На правах рукописи

# Хабибуллин Ринат

# Руководство пользователя Unifloc 7 VBA

вер 0.4

Проект: ТеХ

# Оглавление

			Ст	p.
Введені	ие			5
Глава 1	. Макј	росы VBA для проведения расчётов		6
1.1	Запуск	vBA		7
1.2	Ключе	евые особенности VBA и соглашения, используемые в		
	макрос	cax		7
1.3	Обозна	ачение параметров		8
Глава 2	. Фуні	кции модуля «u7_Excel_functions»	•	9
2.1	Расчёт	физико-химических свойств флюидов (PVT)	•	9
	2.1.1	Обозначения PVT параметров	•	9
	2.1.2	Стандартные условия	•	12
	2.1.3	PVT_Pb_atma – давление насыщения	•	13
	2.1.4	PVT_Rs_m3m3 – газосодержание	•	15
	2.1.5	$PVT\_Bo\_m3m3-$ объёмный коэффициент нефти	•	19
	2.1.6	$PVT_Bg_m3m3 - объёмный коэффициент газа$		21
	2.1.7	PVT_Bw_m3m3 – объёмный коэффициент воды		24
	2.1.8	PVT_Muo_cP – вязкость нефти		25
	2.1.9	PVT_Mug_cP – вязкость газа		28
	2.1.10	PVT_Muw_cP – вязкость воды		30
	2.1.11	PVT_Rhoo_kgm3 – плотность нефти		32
	2.1.12	PVT_Rhog_kgm3 – плотность газа		34
	2.1.13	PVT_Rhow_kgm3 – плотность воды		36
	2.1.14	PVT_Z – коэффициент сверхсжимаемости газа		38
2.2	Расчёт	свойств потока	. 4	40
	2.2.1	MF_Qmix_m3day – расход газожидкостной смеси	. 4	40
	2.2.2	MF_Rhomix_kgm3 – плотность газожидкостной смеси	. 4	42
	2.2.3	MF_GasFraction_d – доля газа в потоке	. 4	44
	2.2.4	MF_PGasFraction_atma – целевое давления для заданной		
		доли газа в потоке	. 4	45

			Стр.	
	2.2.5	MF_RpGasFraction_m3m3 – целевой газовый фактор для		
		заданной доли газа в потоке	47	
2.3	Сепарация газа в скважине			
	2.3.1	MF_SeparNat_d – естественная сепарация газа		
	2.3.2	MF_SeparTotal_d – естественная сепарация газа	50	
2.4	Расчёт	многофазного потока в штуцере	51	
	2.4.1	Модель потока через штуцер	51	
	2.4.2	MF_PChoke_atm – Расчет давления на входе и на выходе		
		штуцера	51	
	2.4.3	MF_dPChoke_atm – Расчет перепада давления в штуцере	51	
	2.4.4	MF_QChoke_m3day – функция расчёта дебита жидкости		
		через штуцер	53	
2.5	Расчет	многофазного потока в трубе	55	
	2.5.1	MF_dPpipe_atma – расчёт перепада давления в трубе	55	
2.6	Расчет	многофазного потока в пласте	58	
	2.6.1	IPR_PI_sm3dayatm – расчёт продуктивности	59	
	2.6.2	IPR_Pwf_atm – расчёт дебита по давлению и продуктивности	ı 60	
	2.6.3	IPR_Ql_sm3Day – расчёт дебита по давлению и		
		продуктивности	61	
Глава 3.	. Функ	сции модуля «u7_Excel_functions_ESP»	62	
3.1	Гидрав	влический расчет центробежного насоса (ЦН)	63	
3.2	Электр	оомеханический расчёт погружного электрического		
	двигат	еля ПЭД	63	
	3.2.1			
Глава 4.	. Функ	кции модуля «tr_mdlTecRegimes»	67	
4.1	Технол	огический режим добывающих скважин	67	
	4.1.1	tr_Pwf_calc_atma – расчёт забойного давления по		
		динамическому уровню	68	
	4.1.2	tr_Pwf_calc_Pin_atma – расчёт забойного давления по		
		давлению на приеме	69	
	4.1.3	tr_Ppump_calc_atma – расчёт давления на приеме по		
		динамическому уровню	71	

		$C_{T_j}$	p.
4.1.4	tr_Potential_Pwf_atma – расчёт целевого забойного		
	давления по доле газа	. 7	12
4.1.5	tr_BB_Pwf_atma – расчёт забойного давления		
	фонтанирующей скважины по буферному давлению	. 7	14
4.1.6	tr_BB_Pwf_Pin_atma – расчёт забойного давления по		
	давлению на приеме по корреляции Беггса-Брилла	. 7	15
Список сокраі	щений и условных обозначений	. 7	78
Словарь термі	инов	. 7	19
Список литера	атуры	. 8	30

#### Введение

Документ описывает расчётный модуль Unifloc 7.4 VBA реализованный в Excel VBA. Модуль предназначен для изучения математических моделей систем нефтедобычи и развития навыков проведения инженерных расчётов.

Расчётный модуль охватывают основные элементы математических моделей систем нефтедобычи - модель физико-химических свойств пластовых флюидов, модели многофазного потока в трубах, в пласте, задачи узлового анализа, модели скважинного оборудования в частности УЭЦН.

Для использования Unifloc 7.4 VBA требуются навыки уверенного пользователя MS Excel, желательно знание основ программирования и основ теории добычи нефти.

Алгоритмы реализованные в расчётном модуле не претендуют на полноту и достоверность и ориентированы на учебные задачи и проведение простых расчётов. Руководство пользователя также не претендует на полноту описания системы (часто получается, что описание отстаёт от текущего состояния Unifloc 7.4 VBA). Все приводится как есть. Более надёжным способом получения достоверной информации о работе макросов Unifloc 7.4 VBA является изучение непосредственно расчётного кода в редакторе VBE.

По всем вопросам можно обращаться к автору расчётных модулей - Хабибуллину Ринату Альфредовичу (khabibullin.ra@gubkin.ru)

#### Глава 1. Макросы VBA для проведения расчётов

Расчёты с использованием Unifloc 7.4 VBA выполняются с использованием макросов написанных на языке программирования Visual Basic for Application (VBA) в среде Excel.

Для использования макросов не требуется программировать, достаточно уметь вызывать необходимые макросы из Excel. Тем не менее макросы Unifloc 7.4 VBA могут быть использованы для написания собственных подпрограмм или модифицированы для достижения необходимых целей. Владение навыками программирования и изучения исходного кода макросов может оказаться чрезвычайно полезным.

Исходный код расчётных модулей находится в отдельном файле - надстройке Excel файле с расширением.xlam. Для использования макросов данная надстройка должна быть установлена на компьютере, на котором проводятся расчёты. Подробное описание процедуры установки надстройки можно найти на сайте microsoft по ключевым словам "добавление и удаление надстроек в Excel".

Для активации надстройки

- 1. На вкладке Файл выберите команду Параметры, а затем категорию Надстройки.
- 2. В поле Управление выберите пункт Надстройки Excel, а затем нажмите кнопку Перейти. Откроется диалоговое окно Надстройки.
- 3. Чтобы установить и активировать надстройку Унифлок 7.1, нажмите кнопку Обзор (в диалоговом окне Надстройки), найдите надстройку, а затем нажмите кнопку ОК.
- 4. Надстройка появится в списке надстроек. Галочка активации надстройки должна быть установлена

После установки и активации надстройки, встроенными в нее макросами можно будет пользоваться в любой книге Excel на данным компьюетере. При переносе расчётный файлов на другой комппьютер для сохранения их работоспособности должна быть передана и установлена и надстройка.

В некоторых случаях может быть удобен альтернативный способ работы с надстройкой, не требующий ее установки на компьютере. Это бывает удобно, когда версия настройки часто меняется. Для этого необходимо открыть файл надстройки непосредственно в Excel, например двойным щелчком по файлу над-

стройки в проводнике. При этом Excel откроется, но никаких документов в нем не появится. Но сама надстройка будет загружена и готова к использованию любым файлом открытом в этой копии Excel. Следует обратить внимание, что при таком варианте работы с надстройкой при переносе сохраненных файлом между компьютерами при открытии файла может возникать запрос, что связанный файл надстройки не найден на новом компьютере. В этом случае в окне запроса следует выбрать кнопку изменить и указать правильное положение файла надстройки.

#### 1.1 Запуск VBA

Чтобы получить доступ к макросам в текущей версии расчётного модуля для выполнения упражнений необходимо:

- Запустить Excel запустив рабочую книгу для выполнения упражнений
- Нажать комбинацию клавиш <Alt-F11>
- Откроется новое окно с редактором макросов VBA (Рис. 1.1). Иногда в литературе окно редактирования макросов обозначают как VBE (Visual Basic Environment)
- Окне VBE можно изучить структуру проекта (набора макросов и других элементов). Раздел со структурой проекта можно открыть из меню <Вид</li>
   Обозреватель проекта>. Макросы располагаются в ветках «модули» и «модули классов»

## 1.2 Ключевые особенности VBA и соглашения, используемые в макросах

Строки, начинающиеся со знака 'являются комментариями. В VBE они выделяются зелёным цветом. На исполнение макроса не влияют.

Для многих макросов не обязательно задавать все параметры. Некоторые значения параметров могут не задаваться — тогда будут использованы значения параметров, принятые по умолчанию. Параметры, допускающие задание по умолчанию помечены в исходном коде ключевым словом Optional.

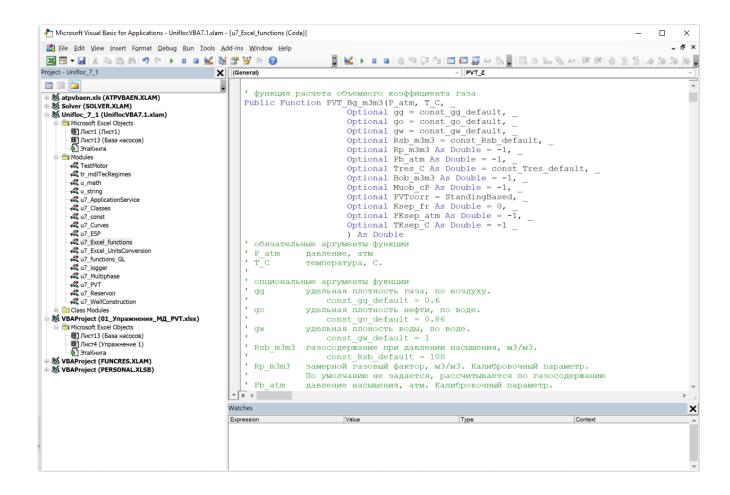


Рис. 1.1 — Окно редактора VBE

# 1.3 Обозначение параметров

При создании макросов в основном использовались международные обозначения переменных принятые в монографиях общества инженеров нефтяников SPE.

# Глава 2. Функции модуля «u7 Excel functions»

### 2.1 Расчёт физико-химических свойств флюидов (PVT)

Для расчёта физико-химических свойств пластовых флюидов используется модель нелетучей нефти. Для всех функций, реализующих расчёт с учётом PVT свойств необходимо задавать одинаковый полный набор параметров, описывающих нефть, газ и воду. При этом для некоторых частных функций не все параметры будут влиять на результат расчёта, тем не менее эти параметры необходимо задавать. Это сделано для унификации методик расчёта — при любом вызове функции проводится расчёт всех свойств модели нелетучей нефти, но возвращаются только необходимые данные. Это обстоятельности может замедлить расчёты с использованием функций Excel.

#### 2.1.1 Обозначения PVT параметров

# Типовой набор параметров приведён ниже:

```
' опциональные аргументы функции
          удельная плотность газа, по воздуху.
               const gg default = 0.6
          удельная плотность нефти, по воде.
' go
               const go default = 0.86
           удельная плотность воды, по воде.
" gw
               const gw default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
               const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
           Калибровочный параметр. По умолчанию
           не задается, рассчитывается по газосодержанию
' Pb atma
           Давление насыщения, атм.
           Калибровочный параметр.По умолчанию
           не задается, рассчитывается по корреляции
```

```
' Tres C пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
           Калибровочный параметр.
           По умолчанию рассчитывается по корреляции
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
           По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций используемых для расчета
           StandingBased = 0 - на основе корреляции Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе корреляции МакКейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение
           свойств нефти после сепарации определенной доли
           свободного газа. изменение свойств нефти зависит
          также от условий при которых произошла сепарация газа,
           которые должны быть явно заданы
' PKsep atma давление при которой была сепарация
' TKsep С температура при которой была сепарация
' PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.
           если задана - перекрывает другие значения
' выходное значение - число - объемный коэффициент газа
           при заданных термобарических условиях, м3/м3.
```

- $-\gamma_g$  gamma\_gas удельная плотность газа, по воздуху. Стандартное обозначение переменной gamma\_gas. Безразмерная величина. Следует обратить внимание, что удельная плотность газа по воздуху не совпадает с плотностью воздуха в г/см3, поскольку плотность воздуха при стандартных условиях Const const\_rho\_air = 1.205 при температуре 20 °C и давлении 101325 Па для сухого воздуха. По умолчанию задается значение const gg default = 0.6
- $-\gamma_o$  gamma\_oil удельная плотность нефти, по воде. Стандартное обозначение переменной gamma\_oil. Безразмерная величина, но по значению совпадает с плотность в г/см3. По умолчанию задаётся значение const go default = 0.86
- $-\gamma_w$  gamma\_wat- удельная плотность воды, по воде. Стандартное обозначение переменной gamma wat. Безразмерная величина, но по зна-

- чению совпадает с плотность в г/см3. По умолчанию задаётся значение const\_gw\_default = 1 Плотность воды может отличаться от задаваемой по умолчанию, например для воды с большой минерализацией.
- $-R_{sb}$  газосодержание при давлении насыщения, м3/м3. Стандартное обозначение в коде Rsb\_m3m3. Значение по умолчанию const Rsb default = 100
- R<sub>p</sub>- замерной газовый фактор, м3/м3. Стандартное обозначение в коде Rp\_m3m3. Калибровочный параметр. По умолчанию используется значение равное газосодержанию при давлении насыщения. Если задаётся значение меньшее чем газосодержание при давлении насыщения, то последнее принимается равным газовому фактору (приоритет у газового фактора, потому что как правило это замерное значение в отличии от газосодержания определяемого по результатам лабораторных исследований проб нефти).
- Р<sub>b</sub> давление насыщения, атм. Стандартное обозначение в коде Pb\_atm.
   Калибровочный параметр. По умолчанию не задаётся, рассчитывается по корреляции. Если задан, то все расчёты по корреляциям корректируются с учётом заданного параметра. При задании давления насыщения обязательно должна быть задана температура пласта температура при которой было определено давление насыщения.
- $T_{res}$  пластовая температура, °C. Стандартное обозначение в коде Tres\_C. Учитывается при расчёте давления насыщения. По умолчанию принято значение 90 °C.
- *B*<sub>ob</sub> объёмный коэффициент нефти, м3/м3. Стандартное обозначение в коде Вор\_m3m3. Калибровочный параметр. По умолчанию рассчитывается по корреляции. Если задан, то все расчёты по корреляциям корректируются с учётом заданного параметра.
- μ<sub>ob</sub> вязкость нефти при давлении насыщения, сП. Стандартное обозначение Muob\_сP. Калибровочный параметр. По умолчанию рассчитывается по корреляции. Если задан, то все расчёты по корреляциям корректируются с учётом заданного параметра.
- PVTcorr номер набора PVT корреляций используемых для расчёта.
  - StandingBased = 0 на основе корреляции Стендинга
  - McCainBased = 1 на основе корреляции Маккейна
  - StraigthLine = 2 на основе упрощённых зависимостей

- PVTstr закодированная строка с параметрами PVT. Если задана перекрывает другие значения. Позволяет задать PVT параметры ссылкой всего на одну ячейку в Excel. Введена для удобства использования функций с большим числом параметров из Excel. Может быть сгенерирована вызовом функции PVT Encode string.
- $-K_s$  коэффициент сепарации газа. Определяет изменение свойств флюида после отделения части газа из потока в результате сепарации при определённых давлении и температуре. По умолчанию предполагается, что сепарации нет  $K_s$ =0. Для корректного задания свойств флюида после сепарации части газа необходимо также задать параметры  $P_{ksep}$ ,  $T_{ksep}$
- $-P_{ksep}$  Давление при которой произошла сепарация части газа. Необходимо для расчёта свойств флюида с учётом сепарации.
- $T_{ksep}$  Температура при которой произошла сепарация части газа. Необходимо для расчёта свойств флюида с учётом сепарации.

#### 2.1.2 Стандартные условия

Многие параметры нефти, газа и воды существенно зависят от давления и температуры. Например объем занимаемый определённым количеством газа примерно в два раза снизится при повышении давления в два раза.

Поэтому для удобства фиксации и сравнения параметров они часто приводятся к стандартным или нормальным условиям - определённым давлениям и температуре.

Принятые в разных дисциплинах и разных организациях точные значения давления и температуры в стандартных условиях могут различаться (смотри например https://en.wikipedia.org/wiki/Standard\_conditions\_for\_temperature\_and\_pressure), поэтому указание значений физических величин без уточнения условий, в которых они приводятся, может приводить к ошибкам. Наряду с термином «стандартные условия» применяется термин «нормальные условия». «Нормальные условия» обычно отличаются от «стандартных» тем, что под нормальным давлением принимается давление равное 101 325 Па = 1 атм = 760 мм рт. ст.

Обычно в монографиях SPE принято, что стандартное давление для газов, жидкостей и твёрдых тел, равное  $10^5$  Па (100 кПа, 1 бар); стандартная температура для газов, равная 15.6 °C соответствующая 60 °F.

В Российском ГОСТ 2939-63 принято, что стандартное давление для газов, жидкостей и твёрдых тел, равное  $10:13^5$  Па (101325 Па, 1 атм); стандартная температура для газов, равная 20 °C соответствующая 68 °F.

В Unifloc 7.4 VBA приняты следующие значения стандартных условий

```
Public Const const_Psc_atma As Double = 1
Public Const const_Tsc_C = 20
Public Const const_convert_atma_Pa = 101325
```

#### 2.1.3 PVT\_Pb\_atma – давление насыщения

Функция рассчитывает давление насыщения по известным данным газосодержания при давлении насыщения,  $\gamma_g$ ,  $\gamma_o$ ,  $T_r$ .

При проведении расчётов с использованием значения давления насыщения, следует помнить, что давление насыщения является функцией температуры. В частности при калибровки результатов расчётов на известное значение давления насыщения  $P_b$  следует указывать значение пластовой температуры  $T_r$  при котором давление насыщения было получено.

В наборе корреляций на основе корреляции Стендинга расчет давления насыщения проводится по корреляции Стендинга [1]

```
' Расчет давления насыщения

Public Function PVT_Pb_atma(T_C,

Optional gamma_gas = const_gamma_gas_default,

Optional gamma_oil = const_gamma_oil_default,

Optional gamma_wat = const_gamma_wat_default,

Optional rsb_m3m3 = const_Rsb_default,

Optional Rp_m3m3 = -1,

Optional Pb_atma = -1,

Optional Tres_C = const_Tres_default,

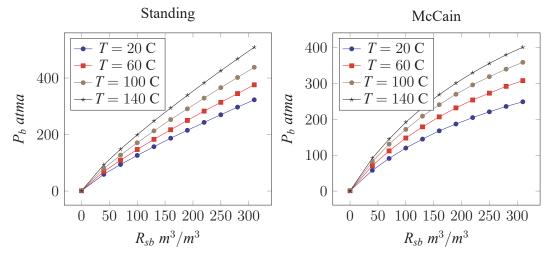
Optional Bob_m3m3 = -1,

Optional Muob_cP = -1,
```

```
Optional PVTcorr = StandingBased,
                   Optional Ksep fr = 0,
                   Optional PKsep atma = -1,
                   Optional TKsep C = -1,
                   Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
' обязательные аргументы функции
' P atma давление, атм
'ТС температура, С.
' опциональные аргументы функции
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
          const gamma gas default = 0.6
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
           const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
           const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
           const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
          имеет приоритет перед Rsb если Rp < Rsb
' Pb atma Давление насыщения при температуре Tres C, атма.
          Опциональный калибровочный параметр,
           если не задан или = 0 то рассчитается по корреляции
' Tres C
          пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
           По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
           StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
           нефти после сепарации доли свободного газа.
           изменение свойств нефти зависит от условий
           сепарации газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep_atma давление при которой была сепарация
' TKsep C температура при которой была сепарация
```

```
' PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.
' если задана - перекрывает другие значения
'
' выходное значение - число - давление насыщения.
```

Примеры расчёта с использованием функции PVT\_Pb\_atma для различных наборов PVT корреляций приведён на рисунке ниже. Видно, что результаты расчетов по различным корреляциях дают качественно схожие результаты, но не совпадают друг с другом. Отличия, по всей видимости, обусловные применением различных наборов исходных данных использовавшихся авторами. Поэтому при проведении расчетов для конкретного месторождения актуальной является задача выбора адекватного набора корреляций. Макросы Unifloc 7.4 VBA позволяют провести расчет с использованием различных подходов, но при этом выбор корреляции остается за пользователем.



При проведении расчётов с использованием набора корреляций на основе корреляций МакКейна следует учитывать, что они работают только для температур более 18 градусов Цельсия. При более низких значениях температуры расчёт будет проводить для 18 градусов Цельсия.

# 2.1.4 PVT\_Rs\_m3m3 – газосодержание

Газосодержание это отношения объёма газа растворенного в нефти к объёму нефти приведённые к стандартным условиям.

$$R_s = \frac{(V_g)_{sc}}{(V_o)_{sc}}$$

Газосодержание является одним из ключевых свойств нефти при расчётах производительности скважин и работы скважинного оборудования. Динамика изменения газосодержания во многом определяет количество свободного газа в потоке и должна учитываться при проведении расчётов.

При задании PVT свойств нефти часто используют значение газосодержания при давлении насыщения  $r_{sb}$  - определяющее объем газа растворенного в нефти в пластовых условиях. В модели флюида Unifloc 7.4 VBA газосодержание при давлении насыщения является исходным параметров нефти и должно быть обязательно задано.

Следует отличать газосодержание в нефти при давлении насыщения  $R_s b$  и газовый фактор  $R_p$ .

$$R_p = \frac{(Q_g)_{sc}}{(Q_o)_{sc}}$$

Газовый фактор  $R_p$  в отличии от газосодержания  $R_{sb}$  является, вообще говоря, параметром скважины - показывает отношение объёма добытого газа из скважины к объёму добытой нефти приведённые к стандартным условиям. Газосодержание же является свойством нефти - показывает сколько газа растворено в нефти. Если газ добываемой из скважины это газ который выделился из нефти в процессе подъёма, что характерно для недонасыщенных нефтей, то значения газового фактора и газосодержания будут совпадать. Если газ поступает в скважину не непосредственно из добываемой нефти, а например фильтруется из газовой шапки или поступает через негерметичность ствола скважины - то в такой скважине газовый фактор может значительно превышать значение газосодержания. Такая ситуация может быть смоделирована в Unifloc 7.4 VBA . Для этого необходимо наряду с газосодержанием при давлении насыщения  $R_{sb}$  задать значение газового фактора  $R_p$ . В этом случае газосодержание при давлении насыщения  $R_{sb}$  будет определять динамику выделения попутного газа из нефти при снижении давления, а газовый фактор  $R_p$  определять общее количество газа в потоке.

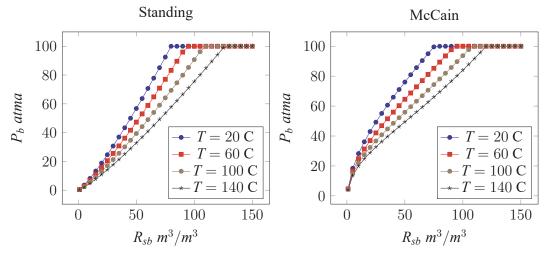
При определённых условиях газовый фактор может быть меньше газосодержания. Это происходит, когда газ выделяется в призабойной зоне и скапливается в ней не поступая в скважину вместе с нефтью. Но такие условия возникают достаточно редко, существуют на скважине ограниченное время и представляют интерес больше для разработчиков нежели чем для технологов. С точки зрения

анализа работы скважины и скважинного оборудования можно считать, что значение газового фактора не может быть меньше газосодержания при давлении насыщения. Такой предположение реализовано в Unifloc 7.4 VBA. При этом значение газового фактора технически легче измерить чем газосодержание - поэтому при противоречии значений газового фактора и газосодержания при давлении насыщения приоритет отдаётеся газовому фактору.

```
' расчет газосодержания
Public Function PVT Rs m3m3 (P atma, T C,
                  Optional gamma gas = const gamma_gas_default, _
                  Optional gamma oil = const gamma_oil_default, _
                  Optional gamma wat = const gamma wat default,
                    Optional rsb m3m3 = const Rsb default,
                   Optional Rp m3m3 = -1,
                   Optional Pb atma = -1, _
                   Optional Tres C = const Tres default,
                   Optional Bob m3m3 = -1, _
                   Optional Muob cP = -1, _
                   Optional PVTcorr = StandingBased,
                   Optional Ksep fr = 0,
                   Optional PKsep atma = -1,
                   Optional TKsep C = -1,
                   Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
' обязательные аргументы функции
' P_atma давление, атм
' T C
          температура, С.
' опциональные аргументы функции
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
           const gamma gas default = 0.6
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
           const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
           const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
           const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
          имеет приоритет перед Rsb если Rp < Rsb
' Pb atma Давление насыщения при температуре Tres C, атма.
```

```
Опциональный калибровочный параметр,
          если не задан или = 0 то рассчитается по корреляции
          пластовая температура, С.
Tres C
          Учитывается при расчете давления насыщения.
          const Tres default = 90
Bob m3m3
          объемный коэффициент нефти, м3/м3.
Muob cP
          вязкость нефти при давлении насыщения
          По умолчанию рассчитывается по корреляции
PVTcorr
          номер набора PVT корреляций для расчета
          StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
          McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
          StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
          коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
Ksep fr
          нефти после сепарации доли свободного газа.
          изменение свойств нефти зависит от условий
          сепарации газа, которые должны быть явно заданы
              давление при которой была сепарация
PKsep atma
TKsep C
              температура при которой была сепарация
PVTstr
          закодированная строка с параметрами PVT.
          если задана - перекрывает другие значения
выходное значение - число - газосодержание при
          заданных термобарических условиях, м3/м3.
```

Примеры расчёта с использованием функции PVT\_Rs\_m3m3 для различных наборов PVT корреляций приведён на рисунке ниже.



# 2.1.5 PVT\_Во\_m3m3 – объёмный коэффициент нефти

Функция рассчитывает объёмный коэффициент нефти для произвольных термобарических условий. Объёмный коэффициент нефти определяется как отношение объёма занимаемого нефтью в пластовых условиях к объёму занимаемому нефтью при стандартных условиях.

$$B_o = \frac{(V_o)_{rc}}{(V_o)_{sc}}$$

Нефть в пласте занимает больший объем чем на поверхности за счёт растворенного в ней газа. Соответственно объёмный коэффициент нефти обычно имеет значение больше 1 при давлениях больше чем стандартное.

Для калибровки значения объёмного коэффициента можно использовать значение объёмного коэффициента нефти при давлении насыщения  $B_{ob}$ .

Следует отметить, что вообще говоря значение объёмного коэффициента нефти при давлении насыщения не является значением при пластовых условиях (при давлении выше давления насыщения играет роль сжимаемость нефти), однако при анализе производительности скважины и скважинного оборудования можно условно считать, что значение объёмного коэффициента при давлении насыщения соответствует значению объёмного коэффициента в пластовых условиях.

```
' расчет объемного коэффициента нефти

Public Function PVT_Bo_m3m3(P_atma, T_C, _

Optional gamma_gas = const_gamma_gas_default, _

Optional gamma_oil = const_gamma_oil_default, _

Optional gamma_wat = const_gamma_wat_default, _

Optional rsb_m3m3 = const_Rsb_default, _

Optional Rp_m3m3 = -1, _

Optional Pb_atma = -1, _

Optional Tres_C = const_Tres_default, _

Optional Bob_m3m3 = -1, _

Optional Muob_cP = -1, _

Optional PVTcorr = StandingBased, _

Optional Ksep_fr = 0, _

Optional PKsep_atma = -1, _

Optional TKsep_C = -1, _

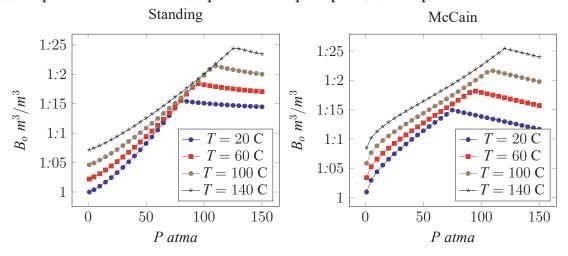
Optional TKsep_C = -1, _
```

```
Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
' обязательные аргументы функции
' P_atma давление, атм
' T C
          температура, С.
' опциональные аргументы функции
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
          const gamma gas default = 0.6
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
           const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
           const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
          const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
          имеет приоритет перед Rsb если Rp < Rsb
' Pb atma Давление насыщения при температуре Tres C, атма.
           Опциональный калибровочный параметр,
           если не задан или = 0 то рассчитается по корреляции
' Tres C пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
          По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
           StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
           нефти после сепарации доли свободного газа.
           изменение свойств нефти зависит от условий
           сепарации газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep_atma давление при которой была сепарация
' TKsep C
              температура при которой была сепарация
' PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.
           если задана - перекрывает другие значения
' выходное значение - число
```

- ' Возвращает значение объемного коэффициента нефти, м3/м3
- ' для заданных термобарических условий.
- ' В основе расчета корреляции PVT

Примеры расчёта с использованием функции PVT\_Bo\_m3m3 для различных наборов PVT корреляций приведён на рисунке ниже.

Объёмный коэффициент нефти хорошо коррелирует со значением газосодержания. Поэтому различный вид кривых на рисунке ниже связан с первую очередь с различным газосодержанием при проведении расчётов.



# 2.1.6 PVT\_Bg\_m3m3 – объёмный коэффициент газа

Функция рассчитывает объёмный коэффициент нефтяного газа для произвольных термобарических условий.

Объёмный коэффициент газа определяется как отношение объема занимаемого газом для произвольных термобарических условий (при определенном давлении и температуре) к объёму занимаемому газом при стандартных условиях.

$$B_g = \frac{V_g(P;T)}{(V_g)_{sc}}$$

Значение объемного коэффиента газа может быть определено исходя из уравнения состояния газа

$$PV = z v RT$$

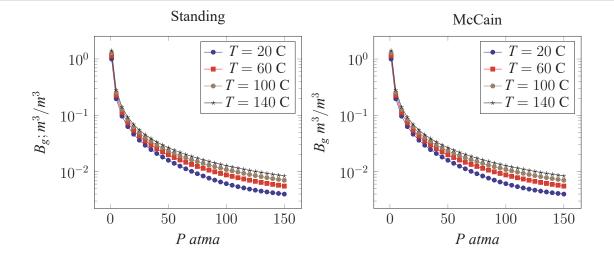
откуда можно получить

$$B_g = z \frac{P_{sc}}{P} \frac{T}{T_{sc}}$$

где  $P_{sc}$ ;  $T_{sc}$  давление (атм) и температура (К) при стандартных условиях, P; T давление (атм) и температура (К) при расчетных условиях, z коэффициент сверх-сжимаемости газа, который вообще говоря зависит от давления и температуры z = z(P;T).

```
' функция расчета объемного коэффициента газа
Public Function PVT Bg m3m3(P atma, T C,
                  Optional gamma gas = const gamma_gas_default, _
                  Optional gamma oil = const gamma_oil_default, _
                  Optional gamma wat = const_gamma_wat_default, _
                    Optional rsb m3m3 = const Rsb default,
                   Optional Rp m3m3 = -1, _
                   Optional Pb atma = -1,
                   Optional Tres C = const Tres default,
                   Optional Bob m3m3 = -1,
                   Optional Muob cP = -1, _
                   Optional PVTcorr = StandingBased,
                   Optional Ksep fr = 0,
                   Optional PKsep atma = -1,
                   Optional TKsep C = -1,
                   Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
' обязательные аргументы функции
' Р atma давление, атм
'ТС температура, С.
' опциональные аргументы функции
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
           const gamma gas default = 0.6
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
           const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
           const_gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
          const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
          имеет приоритет перед Rsb если Rp < Rsb
```

```
Давление насыщения при температуре Tres C, атма.
 Pb atma
            Опциональный калибровочный параметр,
            если не задан или = 0 то рассчитается по корреляции
 Tres C
            пластовая температура, С.
            Учитывается при расчете давления насыщения.
            const Tres default = 90
 Bob m3m3
            объемный коэффициент нефти, м3/м3.
            вязкость нефти при давлении насыщения
 Muob cP
            По умолчанию рассчитывается по корреляции
           номер набора PVT корреляций для расчета
 PVTcorr
            StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
            McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
            StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
 Ksep fr
           коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
            нефти после сепарации доли свободного газа.
            изменение свойств нефти зависит от условий
            сепарации газа, которые должны быть явно заданы
               давление при которой была сепарация
 PKsep atma
 TKsep C
               температура при которой была сепарация
 PVTstr
            закодированная строка с параметрами PVT.
            если задана - перекрывает другие значения
' Возвращает значение объемного коэффициента газа, м3/м3
' для заданных термобарических условий.
' В основе расчета корреляция для z факотора
```



## 2.1.7 PVT\_Bw\_m3m3 – объёмный коэффициент воды

Функция рассчитывает объёмный коэффициент воды для произвольных термобарических условий.

Объёмный коэффициент воды определяется как отношение объёма занимаемого водой для произвольных термобарических условий (при определённом давлении и температуре) к объёму занимаемому водой при стандартных условиях.

$$B_w = \frac{V_w(P;T)}{(V_w)_{sc}}$$

```
' расчет объемного коэффициента воды
Public Function PVT Bw m3m3(P atma, T C,
                 Optional gamma gas = const gamma_gas_default, _
                 Optional gamma_oil = const_gamma_oil_default, _
                 Optional gamma wat = const gamma_wat_default, _
                   Optional rsb m3m3 = const Rsb default,
                   Optional Rp m3m3 = -1, _
                   Optional Pb atma = -1,
                   Optional Tres C = const Tres default,
                   Optional Bob m3m3 = -1,
                   Optional Muob cP = -1,
                   Optional PVTcorr = StandingBased,
                   Optional Ksep fr = 0,
                   Optional PKsep atma = -1,
                   Optional TKsep C = -1,
                   Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
' обязательные аргументы функции
' P atma давление, атм
'ТС температура, С.
' опциональные аргументы функции
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
           const gamma gas default = 0.6
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
           const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
```

```
const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
           const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
          имеет приоритет перед Rsb если Rp < Rsb
' Pb atma Давление насыщения при температуре Tres C, атма.
           Опциональный калибровочный параметр,
           если не задан или = 0 то рассчитается по корреляции
' Tres C
         пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
          По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
           StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
           нефти после сепарации доли свободного газа.
           изменение свойств нефти зависит от условий
           сепарации газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep atma давление при которой была сепарация
          температура при которой была сепарация
' TKsep C
' PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.
           если задана - перекрывает другие значения
' выходное значение - число
' Возвращает значение объемного коэффициента воды, м3/м3
' для заданных термобарических условий.
```

# 2.1.8 PVT\_Muo\_cP – вязкость нефти

Функция рассчитывает вязкость нефти при заданных термобарических условиях по корреляции. Расчёт может быть откалиброван на известное значение вязкости нефти при давлении равном давлению насыщения и при пластовой тем-

пературе за счёт задания калибровочного параметра Muob\_cP. При калибровке динамика изменения будет соответствовать расчету по корреляции, но значения будут масштабированы таким образом, чтобы при давлении насыщения удовлетворить калибровочному параметру.

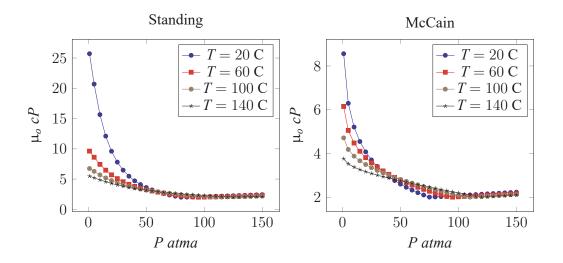
При расчёте следует обратить внимание, что значение вязкости коррелирует со значением плотности нефти. Как правило вязкость тяжёлых нефтей выше чем для легких.

При расчёте с использованием набора корреляций на основе корреляции Стендинга - вязкость как дегазированной нефти и нефти с учетом растворенного газа рассчитывается по корреляции Беггса Робинсона [1]. Корреляции для расчета вязкости разгазированной и газонасыщенной нефти, разработанные Beggs & Robinson, основаны на 2000 замерах 600 различных нефтей. Диапазоны значений основных свойств, использованных для разработки данной корреляции, приведены в таблице ниже.

давление, atma	8.96483.	
температура, °С	37127	
газосодержание, $R_s \ m^3/m^3$	3.6254	
относительная плотность нефти по воде,, $\gamma_o$	0.7250.956	

```
' расчет вязкости нефти
Public Function PVT Muo cP(P atma, T C,
                 Optional gamma gas = const gamma gas default,
                 Optional gamma oil = const gamma oil default,
                 Optional gamma wat = const gamma wat default,
                   Optional rsb m3m3 = const Rsb default,
                   Optional Rp m3m3 = -1,
                   Optional Pb atma = -1,
                   Optional Tres C = const Tres default,
                   Optional Bob m3m3 = -1,
                   Optional Muob cP = -1, _
                   Optional PVTcorr = StandingBased,
                   Optional Ksep fr = 0,
                   Optional PKsep atma = -1,
                   Optional TKsep C = -1,
                   Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
 обязательные аргументы функции
```

```
' P atma давление, атм
' Т С температура, С.
' опциональные аргументы функции
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
           const gamma gas default = 0.6
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
           const_gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
           const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
          const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
          имеет приоритет перед Rsb если Rp < Rsb
' Pb_atma Давление насыщения при температуре Tres C, атма.
           Опциональный калибровочный параметр,
           если не задан или = 0 то рассчитается по корреляции
' Tres C
          пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
          По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
           StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
           нефти после сепарации доли свободного газа.
           изменение свойств нефти зависит от условий
           сепарации газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep atma давление при которой была сепарация
' TKsep C
          температура при которой была сепарация
' PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.
           если задана - перекрывает другие значения
' выходное значение - число - вязкость нефти
          при заданных термобарических условиях, сП
```

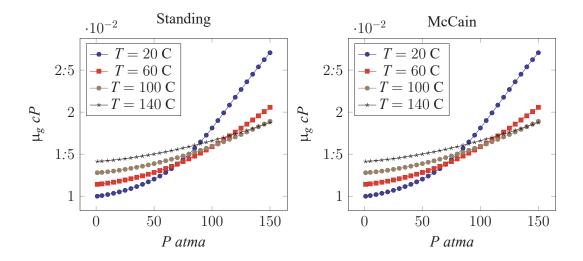


## 2.1.9 PVT\_Mug\_cP – вязкость газа

Функция рассчитывает вязкость газа при заданных термобарических условиях. Результат расчета в сП. Используется подход предложенный Lee [2], который хорошо подходит для большинства натуральных газов. В отличии от нефти и других жидкостей вязкость газа, как правило, значительно ниже, что определяет высокую подвижность газа. Более подробное описание методов расчета вязкости газа можно найти на странице http://petrowiki.org/gas viscosity

```
' расчет вязкости газа
Public Function PVT Mug cP(P atma, T C,
                  Optional gamma gas = const gamma gas default,
                  Optional gamma oil = const gamma oil default,
                  Optional gamma wat = const gamma wat default,
                    Optional rsb m3m3 = const Rsb default,
                    Optional Rp m3m3 = -1,
                    Optional Pb atma = -1, _
                    Optional Tres_C = const Tres default,
                    Optional Bob m3m3 = -1,
                    Optional Muob cP = -1,
                    Optional PVTcorr = StandingBased,
                    Optional Ksep fr = 0,
                    Optional PKsep atma = -1, _
                    Optional TKsep C = -1,
                    Optional PVTstr As String = ""
```

```
) As Double
' обязательные аргументы функции
' P atma давление, атм
'ТС температура, С.
' опциональные аргументы функции
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
      const gamma gas default = 0.6
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
           const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
           const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
          const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
          имеет приоритет перед Rsb если Rp < Rsb
' Pb_atma Давление насыщения при температуре Tres_C, атма.
          Опциональный калибровочный параметр,
           если не задан или = 0 то рассчитается по корреляции
' Tres C пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
          По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
          StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
           нефти после сепарации доли свободного газа.
           изменение свойств нефти зависит от условий
           сепарации газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep atma давление при которой была сепарация
           температура при которой была сепарация
' TKsep C
' PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.
           если задана - перекрывает другие значения
' выходное значение - число - вязкость газа
          при заданных термобарических условиях, сП
```



2.1.10 **PVT\_Muw\_cP – вязкость воды** 

Функция рассчитывает вязкость воды при заданных термобарических условиях. Результат расчета выдается в сП. Вязкость воды зависит от давления, температуры и наличия растворенных примесей. В общем вязкость аоды растет при росте давления, снижении температуры, повышении солености. Растворение газа почти не влияет на вязкость воды и в расчетах не учитывается. Расчет проводится по корреляции McCain [3]

Более подробное описание методов расчета вязкости газа можно найти на странице http://petrowiki.org/Produced water properties

```
' расчет вязкости воды

Public Function PVT_Muw_cP(P_atma, T_C, _

Optional gamma_gas = const_gamma_gas_default, _

Optional gamma_oil = const_gamma_oil_default, _

Optional gamma_wat = const_gamma_wat_default, _

Optional rsb_m3m3 = const_Rsb_default, _

Optional Rp_m3m3 = -1, _

Optional Pb_atma = -1, _

Optional Tres_C = const_Tres_default, _

Optional Bob_m3m3 = -1, _

Optional Muob_cP = -1, _

Optional PVTcorr = StandingBased, _

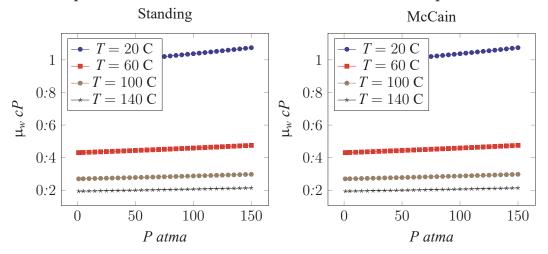
Optional PKsep_atma = -1, _

Optional PKsep_atma = -1, _
```

```
Optional TKsep C = -1,
                   Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
' обязательные аргументы функции
' P atma давление, атм
'ТС температура, С.
' опциональные аргументы функции
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
           const gamma gas default = 0.6
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
           const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
          const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
          const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
          имеет приоритет перед Rsb если Rp < Rsb
' Pb atma Давление насыщения при температуре Tres C, атма.
           Опциональный калибровочный параметр,
           если не задан или = 0 то рассчитается по корреляции
' Tres C пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
          По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
           StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
           нефти после сепарации доли свободного газа.
           изменение свойств нефти зависит от условий
           сепарации газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep atma давление при которой была сепарация
' TKsep C
          температура при которой была сепарация
' PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.
           если задана - перекрывает другие значения
```

```
' выходное значение - число - вязкость воды
' при заданных термобарических условиях, сП
```

Следует отметить, что вязкость воды достаточно сильно зависит от температуры, в то время как зависимость от давления менее выражена.

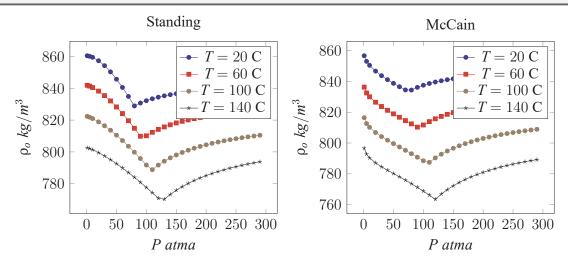


## 2.1.11 PVT\_Rhoo\_kgm3 – плотность нефти

Функция вычисляет значение плотности нефти при заданных термобарических условиях. Результат расчета имеет размерность кг/м3.

```
Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
' обязательные аргументы функции
' P_atma давление, атм
' T C
          температура, С.
' опциональные аргументы функции
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
          const gamma gas default = 0.6
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
           const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
          const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
          const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
          имеет приоритет перед Rsb если Rp < Rsb
' Pb atma Давление насыщения при температуре Tres C, атма.
          Опциональный калибровочный параметр,
           если не задан или = 0 то рассчитается по корреляции
' Tres C пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
          По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
           StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
           нефти после сепарации доли свободного газа.
           изменение свойств нефти зависит от условий
           сепарации газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep_atma давление при которой была сепарация
' TKsep C
              температура при которой была сепарация
' PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.
           если задана - перекрывает другие значения
```

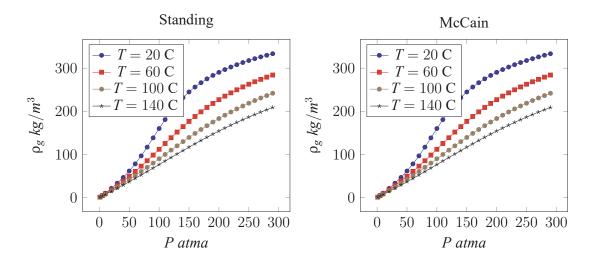
```
' выходное значение - число - плотность нефти
при заданных термобарических условиях, кг/м3.
```



## 2.1.12 PVT Rhog kgm3 – плотность газа

```
' расчет плотности газа
Public Function PVT Rhog kgm3(P_atma, T_C, _
                  Optional gamma gas = const gamma gas default,
                  Optional gamma oil = const gamma oil default,
                  Optional gamma wat = const gamma wat default,
                   Optional rsb m3m3 = const Rsb default,
                   Optional Rp m3m3 = -1, _
                   Optional Pb atma = -1,
                   Optional Tres C = const Tres default,
                   Optional Bob m3m3 = -1,
                   Optional Muob cP = -1,
                   Optional PVTcorr = StandingBased,
                   Optional Ksep fr = 0,
                   Optional PKsep atma = -1,
                   Optional TKsep C = -1,
                   Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
' обязательные аргументы функции
' P atma
          давление, атм
           температура, С.
```

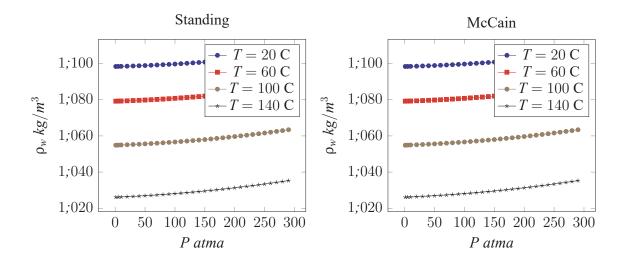
```
' опциональные аргументы функции
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
           const gamma gas default = 0.6
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
           const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
           const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
          const_Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
          имеет приоритет перед Rsb если Rp < Rsb
' Pb atma Давление насыщения при температуре Tres C, атма.
          Опциональный калибровочный параметр,
           если не задан или = 0 то рассчитается по корреляции
' Tres C
          пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
           По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
           StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
           нефти после сепарации доли свободного газа.
           изменение свойств нефти зависит от условий
           сепарации газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep atma давление при которой была сепарация
' TKsep C
          температура при которой была сепарация
' PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.
           если задана - перекрывает другие значения
' выходное значение - число - плотность газа
          при заданных термобарических условиях, кг/м3.
```



## 2.1.13 PVT Rhow kgm3 – плотность воды

```
' расчет плотности воды
Public Function PVT Rhow kgm3(P atma, T C,
                  Optional gamma gas = const gamma gas default,
                  Optional gamma oil = const gamma oil default,
                  Optional gamma wat = const gamma wat default,
                   Optional rsb m3m3 = const Rsb default,
                   Optional Rp m3m3 = -1,
                   Optional Pb atma = -1,
                   Optional Tres C = const Tres default,
                   Optional Bob m3m3 = -1,
                   Optional Muob cP = -1,
                   Optional PVTcorr = StandingBased,
                   Optional Ksep fr = 0,
                   Optional PKsep atma = -1,
                   Optional TKsep C = -1,
                   Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
' обязательные аргументы функции
' P atma
          давление, атм
 T C
           температура, С.
' опциональные аргументы функции
 датта дая удельная плотность газа, по воздуху.
           const gamma gas default = 0.6
```

```
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
           const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
          const_gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
          const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
           имеет приоритет перед Rsb если Rp < Rsb
' Pb atma Давление насыщения при температуре Tres C, атма.
          Опциональный калибровочный параметр,
           если не задан или = 0 то рассчитается по корреляции
          пластовая температура, С.
' Tres C
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
          По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
           StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
           нефти после сепарации доли свободного газа.
           изменение свойств нефти зависит от условий
           сепарации газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep_atma давление при которой была сепарация
' TKsep C
              температура при которой была сепарация
' PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.
           если задана - перекрывает другие значения
' выходное значение - число - плотность воды
          при заданных термобарических условиях, кг/м3.
```



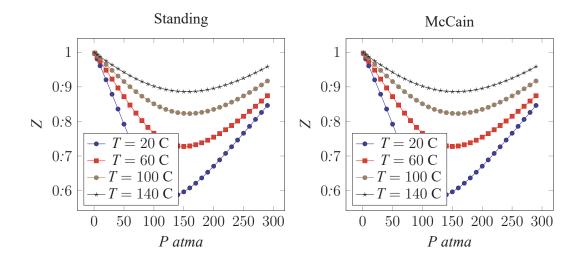
### 2.1.14 PVT\_Z – коэффициент сверхсжимаемости газа

Функция позволяет рассчитать коэффициент сверхсжимаемости газа.

$$PV = z \gamma RT$$

```
' расчет коэффициента сверхсжимаемости газа
Public Function PVT Z(P atma, T C,
                 Optional gamma gas = const gamma gas default,
                 Optional gamma oil = const gamma oil default,
                 Optional gamma wat = const gamma wat default,
                   Optional rsb m3m3 = const Rsb default,
                   Optional Rp m3m3 = -1,
                   Optional Pb atma = -1,
                   Optional Tres C = const Tres default,
                   Optional Bob m3m3 = -1,
                   Optional Muob cP = -1,
                   Optional PVTcorr = StandingBased,
                   Optional Ksep fr = 0,
                   Optional PKsep atma = -1,
                   Optional TKsep C = -1,
                   Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
' обязательные аргументы функции
' P atma
          давление, атм
' T C
           температура, С.
```

```
' опциональные аргументы функции
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
           const gamma gas default = 0.6
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
           const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
           const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
          const_Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
          имеет приоритет перед Rsb если Rp < Rsb
' Pb atma Давление насыщения при температуре Tres C, атма.
          Опциональный калибровочный параметр,
           если не задан или = 0 то рассчитается по корреляции
' Tres C
          пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const_Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
           По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
           StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
           нефти после сепарации доли свободного газа.
           изменение свойств нефти зависит от условий
           сепарации газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep atma давление при которой была сепарация
' TKsep C
              температура при которой была сепарация
' PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.
           если задана - перекрывает другие значения
' выходное значение - число - z фактор газа.
          коэффициент сверхсжимаемости газа,
           безразмерная величина
```



#### 2.2 Расчёт свойств потока

## 2.2.1 MF\_Qmix\_m3day – расход газожидкостной смеси

Функция позволяет рассчитать объемный расход газожидкостной смеси при заданных термобарических условиях.

$$Q_{mix} = Q_w B_w(P;T) + Q_o B_o(P;T) + Q_o(R_p - R_s(P;T)) B_g(P;T)$$

```
' расчет объемного расхода газожидкостной смеси для заданных

→ термобарических условий

Public Function MF_Qmix_m3day(Qliq_m3day, wc_perc, P_atma, T_C,

Optional gamma_gas = const_gamma_gas_default,

Optional gamma_oil = const_gamma_oil_default,

Optional gamma_wat = const_gamma_wat_default,

Optional rsb_m3m3 = const_Rsb_default,

Optional Rp_m3m3 As Double = -1,

Optional Pb_atma As Double = -1,

Optional Tres_C As Double =

→ const_Tres_default,

Optional Bob_m3m3 As Double = -1,

Optional Muob_cP As Double = -1,

Optional PVTcorr = StandingBased,

Optional Ksep_fr As Double = 0,

Optional Ksep_fr As Double = 0,
```

```
Optional PKsep atma As Double = -1,
                   Optional TKsep C As Double = -1, _
                   Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
' обязательные аргументы функции
' Qliq m3day дебит жидкости на поверхности
' wc perc объемная обводненность
' P atma давление, атм
'ТС температура, С.
' опциональные аргументы функции
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
          const gamma gas default = 0.6
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
           const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
          const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
          const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
          имеет приоритет перед Rsb если Rp < Rsb
' Pb atma Давление насыщения при температуре Tres C, атма.
          Опциональный калибровочный параметр,
          если не задан или = 0 то рассчитается по корреляции
' Tres C
          пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
           По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
           StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
           нефти после сепарации доли свободного газа.
           изменение свойств нефти зависит от условий
           сепарации газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep_atma давление при которой была сепарация
' TKsep C температура при которой была сепарация
```

```
' PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.
' если задана - перекрывает другие значения
'
' выходное значение - число - объемный расход ГЖС, м3/сут.
```

## 2.2.2 MF\_Rhomix\_kgm3 – плотность газожидкостной смеси

Функция позволяет рассчитать плотность газожидкостной смеси при заданных термобарических условиях.

```
' расчет плотности газожидкостной смеси для заданных условий
Public Function MF Rhomix kgm3 (Qliq m3day, wc perc, P atma, T C,
                  Optional gamma gas = const gamma_gas_default, _
                  Optional gamma oil = const gamma_oil_default, _
                  Optional gamma_wat = const_gamma_wat_default, _
                   Optional rsb m3m3 = const Rsb default,
                   Optional Rp m3m3 As Double = -1,
                   Optional Pb atma As Double = -1,
                   Optional Tres C As Double =
                    \rightarrow const Tres default,
                   Optional Bob m3m3 As Double = -1,
                   Optional Muob cP As Double = -1, _
                   Optional PVTcorr = StandingBased,
                   Optional Ksep fr As Double = 0,
                   Optional PKsep atma As Double = -1,
                   Optional TKsep_C As Double = -1, _
                   Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
' обязательные аргументы функции
' Qliq m3day дебит жидкости на поверхности
' wc perc объемная обводненность
' P atma давление, атм
' T C
         температура, С.
' опциональные аргументы функции
```

```
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
           const gamma gas default = 0.6
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
           const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
          const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
          const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
          имеет приоритет перед Rsb если Rp < Rsb
' Pb atma Давление насыщения при температуре Tres C, атма.
           Опциональный калибровочный параметр,
           если не задан или = 0 то рассчитается по корреляции
' Tres C
          пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
           По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
           StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
           нефти после сепарации доли свободного газа.
           изменение свойств нефти зависит от условий
           сепарации газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep_atma давление при которой была сепарация
' TKsep C температура при которой была сепарация
' PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.
           если задана - перекрывает другие значения
' выходное значение - число - плотность ГЖС, кг/м3.
```

## 2.2.3 MF\_GasFraction\_d – доля газа в потоке

Функция расчёта доли свободного газа в потоке (без учёта проскальзывания) в зависимости от термобарических условий для заданного флюида. В отличии от функций PVT учитывается обводнённость.

```
' расчет доли газа в потоке
Public Function MF GasFraction d(P atma, T C,
                   Optional wc perc = 0,
                 Optional gamma gas = const gamma_gas_default, _
                 Optional gamma oil = const gamma_oil_default, _
                 Optional gamma wat = const gamma_wat_default, _
                   Optional rsb m3m3 = const Rsb default,
                   Optional Rp m3m3 = -1,
                   Optional Pb atma = -1,
                   Optional Tres C = const Tres default,
                   Optional Bob m3m3 = -1, _
                   Optional Muob cP = -1,
                   Optional PVTcorr = StandingBased,
                   Optional Ksep fr = 0,
                   Optional PKsep atma = -1,
                   Optional TKsep C = -1,
                   Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
' обязательные аргументы функции
' P atma давление, атм
' Т С температура, С.
' wc perc обводненность объемная
' опциональные аргументы функции
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
           const gamma gas default = 0.6
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
           const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
           const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
    const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
```

```
имеет приоритет перед Rsb если Rp < Rsb
' Pb atma
           Давление насыщения при температуре Tres C, атма.
           Опциональный калибровочный параметр,
           если не задан или = 0 то рассчитается по корреляции
' Tres C
          пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
           По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
           StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
           нефти после сепарации доли свободного газа.
           изменение свойств нефти зависит от условий
           сепарации газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep atma давление при которой была сепарация
' TKsep C
           температура при которой была сепарация
' PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.
           если задана - перекрывает другие значения
' выходное значение - число - доля газа в потоке
' (расходная без проскальзывания)
```

## 2.2.4 MF\_PGasFraction\_atma – целевое давления для заданной доли газа в потоке

Функция расчёта давления при котором достигается заданная доля свободного газа в потоке (без учёта проскальзывания). В отличии от функций PVT учитывается обводнённость. Следует учитывать, что при вызове функции пересчитывается состояние смеси с различными термобарическими условиями.

```
' расчет давления при котором достигается заданная доля газа в
,→ потоке
Public Function MF PGasFraction atma(FreeGas d, T C,
                 Optional gamma gas = const gamma_gas_default, _
                 Optional gamma oil = const gamma_oil_default, _
                 Optional gamma wat = const gamma wat default,
                   Optional wc perc = 0,
                   Optional rsb m3m3 = const Rsb default,
                   Optional Rp m3m3 As Double = -1,
                   Optional Pb atma As Double = -1,
                   Optional Tres C As Double =
                   \rightarrow const Tres default,
                   Optional Bob m3m3 As Double = -1,
                   Optional Muob cP As Double = -1,
                   Optional PVTcorr = StandingBased,
                   Optional Ksep fr As Double = 0,
                   Optional PKsep atma As Double = -1, _
                   Optional TKsep_C As Double = -1, _
                   Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
' обязательные аргументы функции
' FreeGas d допустимая доля газа в потоке
'ТС температура, С.
' опциональные аргументы функции
                 удельная плотность газа, по воздуху.
' gamma gas
         const gamma gas default = 0.6
' gamma oil
                  удельная плотность нефти, по воде.
           const gamma oil default = 0.86
' gamma wat
                  удельная плотность воды, по воде.
          const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
          const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
' Pb atma давление насыщения, атм. Калибровочный параметр.
' Tres C
          пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
           По умолчанию рассчитывается по корреляции
```

```
РVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета

StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга

McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна

StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей

Кsep_fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств

нефти после сепарации определенной доли свободного газа.

изменение свойств нефти зависит от условий при которых

произошла сепарация газа, которые должны быть явно заданы

PKsep_atma давление при которой была сепарация

TKsep_C температура при которой была сепарация

PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.

если задана - перекрывает другие значения

выходное значение - число - давление, атма.
```

## 2.2.5 MF\_RpGasFraction\_m3m3 – целевой газовый фактор для заданной доли газа в потоке

Функция расчёта давления при котором достигается заданная доля свободного газа в потоке (без учёта проскальзывания). В отличии от функций PVT учитывается обводнённость. Следует учитывать, что при вызове функции пересчитывается состояние смеси с различными термобарическими условиями.

```
' расчет газового фактора
' при котором достигается заданная доля газа в потоке

Public Function MF_RpGasFraction_m3m3(FreeGas_d, P_atma, T_C, _
Optional gamma_gas = const_gamma_gas_default, _
Optional gamma_oil = const_gamma_oil_default, _
Optional gamma_wat = const_gamma_wat_default, _
Optional wc_perc = 0, _
Optional rsb_m3m3 = const_Rsb_default, _
Optional Rp_m3m3 As Double = -1, _
Optional Pb_atma As Double = -1, _
Optional Tres_C As Double = ____,
Optional Bob_m3m3 As Double = -1, _
Optional Bob_m3m3 As Double = -1, _
```

```
Optional Muob cP As Double = -1,
                   Optional PVTcorr = StandingBased,
                   Optional Ksep fr As Double = 0,
                   Optional PKsep_atma As Double = -1, _
                   Optional TKsep_C As Double = -1, _
                   Optional PVTstr As String = ""
                   ) As Double
' обязательные аргументы функции
' FreeGas d допустимая доля газа в потоке
' Р atma давление, атм
'ТС температура, С.
' опциональные аргументы функции
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
      const gamma gas default = 0.6
' gamma oil удельная плотность нефти, по воде.
         const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
        const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
          const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
' Pb atma давление насыщения, атм. Калибровочный параметр.
' Tres C пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
          const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
          По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
           StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
       нефти после сепарации определенной доли свободного газа.
       изменение свойств нефти зависит от условий при которых
       произошла сепарация газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep_atma давление при которой была сепарация
' ТКsep С температура при которой была сепарация
' PVTstr закодированная строка с параметрами PVT.
           если задана - перекрывает другие значения
```

```
'
' выходное значение – число – газовый фактор, м3/м3.
```

#### 2.3 Сепарация газа в скважине

В скважинах оборудованных системами механизированной добычи нефти важную роль играет процесс сепарации газа на приёме насоса. Под сепарацией газа понимается отделение части свободного газа из потока и перенаправление его по отдельному гидравлическому каналу на поверхность. В результате сепарации газа меняются свойства флюида поступающего в насос и НКТ выше насоса. Оценка величины сепарации может быть проведена приведёнными ниже функциями.

## 2.3.1 MF SeparNat d – естественная сепарация газа

Функция рассчитывает естественную сепарацию газа на приёме насоса в скважине с использованием корреляции Маркеса [4] . Результат - безразмерная величина в диапазоне от 0 до 1.

```
' расчет натуральной сепарации газа на приеме насоса

Public Function MF_SeparNat_d(Pin_atma As Double,

Qliq_m3day As Double, WCT_perc,

Optional Tin_C As Double = 50,

Optional dintake_mm As Double = 90,

Optional Dcas_mm As Double = 120,

Optional gamma_gas = const_gamma_gas_default,

Optional gamma_oil = const_gamma_oil_default,

Optional gamma_wat = const_gamma_wat_default,

Optional Rsb_m3m3 = const_Rsb_default,

Optional Rp_m3m3 As Double = -1,

Optional Pb_atma As Double = -1,

Optional Tres_C As Double = const_Tres_default,

Optional Tres_C As Double = const_Tres_default,
```

```
Optional Bob m3m3 As Double = -1, _
       Optional Muob cP As Double = -1,
       Optional PVTcorr = StandingBased) As Double
' Pin_atma - давление сепарации
' Qliq m3day - дебит жидкости в поверхностных условиях
' WCT perc
              - обводненность
' Tin C
              - температура сепарации
' dintake mm - диаметр приемной сетки
' dcas_mm - диаметр эксплуатационной колонны
' gamma gas
                удельная плотность газа, по воздуху.
   const gamma gas default = 0.6
' gamma oil
                удельная плотность нефти, по воде.
      const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
  const gamma wat_default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
    const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
' Pb atma давление насыщения, атм. Калибровочный параметр.
' Tres_С пластовая температура, С.
          Учитывается при расчете давления насыщения.
          const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
         По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
          StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
          McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
```

## 2.3.2 MF\_SeparTotal\_d – естественная сепарация газа

Функция рассчитывает полную сепарацию газа на приёме насосе в скважине по известным значениям естественной сепарации газа и коэффициента

сепарации газосепаратора. Результат - безразмерная величина в диапазоне от 0 до 1.

### 2.4 Расчёт многофазного потока в штуцере

## 2.4.1 Модель потока через штуцер

Штуцер или локальное гидравлическое сопротивление - элемент скважины или системы трубопроводов применяемых для создания дополнительного перепада давления в системе и ограничения потока. Возможны различные варианты реализации штуцера - со штуцерное камерой, с угловым краном позволяющим менять диаметр штуцера и другие. Ключевым параметром штуцера является диаметр  $d_{choke}$  определяющий его способность к ограничению потока.

Как и у любого элемента гидравлического потока есть три ключевых параметра - давление на входе  $P_{in}$ ,  $P_0$ , давление на выходе  $P_{out}$ ;  $P_1$  и расход газожидкостной смеси, обычно задаваемый в стандартных условиях  $Q_{liq}$ .

## 2.4.2 MF\_PChoke\_atm – Расчёт давления на входе и на выходе штуцера

Функция позволяет рассчитать давление на входе или выходе штуцера по известному давления на противоположном конце при известных параметрах потока (дебите жидкости, обводнённости, газовому фактору). Расчёт проводится по корреляции Перкинса [5] с учётом многофазного потока.

## 2.4.3 MF\_dPChoke\_atm – Расчёт перепада давления в штуцере

Функция позволяет рассчитать по известному линейному давлению и дебиту буферное давление. Функция возвращает давление и температуру в видемассива.

Public Function MF dPChokeUp atm (dPipe mm, dchoke mm, Pdown a

```
Qliq m3day, WCT perc,
                       Optional Tchoke C = 20,
                       Optional gg = const_gg_default, _
                       Optional go = const_go_default, _
                       Optional gw = const gw default,
                       Optional Rsb m3m3 = const Rsb default
                       Optional Rp m3m3 As Double = -1, _
                       Optional Pb atm As Double = -1, _
                       Optional Tres C As Double = const_Tre
                       Optional Bob m3m3 As Double = -1, _
                       Optional Muob cP As Double = -1, _
                       Optional PVTcorr = StandingBased, _
                       Optional Ksep fr As Double = 0,
                       Optional PKsep atm As Double = -1, _
                       Optional TKsep C As Double = -1)
' dPipe mm - диаметр трубы до и после штуцера
' dChoke mm - диаметр штуцера (эффективный)
' Pdown atm
               - давление на выходе (низкой стороне)
' Qliq m3day
               - дебит жидкости в пов условиях
' WCT perc
               - обводненность
' данные PVT
```

Листинг 1: Объявление функции перепада давления в штуцере

## 2.4.4 MF\_QChoke\_m3day – функция расчёта дебита жидкости через штуцер

Функция позволяет рассчитать по известному буферному давлению и линейному давлению дебит. Функция возвращает давление и температуру в виде массива.

```
' Расчет перепада давления в штуцере (по потоку)
Public Function MF dPChoke atm (dPipe mm, dchoke mm,
           PO atma, P1_atma, _
           Qliq m3day, WCT perc,
           Optional Tchoke C As Double = 20,
           Optional Calc from PO As Boolean = True,
           Optional gamma gas = const_gamma_gas_default, _
           Optional gamma oil = const gamma oil default,
           Optional gamma wat = const gamma_wat_default, _
           Optional Rsb m3m3 = const Rsb default,
           Optional Rp m3m3 As Double = -1,
           Optional Pb atma As Double = -1,
           Optional Tres C As Double = const Tres default,
           Optional Bob m3m3 As Double = -1, _
           Optional Muob cP As Double = -1,
           Optional PVTcorr = StandingBased, _
           Optional Ksep fr As Double = 0,
           Optional PKsep_atma As Double = -1, _
           Optional TKsep C As Double = -1)
' dPipe mm
              - диаметр трубы до и после штуцера
' dChoke mm
              - диаметр штуцера (эффективный)
' PO atma
              - давление на входе (высокой стороне)
' P1 atma
              - давление на выходе (низкой стороне)
' Qliq_m3day - дебит жидкости в пов условиях
' WCT perc
              - обводненность
' опциональные аргументы функции
' Tchoke C - температура, С.
' Calc from PO - показывает направление расчета штуцера
' gamma gas удельная плотность газа, по воздуху.
      const gamma gas default = 0.6
                 удельная плотность нефти, по воде.
' gamma_oil
         const gamma oil default = 0.86
' gamma wat удельная плотность воды, по воде.
```

```
const gamma wat default = 1
' Rsb m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
          const Rsb default = 100
' Rp m3m3 замерной газовый фактор, м3/м3.
' Pb atma давление насыщения, атм. Калибровочный параметр.
' Tres C пластовая температура, С.
           Учитывается при расчете давления насыщения.
           const Tres default = 90
' Bob m3m3 объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP вязкость нефти при давлении насыщения
          По умолчанию рассчитывается по корреляции
' PVTcorr номер набора PVT корреляций для расчета
           StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
           McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
           StraigthLine = 2 - на основе упрощенных зависимостей
' Ksep fr коэффициент сепарации - определяет изменение свойств
       нефти после сепарации определенной доли свободного газа.
       изменение свойств нефти зависит от условий при которых
       произошла сепарация газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep atma
              давление при которой была сепарация
' TKsep C температура при которой была сепарация
' выходное значение - число - перепад давления на штуцере.
```

## 2.5 Расчет многофазного потока в трубе

## 2.5.1 MF\_dPpipe\_atma – расчёт перепада давления в трубе

Функция позволяет рассчитать перепад давления в участке трубопровода. Функция возвращает давление и температуру в виде массива.

```
расчет перепада давления и распределения температуры в трубе
  с использованием многофазных корреляций
Public Function MF dPpipe atma(Q m3Day, WCT perc,
               Hmes0 m As Double, Hmes1 m As Double,
               Pcalc atma As Double,
               Optional Tcalc C As Double = 50,
               Optional theta deg As Double = 90,
               Optional d mm As Double = 60,
               Optional roughness m As Double = 0.0001,
               Optional gamma gas = const gamma_gas_default, _
               Optional gamma oil = const gamma oil default,
               Optional gamma wat = const gamma_wat_default, _
               Optional rsb m3m3 = const Rsb default,
               Optional Rp m3m3 As Double = -1,
               Optional Pb atma As Double = -1,
               Optional Tres C As Double = const Tres default,
               Optional Bob m3m3 As Double = -1,
               Optional Muob cP As Double = -1,
               Optional PVTcorr = StandingBased,
               Optional Ksep fr As Double = 0,
               Optional PKsep atma As Double = -1,
               Optional TKsep C As Double = -1,
               Optional HydrCorr As H CORRELATION = 0,
               Optional Tother C As Double = -1,
               Optional betta grav = 1, Optional betta fric = 1)
' Обязательные параметры
' Q m3Day
              - дебит жидкости в поверхностных условиях
' WCT perc
              - обводненность
' Hmes0 m
              - начальная координата трубы, м
' Hmes1 m
              - конечная координата трубы, м
```

```
расчет всегда ведется от начальной координаты к
                 конечной. если Hmes0 m < Hmes1 m то расчет
                 идет сверху вниз для вертикальной трубы
                 иначе расчет идет снизу вверх
' Pcalc atma
               - давление с которого начинается расчет, атм
                 граничное значение для проведения расчета
' Необязательные параметры
' стандартные набор PVT параметров
' Tcalc C
              - температура в точке где задано давление, С
' theta deg
              - угол направления потока к горизонтали
                 (90 - вертикальная труба вверх)
                может принимать отрицательные значения
'd mm
               - внутриний диаметр трубы
' roughness m
              - шероховатость трубы
' gamma gas - удельная плотность газа, по воздуху.
                  const gamma gas default = 0.6
' gamma oil
               - удельная плотность нефти, по воде.
                   const gamma oil default = 0.86
' gamma wat - удельная плотность воды, по воде.
                   const gamma wat default = 1
               - газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.
' Rsb m3m3
                   const Rsb default = 100
               - замерной газовый фактор, м3/м3.
' Rp m3m3
              - давление насыщения, атм. Калибровочный параметр.
' Pb atma
' Tres C
               - пластовая температура, С.
                 Учитывается при расчете давления насыщения.
' Bob m3m3
               - объемный коэффициент нефти, м3/м3.
' Muob cP
               - вязкость нефти при давлении насыщения
                 По умолчанию рассчитывается по корреляции
               - номер набора PVT корреляций для расчета
' PVTcorr
                 StandingBased = 0 - на основе кор-ии Стендинга
                 McCainBased = 1 - на основе кор-ии Маккейна
                 StraigthLine = 2 - упрощенные зависимости
               - коэффициент сепарации - определяет изменение
' Ksep fr
               свойств нефти после сепарации доли газа.
               изменение свойств нефти зависит от условий
               сепарация газа, которые должны быть явно заданы
' PKsep atma
               - давление при которой была сепарация
' TKsep C
               - температура при которой была сепарация
              - гидравлическая корреляция, Н CORRELATION
' HydrCorr
```

```
BeggsBriilCor = 0

AnsariCor = 1

UnifiedCor = 2

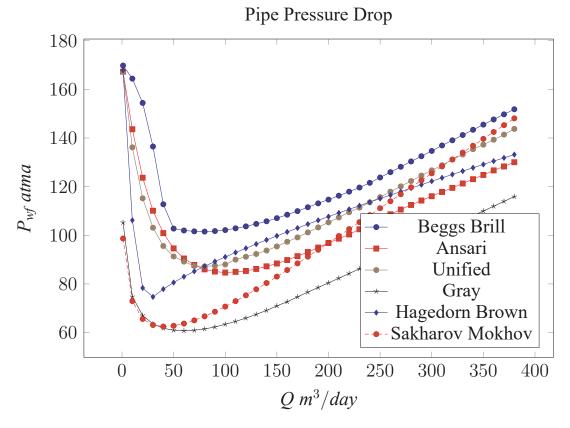
Gray = 3

HagedornBrown = 4

SakharovMokhov = 5

Tother_C - температура на другом конце трубы
по умолчанию температура вдоль трубы постоянна
если задано то меняется линейно по трубе
выходное значение - число - давление на другом конце трубы atma.
```

Ниже на рисунке приведены результаты расчёта кривой оттока (перепада давления в вертикальной трубе) для различных корреляций реализованных в Unifloc 7.4 VBA .



2.6 Расчет многофазного потока в пласте

## 2.6.1 IPR\_PI\_sm3dayatm – расчёт продуктивности

Функция позволяет рассчитать коэффициент продуктивности скважины.

```
' расчёт продуктивности

Public Function IPR_PI_sm3dayatm(Qtest_m3day, Pwftest_atm, Pr
Optional WCT_perc As Double = 0, Optional Pb_atm As Double =

' Qtest_m3day - тестовый дебит скважины
' Pwftest_atm - тестовое забойное давление
' Pr_atm - пластовое давление, атм
'
' необязательные параметры
' WCT_perc - обводненность
' Pb_atm - давление насыщения
'
```

Листинг 2: Объявление функции расчёта продуктивности

## 2.6.2 IPR\_Pwf\_atm – расчёт дебита по давлению и продуктивности

Функция позволяет рассчитать дебит жидкости скважины по известным значениям давления и продуктивности.

```
' расчёт дебита по давлению и продуктивности

Public Function IPR_Pwf_atm(PI_m3dayatm, Pr_atm, Ql_m3day, _
Optional WCT_perc As Double = 0, Optional Pb_atm As Double =

' PI_m3dayatm - коэффициент продуктивности
' Pr_atm - пластовое давление, атм
' Ql_m3day - дебит жидкости скважины на поверхности
' необязательные параметры
' WCT_perc - обводненность
' Pb_atm - давление насыщения
```

Листинг 3: Объявление функции расчёта дебита по давлению и продуктивности

## 2.6.3 IPR\_Ql\_sm3Day – расчёт дебита по давлению и продуктивности

Функция позволяет рассчитать дебита по давлению и продуктивности.

```
' расчёт дебита по давлению и продуктивности

Public Function IPR_Ql_sm3Day(PI_m3dayatm, Pr_atm, Pwf_atm, _
Optional WCT_perc As Double = 0, Optional Pb_atm As Double =

' PI_m3dayatm - коэффициент продуктивности
' Pr_atm - пластовое давление, атм
' Pwf_atm - забойное давление
' необязательные параметры
' WCT_perc - обводненность
' Pb_atm - давление насыщения
```

Листинг 4: Объявление функции расчёта дебита по давлению и продуктивности

## Глава 3. Функции модуля «u7\_Excel\_functions\_ESP»

В этом модули приведены интерфейсные функции Excel (функции, которые можно вызывать непосредственно с листа Excel) для расчёта параметров работы УЭЦН - установки электрического центробежного насоса.

УЭЦН состоит из следующих основных конструктивных элементов:

- ЦН центробежный насос. Модуль обеспечивающий перекачку жидкости.
- ПЭД погружной электрический двигатель. Модуль обеспечивающий преобразование электрической энергии, поступающий к УЭЦН по кабелю в механическую энергию вращения вала.
- ГС газосепаратор или приемный модуль. Модуль обеспечивающий забор пластовой жидкости из скважины и подачу ее в насос. При этом центробежный газосепаратор способе отделить часть свободного газа в потоке и направить его в межтрубное пространство скважины.
- вал узел передающий энергию от погружного электрического двигателя (ПЭД) к остальным узлам установки, в том числе к центробежному насосу.

Задача расчета УЭЦН обычно сводится к следующим:

- Прямая задача по заданным значения дебита жидкости скважины, давлению на приеме, напряжению питания УЭЦН на поверхности найти давление на выкиде насоса, потребляему электрическую мощность, потребляемый ток установки, КПД всей системы и отдельных узлов системы
- Обратная задача по данным контроля параметров работы УЭЦН на поверхности - потребляемому току, напряжению питания частоте подаваемого напряжения, данным по конструкции УЭЦН и скважины найти дебит жидкости и обводнённость по скважине, давление на приеме и забойное давление.
- Задача узлового анализа по данным конструкции скважины, параметров работы погружного оборудования оценить дебит по жидкости скважины при заданным параметрах работы УЭЦН или при из изменении. К этому типу задач относится задача подбора погружного оборудования для достижения заданных условий эксплуатации

Для расчёта УЭЦН требуется рассчитать гидравлические параметры работы ЦН и электромеханические параметры ПЭД

### 3.1 Гидравлический расчет центробежного насоса (ЦН)

Расчет выполняется на основе паспортных характеристик ЦН.

## 3.2 Электромеханический расчёт погружного электрического двигателя ПЭД

Рассматривается асинхронный электрический двигатель.

Погружные асинхронные электрические двигатели для добычи нефти выполяются трехфазными.

Впервые конструкция трёхфазного асинхронного двигателя была разработана, создана и опробована русским инженером М. О. Доливо-Добровольским в 1889-91 годах. Демонстрация первых двигателей состоялась на Международной электротехнической выставке во Франкфурте на Майне в сентябре 1891 года. На выставке было представлено три трёхфазных двигателя разной мощности. Самый мощный из них имел мощность 1.5 кВт и использовался для приведения во вращение генератора постоянного тока. Конструкция асинхронного двигателя, предложенная Доливо-Добровольским, оказалась очень удачной и является основным видом конструкции этих двигателей до настоящего времени.

За прошедшие годы асинхронные двигатели нашли очень широкое применение в различных отраслях промышленности и сельского хозяйства. Их используют в электроприводе металлорежущих станков, подъёмно-транспортных машин, транспортёров, насосов, вентиляторов. Маломощные двигатели используются в устройствах автоматики.

Широкое применение асинхронных двигателей объясняется их достоинствами по сравнению с другими двигателями: высокая надёжность, возможность работы непосредственно от сети переменного тока, простота обслуживания.

Для расчёта электромеханических параметров погружных электрических двигателей полезно понимать теоретические основы их работы. Теория работы погружных асинхронных двигателей не отличаем от теории применимой к двигателям применяемым на поверхности. Далее кратко изложены основные положения теории.

Трехфазная цепь является частным случаем многофазных систем электрических цепей, представляющих собой совокупность электрических цепей, в которых действуют синусоидальные ЭДС одинаковой частоты, отличающиеся по фазе одна от другой и создаваемые общим источником энергии. Переменный ток протекающий по трехфазной цели характеризуется следующими параметрами:

- Фазное напряжение  $U_A$ ;  $U_B$ ;  $U_C$  напряжение между линейным проводом и нейтралью
- Линейное напряжение  $U_{AB}$ ;  $U_{BC}$ ;  $U_{CA}$  напряжение между одноименными выводами разных фаз
- Фазный ток  $I_{phase}$  ток в фазах двигателя.
- Линейный ток  $I_{line}$  ток в линейных проводах.
- $-\cos \phi$  коэффициент мощности, где  $\phi$  величина сдвига по фазе между напряжением и током

Подключение двигателя к цепи трехфазного тока может быть выполнено по схеме "звезда"или "треугольник".

Тут нужен рисунок

Для схемы звезда фазное напряжение меньше линейного в  $\sqrt{3}$  раз.

$$U_{AB} = \sqrt{3}U_A$$

$$I_{phase} = I_{line}$$

Для схемы треугольник

$$U_{AB} = U_A$$

$$I_{line} = \sqrt{3}I_{phase}$$

В погружных двигателях обычно применяет схема подключения звезда. Эта схема обеспечивает более низкое напряжение в линии, что способствует повышению КПД передачи энергии по длинному кабелю. Еще есть причины? При схеме подключения звезда токи в линии и в фазной обмотке статора двигателя совпадают, поэтому значение тока обозначают I не указывая индекс в явном

виде. Поскольку линейное напряжения проще измерить и легче контролировать параметры трехфазного двигателя обычно заданию линейный. в частности номинальное напряжение питания двигателя это линейное напряжение (напряжение между фазами). Далее линейное напряжение будет обозначать без индекса как U

Активная электрическая мощность в трехфазной цепи задается выражением

$$P = \sqrt{3}UI\cos\varphi$$

Реактивная мощность

$$Q = \sqrt{3}UI\sin\varphi$$

Соответственно полная мощность

$$S = \sqrt{3}UI$$

## 3.2.1 Устройство трёхфазной асинхронной машины

Неподвижная часть машины называется статор, подвижная – ротор. Обмотка статора состоит из трёх отдельных частей, называемых фазами.

При подаче переменного напряжения и тока на обмотки статора внутри статора формируется вращающееся магнитное поле. Частота вращения магнитного поля совпадает с частотой питающего напряжения.

Магнитный поток  $\Phi$  и напряжение подаваемое на статор связаны приближенном соотношением

$$U_1 \approx E_1 = 4.44 w_1 k_1 f \Phi$$

где

 $\Phi$  - магнитный поток;

 $U_1$  - напряжение в одной фазе статора;

f - частота сети;

 $E_1$  - ЭЦН в фазе статора;

 $w_1$  - число витков одной фазы обмотки статора;

 $k_1$  - обмоточный коэффициент.

Из этого выражения следует, что магнитный поток  $\Phi$  в асинхронной машине не зависит от её режима работы, а при заданной частоте сети f зависит только от действующего значения приложенного напряжения  $U_1$ 

Для ЭДС ротора можно записать выражение

$$E_2 = 4:44 w_2 k_2 f S \Phi$$

где

S - величина скольжения (проскальзования);

 $E_2$  - ЭЦН в фазе ротора;

 $w_2$  - число витков одной фазы обмотки ротора;

 $k_2$  - обмоточный коэффициент ротора.

ЭДС, наводимая в обмотке ротора, изменяется пропорционально скольжению и в режиме двигателя имеет наибольшее значение в момент пуска в ход. Для тока ротора в общем случае можно получить такое соотношение

$$I_2 = \frac{E_2 S}{\sqrt{R_2^2 + (SX_2^2)}}$$

где

 $R_2$  - активное сопротивление обмотки ротора, связанное с потерями на нагрев обмотки;

 $X_2 = 2\pi f L_2$  - индуктивное сопротивление обмотки неподвижного ротора, связанное с потоком рассеяния;

Отсюда следует, что ток ротора зависит от скольжения и возрастает при его увеличении, но медленнее, чем ЭДС.

Для асинхронного двигателя можно получить следующее выражение для механического момента

$$M = \frac{1}{4:44w_2k_2k_T^2f} \frac{U_1^2R_2S}{R_2^2 + (SX_2^2)^2}$$

где

 $k_T = \frac{E_1}{E_2} = \frac{w_1 k_1}{w_2 k_2}$  - коэффициент трансформации асинхронной машины

Из полученного выражения для электромагнитного момента следует, что он сильно зависит от подведённого напряжения ( $M \sim U_1^2$ ). При снижении, например, напряжения на 10%, электромагнитный момент снизится на 19%  $M \sim (0;9U_1)^2 = 0.81U_1^2$ ). Это является одним из недостатков асинхронных двигателей.

## Глава 4. Функции модуля «tr\_mdlTecRegimes»

Одна из первых реализаций расчётных модулей Unifloc 7.4 VBA была создана для проведения расчётов потенциала добычи нефти в форме технологического режима добывающих скважин. Расчёты были реализованы в начале 2000х годов. Расчётная форма оказалась удобной для практического применения и со временем алгоритмы расчёта распространились по разным компаниям и широко использовались.

## 4.1 Технологический режим добывающих скважин

Для обеспечения обратной совместимости расчётов в Unifloc 7.4 VBA заложены основные функции расчёта из технологического режима работы скважин. У функций изменены названия функций и имена аргументов, однако алгоритмы расчётов оставлены без изменений.

# 4.1.1 tr\_Pwf\_calc\_atma – расчёт забойного давления по динамическому уровню

Функция рассчитывает забойное давление добывающей нефтяной скважины. Расчёт выполняется по известному значению затрубного давления и динамическому уровню. [6]

Результат расчёта - абсолютное значение забойного давления.

Расчёт выполняется по модифицированной корреляции Хасана-Кабира оптимизированной для скорости вычисления как для интервала выше насоса в межтрубном пространстве, так и для участка ниже насоса. При расчёте пренебрегается трением в потоке и используются упрощённые PVT зависимости, что позволило получить результат в аналитическом виде и ускорить расчёты. [ссылку надо будет привести когда то]

Функция позволяет учесть удлинения скважин для забоя, глубины спуска насоса, и динамического уровня. Два последних значения являются опциональными и могут быть опущены при проведении расчёта.

```
' функция расчета забойного давления с учетом удлинения, atma
' входные параметры адаптированы для данных тех режима скважин
' возвращает абсолютное значение давления!
Public Function tr Pwf calc atma (Ksep fr, Hvd m, Udl Hvd m,
       Hpump m, Dcas mm,
       Hdyn m, Pcas atmg, Pb atma, rp m3t, Qliq sm3day,
       Optional bo m3m3 = 1.2, Optional rho_oil_kgm3 = 860, _
        Optional wc perc = 0, Optional rho wat kgm3 = 1000,
       Optional Qg mes sm3day = -1, Optional tr HydCor = 2,
        Optional dtub mm = 60, Optional Bw m3m3 = 1,
        Optional Tres C = 60,
        Optional Zav = 0.9, Optional gamma g = 0.8,
       Optional Udl Hpump m As Double = -1,
       Optional Udl Hdyn m As Double = -1)
' Ksep fr
               - коэффициент сепарации насоса, доли
' Hvd m
               - глубина верхних дыр перфорации, измеренная, м
' Udl Hvd m
               - удлинение на глубину верхних дыр перфорации, м
' Hpump m
               - глубина спуска насоса, измеренная, м
' Dcas mm
               - внутренний диаметр эксплуатационной коллоны, мм
' Hdyn m
               - динамический уровень измеренный, м
```

```
' Pcas_atmg - затрубное давление, атм избыточное
' Qliq_sm3day - дебит жидкости в стандартных условиях, м3/сут
                опциональные параметры
' bo m3m3 - объемный коэффициент нефти, м3/м3
' rho oil kgm3 - плотность нефти в стандартных условиях, г/см3
' wc_perc - обводненность в стандартных условиях, %
' rho wat kgm3 - плотность воды, кг/м3
' Qq mes sm3day - замер расхода газа в затрубе,
              например по отжиму. если < 0 игнорируется
'tr HydCor - корреляция для расчета градиента давления
' Dtub mm = 60 - внешний диаметр НКТ, мм
' Bw m3m3 = 1 - объемный коэффициент для воды
' Tres_C = 60 \, - температура пластовая, С
' Zav = 0.9 - сверхсжимаемость газа в затрубе
' GammaGas=0.8 - плотность газа
' Udl Hpump m - удлинение на глубину спуска насоса
' Udl_Hdyn_m - удлинение на глубину динамического уровня
```

# 4.1.2 tr\_Pwf\_calc\_Pin\_atma – расчёт забойного давления по давлению на приеме

Функция рассчитывает забойное давление добывающей нефтяной скважины по известному значению давления на приёме насоса.

Результат расчёта - абсолютное значение забойного давления.

Расчёт выполняется по модифицированной корреляции Хасана-Кабира оптимизированной для скорости вычисления для участка ниже насоса. При расчёте пренебрегается трением в потоке и используются упрощённые PVT зависимости, что позволило получить результат в аналитическом виде и ускорить расчёты. [ссылку надо будет привести когда то]

Функция позволяет учесть удлинения скважин для забоя, глубины спуска насоса. Последнее значение являются опциональными и могут быть опущены при проведении расчёта.

```
' функция расчета забойного давления по давлению на приеме, atma
' входные параметры адаптированы для данных тех режима скважин
' возвращает абсолютное значение давления!
Public Function tr Pwf calc Pin atma (Pin atmg As Double,
       Hvd_m As Double, Udl_Hvd_m As Double, Hpump_m As Double, _
       Dcas mm As Double, Pb atma As Double, rp m3t As Double,
       Qliq sm3day As Double,
       Optional bo m3m3 = 1.2, Optional rho_oil_kgm3 = 860, _
       Optional wc perc = 0, Optional rho_wat_kgm3 = 1000, _
       Optional Qg mes sm3day As Double = -1,
       Optional tr HydCor As Integer = 2,
       Optional Bw_m3m3 As Double = 1, _
       Optional Tres C As Double = 60, _
       Optional Zav As Double = 0.9,
       Optional gamma g As Double = 0.8,
       Optional Udl Hpump m As Double = -1)
' Входные параметры
' Pin atmg
            - давление на приеме насоса, измеренное, атм
' Hvd m
               - глубина верхних дыр перфорации, измеренная, м
' Udl Hvd m
              - удлинение на глубину верхних дыр перфорации, м
' Hpump m
              - глубина спуска насоса, измеренная, м
              - внутренний диаметр эксплуатационной коллоны, мм
' Dcas mm
              - давление насыщения, атм абсолютное
' Pb atma
              - газовый фактор, м3/т
'rp m3t
' Qliq sm3day - дебит жидкости в стандартных условиях, м3/сут
               опциональные параметры
'bo m3m3
              - объемный коэффициент нефти, м3/м3
' rho oil kgm3 - плотность нефти в стандартных условиях, г/см3
' wc perc - обводненность в стандартных условиях, %
' rho wat kgm3 - плотность воды, кг/м3
' Qg mes sm3day - замер расхода газа в затрубе,
               например по отжиму. если < 0 игнорируется
' tr HydCor - корреляция для расчета градиента давления
' Dtub mm = 60 - внешний диаметр НКТ, мм
' Bw m3m3 = 1 - объемный коэффициент для воды
' Tres C = 60
              - температура пластовая, С
' Zav = 0.9 - сверхсжимаемость газа в затрубе
' GammaGas=0.8 - плотность газа
' Udl Hpump m - удлинение на глубину спуска насоса,м
```

# 4.1.3 tr\_Ppump\_calc\_atma – расчёт давления на приеме по динамическому уровню

Функция рассчитывает давление на приёме насоса добывающей нефтяной скважины по известному значению затрубного давления и динамическому уровню.

Расчёт выполняется по модифицированной корреляции Хасана-Кабира оптимизированной для скорости вычисления для участка выше насоса. При расчёте пренебрегается трением в потоке и используются упрощённые PVT зависимости, что позволило получить результат в аналитическом виде и ускорить расчёты. [ссылку надо будет привести когда то]. Значение коэффициента сепарации используется для оценки объёмного расхода газа в межтрубном пространстве.

Результат расчёта - абсолютное значение давления на приёме насоса.

```
' функция расчета давления давления на приеме по дин уровню
' входные параметры адаптированы для данных тех режима скважин
' возвращает абсолютное значение давления!
Public Function tr Ppump calc atma (Ksep fr As Double,
       Hvd m As Double, Udl Hvd m As Double,
       Hpump m As Double, Dcas mm As Double,
       Hdyn m As Double, Pcas atmg As Double,
       Pb atma As Double, rs m3t As Double, _
       Qliq sm3day As Double,
       Optional bo m3m3 As Double = 1.2,
       Optional gamma oil As Double = 860,
       Optional wc perc As Double = 0,
       Optional gamma wat As Double = 1000,
       Optional Qg mes sm3day As Double = -1,
       Optional tr HydCor As Integer = 2, _
       Optional dtub mm As Double = 60,
       Optional Bw m3m3 As Double = 1, _
       Optional Tres C As Double = 60,
       Optional Zav As Double = 0.9,
       Optional gamma gas As Double = 0.8, _
       Optional Udl Hpump m As Double = -1,
       Optional Udl Hdyn m As Double = -1)
' Ksep fr
              - коэффициент сепарации насоса, доли
' Hvd m
               - глубина верхних дыр перфорации, измеренная, м
```

```
' Udl Hvd m - удлинение на глубину верхних дыр перфорации, м
' Hpump_m
             - глубина спуска насоса, измеренная, м
' Dcas mm
              - внутренний диаметр эксплуатационной коллоны, мм
              - динамический уровень измеренный, м
' Hdyn m
' Pcas atmg
             - затрубное давление, атм избыточное
' Pb_atma - давление насыщения, атм абсолютное
' rp m3t - газовый фактор, м3/т
' Qliq_sm3day - дебит жидкости в стандартных условиях, м3/сут
                 опциональные параметры
' bo m3m3 - объемный коэффициент нефти, м3/м3
             - плотность нефти в стандартных условиях, г/см3
' gamma_oil
'wc perc
              - обводненность в стандартных условиях, %
' gamma wat - плотность воды, кг/м3
' Qg mes sm3day - замер расхода газа в затрубе,
              например по отжиму. если < 0 игнорируется
'tr HydCor - корреляция для расчета градиента давления
' Dtub mm = 60 - внешний диаметр НКТ, мм
' Bw m3m3 = 1 - объемный коэффициент для воды
' Tres C = 60 - температура пластовая, C
' Zav = 0.9 - сверхсжимаемость газа в затрубе
' GammaGas=0.8 - плотность газа
' Udl Hpump m - удлинение на глубину спуска насоса
' Udl Hdyn m — удлинение на глубину динамического уровня
```

## 4.1.4 tr\_Potential\_Pwf\_atma – расчёт целевого забойного давления по доле газа

Функция рассчитывает целевое забойное давление добывающей нефтяной скважины при котором достигается заданная доля газа в потоке.

Результат расчёта - абсолютное значение забойного давления.

```
' функция расчета целевого забойного давления по доле газа

Public Function tr_Potential_Pwf_atma(ByVal P_cur_atma As Double,

→ _

Plin_atmg As Double, ByVal FreeGas As Double, _

ByVal wc_perc As Double, _
```

```
ByVal rp m3t As Double, ByVal Tres C As Double,
           ByVal Ksep fr As Double,
           ByVal gamma oil As Double,
           Optional pvt cor As Integer = 0, _
           Optional Hpump m As Double = 0, _
           Optional Hvd m As Double = 0,
           Optional Udl Hvd m As Double = 0, _
           Optional Pb atma As Double = 150,
           Optional Qliq sm3day As Double = 100,
           Optional Dcas mm As Double = 132,
           Optional bo m3m3 As Double = 1.2,
           Optional gamma wat As Double = 1,
           Optional Udl Hpump_m_max As Double = -1, _
           Optional Layer = "", _
           Optional comp = "",
           Optional gamma gas = 0.8) As Double
' P cur atma
               - текущее забойное давление. Целевое не больше
               - линейное давление, измеренное, атм
' Plin atmg
' FreeGas
               - допустимая предельная доля газа в потоке
' wc perc
              - обводненность в стандартных условиях, %
'rp m3t
              - газовый фактор, м3/т
'Tres C = 60 - температура пластовая, C
' Ksep fr
              - коэффициент сепарации насоса, доли
' gamma oil
             - плотность нефти в стандартных условиях, г/см3
' pvt cor
              - корреляция для PVT, номер набора
              - глубина спуска насоса, измеренная, м
' Hpump m
' Hvd m
              - глубина верхних дыр перфорации, измеренная, м
' Udl Hvd m - удлинение на глубину верхних дыр перфорации, м
              - давление насыщения, атм абсолютное
' Pb atma
' Qliq sm3day - дебит жидкости в стандартных условиях, м3/сут
' Dcas mm
              - внутренний диаметр эксплуатационной коллоны, мм
bo m3m3
              - объемный коэффициент нефти, м3/м3
' gamma oil - плотность воды в стандартных условиях, г/см3
' Dtub mm = 72 - внешний диаметр НКТ, мм
' Udl Hpump m - удлинение на глубину спуска насоса
' gamma gas =0.8 - плотность газа
' Layer
              - название пласта не используется
comp
              - тип скважины (ГОР или ВЕРТ) не используется
```

# 4.1.5 tr\_BB\_Pwf\_atma – расчёт забойного давления фонтанирующей скважины по буферному давлению

Функция рассчитывает забойное давление фонтанирующей добывающей скважины по известному значению буферного давления. Расчет выполняется по корреляции Бегсса Брилла.

Расчет отличается рядом упрощений - из PVT свойств используется только значение газового фактора - давление насыщения и объемный коэффициент газа вычисляются по корреляциям.

В отличии от расчёта скважин с насосом в корреляции Беггса Брилла учитывается наличие трения. Хотя для низких дебитов эта корреляция может давать завышенные значения перепада давления.

Для расчётов рекомендуется использовать функцию Unifloc 7.4 VBA реализующую аналогичную функциональность с меньшим набором допущений

Результат расчёта - абсолютное значение забойного давления.

```
' Расчет забойного давления фонтанирующей скважины
' расчет проводится по методике Беггса Брилла
' расчет зависит от известного значения буферного давления
Public Function tr BB Pwf atma (Dcas mm, Hvd m, Hpump m,
       Udl Hvd m, Pbuf atmg, Qliq sm3day, wc perc, rp m3t,
       gamma oil, Pb atma, bo m3m3,
       Optional Tres C = 60,
       Optional dtub mm = 72,
       Optional gamma gas = 0.8,
       Optional Udl Hpump m As Double = -1)
              - внутренний диаметр эксплуатационной коллоны, мм
' Dcas mm
' Hvd m
               - глубина верхних дыр перфорации, измеренная, м
' Hpump m
              - глубина спуска насоса, измеренная, м
' Udl Hvd m
              - удлинение на глубину верхних дыр перфорации, м
              - буферное давление, атм избыточное
' Pbuf atmg
' Qliq sm3day - дебит жидкости в стандартных условиях, м3/сут
'wc perc
              - обводненность в стандартных условиях, %
'rp m3t
              - газовый фактор, м3/т
' gamma oil
              - плотность нефти в стандартных условиях, г/см3
' Pb atma
              - давление насыщения, атм абсолютное
bo m3m3
           - объемный коэффициент нефти, м3/м3
```

```
' Tres_C = 60 - температура пластовая, C
' Dtub_mm = 72 - внешний диаметр НКТ, мм
' GammaGas=0.8 - плотность газа
' Udl_Hpump_m - удлинение на глубину спуска насоса
```

## 4.1.6 tr\_BB\_Pwf\_Pin\_atma – расчёт забойного давления по давлению на приеме по корреляции Беггса-Брилла

Функция рассчитывает забойное давление добывающей скважины по известному значению давления на приёме. Расчёт выполняется по корреляции Бегсса-Брилла. Расчёт отличается рядом упрощений - из PVT свойств используется только значение газового фактора - давление насыщения и объёмный коэффициент газа вычисляются по корреляциям.

В отличии от расчёта скважин с насосом в корреляции Беггса Брилла учитывается наличие трения. Хотя для низких дебитов эта корреляция может давать завышенные значения перепада давления.

Для расчётов рекомендуется использовать функцию Unifloc 7.4 VBA реализующую аналогичную функциональность с меньшим набором допущений

Результат расчёта - абсолютное значение забойного давления.

```
расчет забойного давления через давление на приеме насоса
'выполняется по корреляции Беггса Брилла
Public Function tr BB Pwf Pin atma(Dcas mm, Hvd m, Hpump m,
       Udl Hvd m, Pin atmg, Qliq sm3day, wc perc, rp m3t,
       gamma oil, Pb_atma, bo_m3m3, Optional Tres_C = 60, _
       Optional dtub mm = 72, Optional gamma gas = 0.8,
       Optional Udl Hpump m = 0)
               - внутренний диаметр эксплуатационной коллоны, мм
' Dcas mm
' Hvd m
               - глубина верхних дыр перфорации, измеренная, м
              - глубина спуска насоса, измеренная, м
' Hpump m
' Udl Hvd m - удлинение на глубину верхних дыр перфорации, м
' Pin atmg - давление на приеме, атм избыточное
' Qliq sm3day - дебит жидкости в стандартных условиях, м3/сут
' wc perc
           - обводненность в стандартных условиях, %
```

```
' rp_m3t - газовый фактор, м3/т
```

' Pb\_atma 

' Dtub\_mm = 72 - внешний диаметр НКТ, мм

' GammaGas=0.8 - плотность газа

' Udl\_Hpump\_m - удлинение на глубину спуска насоса

## Заключение

Заключение возможно будет тут когда то

## Список сокращений и условных обозначений

 $\gamma_{\it g}$  - gamma\_gas - удельная плотность газа, по воздуху.

 $\gamma_o$  - gamma oil - удельная плотность нефти, по воде.

 $\gamma_{\scriptscriptstyle W}$  - gamma\_wat- удельная плотность воды, по воде.

 $R_{sb}$ - Rsb\_m3m3 газосодержание при давлении насыщения, м3/м3.

 $R_p$ - Rp\_m3m3. замерной газовый фактор, м3/м3.

 $P_b$  -Pb atma. давление насыщения, атма.

 $T_{res}$ - Tres\_С пластовая температура, °С.

 $B_{ob}$  -Bob m3m3 объёмный коэффициент нефти, м3/м3.

 $\mu_{ob}$  -Muob\_cP. вязкость нефти при давлении насыщения, сП.

## Словарь терминов

**VBA** — Visual Basic for Application язык программрования встроенный в Excel и использованный для написания макросов Unifloc 7.4 VBA

**VBE** — Среда разработки для языка VBA. Встроена в Excel

### Список литературы

- 1. Стандарт компании ЮКОС. Физические свойства нефти. Методы расчета / М. Хасанов [и др.]. Уфа Москва, 2002. 45 с.
- 2. *Lee*, *A*. The Viscosity of Natural Gases SPE-1340-PA / A. Lee, M. Gonzalez, B. Eakin // J Pet Technol. 1966.
- 3. *McCain Jr.*, *W.* Reservoir-Fluid Property Correlations-State of the Art (includes associated papers 23583 and 23594) / W. McCain Jr. // SPE Res Eng SPE-18571-PA. 1991.
- 4. *Marquez*, *R*. A New Robust Model For Natural Separation Efficiency / R. Marquez, M. Prado // SPE 80922-MS. 2003.
- 5. *Perkins*, *T.* Critical and Sub-Critical Flow of Multiphase Mixtures Through Chokes / T. Perkins // SPE 20633, SPE Drilling and Complition. 1993.
- 6. Оценка забойного давления механизированной скважины: теория и опыт применения / М. Хасанов [и др.] // Научно-технический вестник ОАО НК Роснефть. 2006. Февр.
- 7. *Hasan*, *A*. Fluid Flow and Heat Tranfer in Wellbores / A. Hasan, C. Kabir. SPE, 2002. 181 p.