t_{ij} - t_{ij}^{\text{пв}}), \quad (\text{А.8})$$

где t_{ij} - значение температуры нефти в ПР при i -м измерении в j -й точке рабочего диапазона, $^\circ\text{C}$;

β_{ij} - коэффициент объемного расширения нефти, $^{\circ}\text{C}^{-1}$ (определяют по приложению А.2).

А.7.1.5 Коэффициент ($k_{ij}^{Pж}$) вычисляют по формуле

$$k_{ij}^{Pж} = 1 - \gamma_{ij} \cdot (P_{ij} - P_{ij}^{пв}), \quad (\text{A.9})$$

где P_{ij} - значение давления нефти в ПР при i -м измерении в j -й точке рабочего диапазона, МПа;

γ_{ij} - коэффициент сжимаемости нефти, МПа^{-1} (определяют по приложению А.2).

А.7.2 Определение средних значений измеренных и вычисленных величин и оценивание СКО случайной составляющей погрешности в каждой точке рабочего диапазона

А.7.2.1 Коэффициенты преобразования (K_j , имп/м^3) в каждой точке рабочего диапазона вычисляют по формуле

$$K_j = \frac{1}{n_j} \sum_{i=1}^{n_j} K_{ij}, \quad (\text{A.10})$$

где n_j - количество измерений в j -й точке рабочего диапазона.

А.7.2.2 Для определения средних значений в j -й точке измеренных и вычисленных величин: частоты выходного сигнала ПР (f_j , Гц), расхода нефти (Q_j , $\text{м}^3/\text{ч}$), используют выражение (А.10), подставляя в эту формулу вместо K_{ij} частоту f_{ij} , расход Q_{ij} , соответственно, полученные при i -м измерении в j -й точке рабочего диапазона.

А.7.2.3 СКО случайной составляющей погрешности определений коэффициентов преобразования в каждой точке рабочего диапазона (S_j , %) вычисляют по формуле

$$S_j = \sqrt{\frac{1}{n_j - 1} \sum_{i=1}^{n_j} (K_{ij} - \bar{K}_j)^2} \cdot \frac{100}{\bar{K}_j}. \quad (\text{A.11})$$

А.7.2.4 Должно выполняться условие:

$$S_j \leq 0,02. \quad (\text{A.12})$$

А.7.2.5 Если условие (А.12) не выполнено, анализируют причины и выявляют промахи согласно приложению А.4.

Допускается не более одного промаха из 4 – 7 измерений. В противном случае поверку прекращают.

А.7.2.6 После исключения промахов при необходимости количество измерений доводят до значения указанного в А.6.3.2.6.

А.7.2.7 Проводят повторное оценивание СКО по А.7.2.1 – А.7.2.4.

А.7.2.8 При повторном невыполнении условия (А.12) поверку прекращают.

А.7.2.9 При соблюдении условия (А.12) после выполнения операций по А.7.2.4 или А.7.2.7 проводят дальнейшую обработку результатов измерений.

А.7.3 Определение параметров градуировочной характеристики

Градуировочная характеристика ПР – функция, описывающая зависимость между коэффициентом преобразования ПР (K , имп/м^3) и расходом нефти (Q , $\text{м}^3/\text{ч}$).

А.7.3.1 При реализации градуировочной характеристики согласно А.7.3.2 рабочий диапазон разбивают на поддиапазоны. Границами поддиапазонов являются точки рабочего диапазона, в которых проведена поверка. Количество поддиапазонов – на единицу меньше количества точек рабочего диапазона.

А.7.3.2 При реализации градуировочной характеристики в виде ломаной линии, зависимость коэффициента коррекции в каждом поддиапазоне от расхода имеет вид прямой линии, соединяющей значения коэффициентов преобразования, вычисленных по формуле (А.10), в граничных точках поддиапазона.

В память СОИ вводят вычисленные по формуле (А.10) значения коэффициентов преобразования и расхода в точках рабочего диапазона.

Примечание – Определение параметров градуировочной характеристики выполняют автоматически с помощью программы обработки результатов измерений, реализованной в СОИ.

А.7.4 Определение неисключенной систематической погрешности

А.7.4.1 Неисключенную систематическую погрешность ($\Theta_{\Sigma\text{ПДк}}$, %) вычисляют по формуле

$$\Theta_{\Sigma\text{ПДк}} = 1,1 \cdot \sqrt{\Theta_{\Sigma_0}^2 + \Theta_{V_0}^2 + \Theta_t^2 + \delta_{\text{СОИ}}^2 + \Theta_{\text{АПДк}}^2}, \quad (\text{А.13})$$

- где Θ_{Σ_0} - граница суммарной составляющей неисключенной систематической погрешности ПУ, % (из свидетельства о поверке ПУ);
- Θ_{V_0} - граница составляющей неисключенной систематической погрешности определения среднего значения вместимости ПУ, % (из свидетельства о поверке ПУ);
- $\delta_{\text{СОИ}}$ - пределы допускаемой относительной погрешности определения коэффициентов преобразования в СОИ, %, (из свидетельства о поверке СОИ);
- $\Theta_{\text{АПДк}}$ - границы составляющей неисключенной систематической погрешности, обусловленные погрешностью аппроксимации градуировочной характеристики для поддиапазона, вычисляют по формуле (А.15), %;
- Θ_t - граница составляющей неисключенной систематической погрешности, обусловленная погрешностью измерений температуры, %, вычисляют по формуле

$$\Theta_t = \beta_{\text{max}} \cdot \sqrt{\Delta t_{\text{ПР}}^2 + \Delta t_{\text{ПУ}}^2} \cdot 100, \quad (\text{А.14})$$

- где β_{max} - максимальное значение, выбранное из ряда коэффициентов объемного расширения нефти, определенных согласно приложению А.2 по значениям плотности и температуры нефти при всех измерениях в точках рабочего диапазона, $^{\circ}\text{C}^{-1}$;
- $\Delta t_{\text{ПР}}, \Delta t_{\text{ПУ}}$ - пределы допускаемой абсолютной погрешности преобразователей температуры в измерительной линии ПР и ПУ (из свидетельств поверки преобразователей температуры), $^{\circ}\text{C}$.

А.7.4.2 При реализации градуировочной характеристики в СОИ в виде ломаной линии, границу составляющей неисключенной систематической погрешности ($\Theta_{\text{АПДк}}$, %) в каждом поддиапазоне вычисляют по формуле

$$\Theta_{\text{ПДк}} = \frac{1}{2} \cdot \left| \frac{\bar{K}_j - \bar{K}_{j+1}}{\bar{K}_j + \bar{K}_{j+1}} \right| \cdot 100, \quad (\text{А.15})$$

А.7.5 Определение случайной составляющей погрешности

Случайную составляющую погрешности определения коэффициента преобразования в k-м поддиапазоне ($\epsilon_{\text{ПДк}}$, %) при доверительной вероятности $P = 0,95$ вычисляют по формуле

$$\varepsilon_{\text{пдк}} = \max(\varepsilon_{jk}, \varepsilon_{j+1k} \dots), \quad (\text{A.16})$$

ε_j - значение случайной составляющей погрешности в j -й точке рабочего диапазона, %, вычисляют по формуле

где ε_{jk} - значения случайных составляющей погрешностей в j -ой точке k -ого поддиапазона, %, вычисляют по формуле

$$\varepsilon_j = t_{0,95} \cdot S_j, \quad (\text{A.17})$$

$t_{0,95}$ - коэффициент Стьюдента (определяют по таблице А.4.2 приложения А.4);

S_j - СКО, вычисленное по формуле (А.11), для j -й точки рабочего диапазона.

А.7.6 Определение относительной погрешности

А.7.6.1 Относительную погрешность ПР (δ , %) вычисляют по формуле

$$\delta_{\text{пдк}} = Z_{\text{пдк}} \cdot [\Theta_{\Sigma\text{пдк}} + \varepsilon_{\text{пдк}}] \quad \text{при} \quad 0,8 \leq \frac{\Theta_{\Sigma\text{пдк}}}{S_{\text{пдк}}} \leq 8, \quad (\text{A.18})$$

$$\delta_{\text{пдк}} = \Theta_{\Sigma\text{пдк}} \quad \text{при} \quad \frac{\Theta_{\Sigma\text{пдк}}}{S_{\text{пдк}}} > 8,$$

где $\delta_{\text{пдк}}$ - относительная погрешность рабочего ПР в k -м поддиапазоне, %;

$Z_{\text{пдк}}$ - коэффициент, учитывающий соотношение неисключенной систематической погрешности и наибольшего значения из ряда СКО в точках k -го поддиапазона (определяется по таблице А.4.3 приложения А.4).

А.7.6.2 Должно выполняться условие

$$\delta_{\text{пдк}} \leq 0,15 \%. \quad (\text{A.19})$$

А.7.6.3 Если условие (А.19) не выполнено, то при наличии возможности в СОИ увеличения количества точек рабочего диапазона те поддиапазоны, где не выполнено условие (А.19), делят на два поддиапазона и проводят операции по А.6.3.2 и разделу А.7 в дополнительных точках рабочего диапазона и новых поддиапазонах.

А.7.6.4 Если условие (А.19) не выполнено только в одном поддиапазоне и отсутствует возможность в СОИ увеличения количества точек рабочего диапазона, то поддиапазон, где не выполнено условие (А.19), сужают, то есть, вводят новые точки разбиения этого поддиапазона (при сохранении заданного количества точек) и проводят операции по А.6.3.2 и разделу А.7 в новых точках рабочего диапазона и новых поддиапазонах.

А.7.6.5 При повторном невыполнении условия (А.19) поверку прекращают.

А.8 Оформление результатов поверки

А.8.1 Результаты поверки оформляют протоколом по форме, приведенной в приложении А.1. Один экземпляр протокола поверки, закрепленный личной подписью прилагают к свидетельству о поверке как обязательное приложение.

А.8.2 При положительных результатах поверки оформляют свидетельство о поверке ПР в соответствии с Порядком проведения поверки СИ.

А.8.3 На оборотной стороне свидетельства о поверке ПР указывают:

- диапазон измерений расходов, в котором поверен ПР;
- значения вязкости в начале и в конце поверки;

– значения относительных погрешностей в поддиапазонах, значения коэффициентов преобразования ПР в точках рабочего диапазона и соответствующие значения расхода нефти и частоты.

А.8.4 Проводят установку пломб на ПР согласно рисунку А.1. На пломбы наносят оттиск клейма поверителя в соответствии с Порядком проведения поверки СИ.

А.8.5 Согласно инструкции по эксплуатации в СОИ устанавливают значения коэффициентов преобразования ПР и параметры градуировочной характеристики ПР, вычисленные согласно А.7.3.

А.8.6 При отрицательных результатах поверки ПР к эксплуатации не допускают, свидетельство о поверке аннулируют, клеймо гасят и выдают извещение о непригодности с указанием причин в соответствии с Порядком проведения поверки СИ.

П р и м е ч а н и я

1 Значения объемов (м^3) и коэффициентов преобразования ($\text{имп}/\text{м}^3$) вычисляют с точностью до семи значащих цифр (не менее), в протокол поверки (приложение А.1) записывают значения, округленные до шести значащих цифр.

2 Значения СКО и погрешностей (%) вычисляют с точностью до четвертого знака после запятой (не менее), в протокол поверки (приложение А.1) записывают значения, округленные до третьего знака после запятой.

3 Значения поправочных коэффициентов для приведения объема вычисляют с точностью до седьмого знака после запятой (не менее), в протокол поверки (приложение А.1) записывают значения, округленные до шестого знака после запятой.

4 Значения температуры ($^{\circ}\text{C}$) количества импульсов (имп), давления (МПа), вязкости (сСт), времени движения поршня от одного детектора до другого (с), и частоты (Гц) записывают в протокол поверки (приложение А.1) округленные до второго знака после запятой.

5 Значения количества импульсов (N, имп) измеряют с точностью до целого количества импульсов при $N > 10000$ имп и с точностью до пяти значащих цифр (не менее) при $N < 10000$ имп, в протокол поверки (приложение А.1) записывают измеренные значения количества импульсов.

6 Значения коэффициентов коррекции вычисляют с точностью до четвертого знака после запятой (не менее), в протокол поверки (приложение А.1) записывают значения, округленные до третьего знака после запятой.

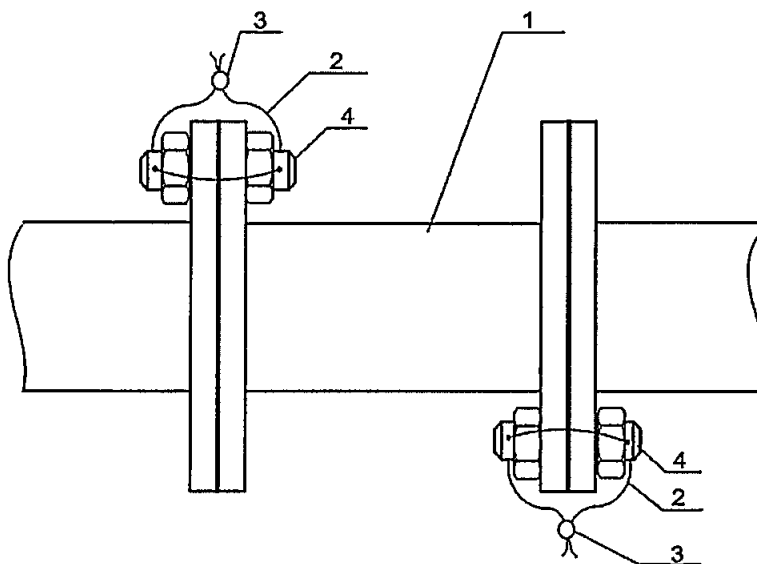


Рисунок А.1 – Схема пломбирования ПР

1 - ПР; 2 - концевые проволочки; 3 - пломбы; 4 - шпильки

Приложение А.1
(рекомендуемое)

Форма протокола поверки преобразователя расхода с помощью поверочной установки

ПРОТОКОЛ
поверки преобразователя расхода с помощью поверочной установки

Место проведения поверки СИКН №: _____ ПСП (НСП) _____
 ПР: _____ Зав. № _____ Линия №: _____ Принадлежит _____
 ПУ: _____ Разряд: _____ Зав. № _____ Принадлежит _____
 Измеряемая среда: _____ Вязкость при поверке: _____ сСт; _____ сСт
 в начале поверки в конце поверки

Таблица А.1.1 – Исходные данные

Поверочная установка (ПУ)									СОИ	ПР	Измеряемой среды	
Детекторы	V м ³	D мм	S мм	E МПа	α °С ⁻¹	$\Theta_{\Sigma 0}$ %	Θ_{V_0} %	$\Delta t_{ПУ}$ °С	$\delta_{СОИ}$ %	$\Delta t_{ПР}$ °С	ρ кг/м ³	t_p °С
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
...												

Таблица А.1.2 – Результаты измерений

№ точ/ № изм j/i	Q _{ij} м ³ /ч	по ПУ					по ПР					по ПП		по виско-у
		Детекторы	T _{ij} с	t _{ij} ^{ПУ} °С	P _{ij} ^{ПУ} МПа	V _{ij} м ³	f _{ij} Гц	t _{ij} °С	P _{ij} МПа	N _{ij} имп	K _{ij} имп/м ³	ρ_{ij} кг/м ³	t _{ij} ^{ПП} °С	v сСт
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
1/1														
...														
1/n ₁														
...	
m/1														
...														
m/n _m														

Таблица А.1.3 – Результаты поверки в точках рабочего диапазона

№ точки j	Q _j м ³ /ч	f _j Гц	K _j имп/м ³	S _j %	ϵ_j %
1	2	3	4	5	6
1					
...					
m					

Таблица А.1.4 – Результаты поверки в поддиапазонах

№ ПД k	Q _{min} м ³ /ч	Q _{max} м ³ /ч	$\epsilon_{ПД k}$ %	$\Theta_{АПД k}$ %	$\Theta_{СПД k}$ %	$\delta_{ПД k}$ %
1	2	3	4	5	6	7
1						
...						
m-1						

Закключение: преобразователь расхода к дальнейшей эксплуатации _____
 (годен, не годен)

Подпись, Ф.И.О лица, проводившего поверку: _____

Дата поверки: _____

Условия заполнения колонок таблиц протокола поверки

А.1.1 В преамбулу прокола записывают максимальное и минимальное значение вязкости нефти за время поверки, измеренной поточным преобразователем вязкости. В колонку 15 таблицы А.1.2 записывают текущие значения вязкости, измеренные поточным преобразователем вязкости.

При отказе поточного преобразователя вязкости в преамбулу прокола записывают определенные в испытательной лаборатории значения вязкости точечных проб нефти, отобранных в начале и конце поверки. При этом колонку 15 таблицы А.1.2 не заполняют.

А.1.2 В колонке 1 таблицы А.1.1 указывают детекторы калиброванного участка ПУ, для которого определен объем ПУ. Если в свидетельстве о поверке ПУ указаны несколько значений объемов, то указывают расположение детекторов для этих значений объемов в несколько строк, (1-3-1, 2-4-2).

А.1.3 Колонку 2 таблицы А.1.1 заполняют в одну строку, если используют одно значение вместимости ПУ. Если используют обе вместимости ПУ, то заполняют в две строки.

А.1.4 В колонку 6 таблицы А.1.1 записывают значения α .

А.1.5 Колонку 7 таблицы А.1.1 заполняют в одну строку при использовании как одной так и обеих вместимостей ПУ.

А.1.6 Колонку 8 таблицы А.1.1 заполняют в одну строку, если используют одно значение вместимости ПУ. Если используют обе вместимости ПУ, заполняют одну строку используя максимальное из значений для двух вместимостей, указанных в свидетельстве о поверке ПУ.

А.1.7 В таблицу А.1.3 заносят результаты вычислений определения МХ ПР в точках рабочего диапазона.

А.1.8 В таблицу А.1.4 заносят результаты вычислений определения МХ ПР в поддиапазонах рабочего диапазона.

Приложение А.2 (справочное)

Определение коэффициентов объемного расширения и сжимаемости нефти и коэффициентов расширения и модулей упругости материала стенок ПУ

А.2.1 При наличии в СОИ программы обработки результатов поверки СОИ автоматически определяет по измеренным значениям плотности и температуры нефти коэффициенты объемного расширения (β) и сжимаемости (γ) нефти.

А.2.2 При отсутствии автоматической обработки результатов поверки в СОИ коэффициенты объемного расширения и сжимаемости нефти определяют по измеренным значениям плотности и температуры нефти по таблицам Р 50.2.076 - 2010 «ГСИ. Плотность нефти и нефтепродуктов. Методы расчета. Программа и таблицы приведения».

А.2.3 Коэффициенты линейного расширения и модули упругости материала стенок ПУ определяют по таблице А.2.1.

Таблица А.2.1 - Коэффициенты линейного расширения и модули упругости материала стенок ПУ

Материал	α $^{\circ}\text{C}^{-1}$	Е МПа
Сталь углеродистая	$11,2 \times 10^{-6}$	$2,1 \times 10^5$
Сталь легированная	$11,0 \times 10^{-6}$	$2,0 \times 10^5$
Сталь нержавеющая	$16,6 \times 10^{-6}$	$1,0 \times 10^5$

П р и м е ч а н и е – Если значения α и Е приведены в эксплуатационной документации ПУ, то используют значения из эксплуатационной документации.

Приложение А.3
(рекомендуемое)

**Установление и контроль значения поверочного расхода
по показаниям поверяемого ПР**

А.3.1 По окончании предварительного измерения согласно А.6.3.2.1 – А.6.3.2.3 дополнительно регистрируют значение расхода нефти (Q_{j0} , м³/ч), измеренного с помощью поверяемого ПР.

А.3.2 Вычисляют коэффициент коррекции расхода (k_{j0}^Q) для установления и контроля значения поверочного расхода в j -й точке рабочего диапазона по формуле

$$k_{j0}^Q = 1 - \frac{Q_{j0} - Q_{j0}^{ПУ}}{Q_{j0}^{ПУ}}, \quad (\text{А.3.1})$$

где Q_{j0} - значение расхода нефти, измеренного ПР, за время предварительного измерения при установлении поверочного расхода в j -й точке, м³/ч;

$Q_{j0}^{ПУ}$ - значение расхода нефти, измеренного с помощью ПУ и вычисленного по формуле (А.2), за время предварительного измерения при установлении поверочного расхода в j -й точке, м³/ч.

А.3.3 Устанавливают в измерительной линии поверяемого ПР значение поверочного расхода ($Q_{ij}^{скоп}$, м³/ч), контролируя его по расходу, измеряемому с помощью поверяемого ПР, с учетом коэффициента коррекции расхода по формуле

$$Q_{ij}^{скоп} = k_{j0}^Q \cdot Q_{ij}. \quad (\text{А.3.2})$$

Приложение А.4
(рекомендуемое)

Методика анализа результатов измерений и значения коэффициентов Стьюдента

Для выявления промахов выполняют следующие операции:

А.4.1 Определяют СКО результатов вычислений коэффициентов преобразования в каждой точке рабочего диапазона по формуле

$$S_{Kj} = \sqrt{\frac{1}{n_j-1} \cdot \sum_{i=1}^{n_j} (K_{ij} - K_j)^2} \quad (\text{А.4.1})$$

А.4.2 Вычисляют соотношения для наиболее выделяющихся значений ($K_{\text{наиб}}$ или $K_{\text{наим}}$) по формуле

$$U = \frac{K_{\text{наиб}} - K_j}{S_{Kj}} \quad \text{или} \quad U = \frac{K_j - K_{\text{наим}}}{S_{Kj}} \quad (\text{А.4.2})$$

А.4.3 Сравнивают полученные значения «U» с величиной «h», взятой из таблицы А.4.1 для объема выборки « n_j ».

Таблица А.4.1 - Критические значения для критерия Граббса

n_j	3	4	5	6	7	8	9	10	11
h	1,155	1,481	1,715	1,887	2,020	2,126	2,215	2,290	2,355

Если $U \geq h$, то подозреваемый результат исключают из выборки как промах, в противном случае результат не исключают.

Таблица А.4.2 – Значения коэффициентов Стьюдента $t_{0,95}$

n_j-1	3	4	5	6	7	8	9	10	12
$t_{0,95}$	3,182	2,776	2,571	2,447	2,365	2,306	2,262	2,228	2,179

Таблица А.4.3 – Значения коэффициента $Z_{\text{ПДк}}$ в зависимости от отношения $\Theta_{\text{СПДк}}/S_{\text{ПДк}}$ при доверительной вероятности $P = 0,95$

$\frac{\Theta_{\text{СПДк}}}{S_{\text{ПДк}}}$	0,5	0,75	1	2	3	4	5	6	7	8
$Z_{\text{ПДк}}$	0,81	0,77	0,74	0,71	0,73	0,76	0,78	0,79	0,80	0,81

П р и м е ч а н и е – Для выбора $Z_{\text{ПДк}}$ используют значение СКО ($S_{\text{ПДк}}$) из ряда значений, вычисленных по формуле (А.11) для каждой точки в k -м поддиапазоне.