

A STRUCTURAL-MECHANICAL CONSULTING ENGINEERING FIRM

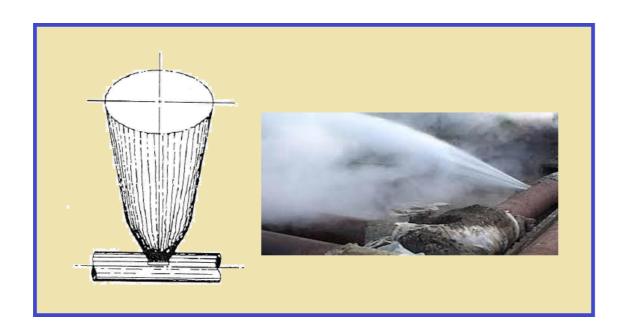
ИНЖИНИРИНГ ПРОЧНОСТЬ ВИБРОЗАЩИТА И СЕЙСМОСТОЙКОСТЬ

Расчет реактивных усилий, возникающих при разрыве высокоэнергетических трубопроводов. Оценка параметров струи при воздействии на окружающие конструкции.

G-Frc

Руководство Пользователя

Version 2.0.0



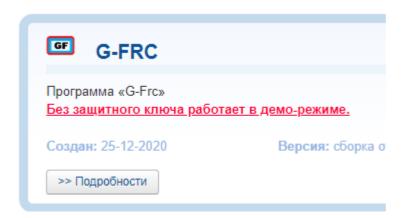
С. Петербург © 2022 ЦКТИ-Вибросейсм

Содержание

Часть І	Установка программы	3
Часть II	Введение	3
Часть III	Типы разрывов	4
Часть IV	Руководство пользователя	9
1	Интерфейс Программы	9
2	Ввод исходных данных	11
3	Запуск на расчет	16
4	Результаты расчета	16
5	Пример	23

1 Установка программы

Для установки программы G-FRC необходимо скачать инсталляционную программу с сайта https://www.dpipe.ru/ru/files.html и далее следовать инструкциям программы—установщика.



2 Введение

Настоящий документ предназначен для быстрого ознакомления и начала работы с программой **G-Frc**. Ниже приведено краткое описание назначения, возможностей и интерфейса программы. Для <u>тестовой модели</u> приведен пример по заполнению панели исходных данных и просмотру результатов расчета.

Представленная в примере расчетная модель ограничена одним наружным диаметром и толщиной стенки трубопровода и может быть проанализирована в рамках демо-версии программы.

Программа **G-Frc** предназначена для расчета реактивных усилий, действующих на трубопровод со стороны струи вытекающего теплоносителя при аварийном разрыве трубопровода, а также расчета распределения избыточного давления, температуры и влажности на преграде, которая находится на пути распространения струи в окружающем пространстве за разрывом. Результаты, полученные с помощью программы **G-Frc** в дальнейшем могут использоваться для анализа динамических нагрузок на трубопровод и оценки сил, действующих на элементы конструкций, попадающих в зону распространения струи теплоносителя.

Расчетная модель, заложенная в программу, основана на методике, приведенной в American National Standard ANSI/ANS-58.2-1988 "Design Basis for Protection of Light Water Nuclear Power Plants Against the Effects of Postulated Pipe Rupture".

В соответствие с ANSI/ANS-58.2-1988 в программе предусмотрен анализ следующих типов разрывов:

- полный поперечный разрыв трубопровода с неограниченным расхождением концов труб в месте разрыва;
- поперечный разрыв трубопровода с ограниченным расхождением концов труб в месте разрыва;
- продольный разрыв вдоль образующей трубопровода;
- сквозная трещина на трубопроводе.

Для случая поперечного разрыва трубопровода с ограниченным расхождением концов труб имеется две опции:

- ограниченное расхождение концов труб обусловлено способом закрепления трубопровода в районе разрыва;
- ограниченное расхождение концов труб обусловлено установкой на потенциальное место разрыва специального устройства, называемого "ограничитель расхода" и предназначенного для снижения расхода среды из разрыва.

Программа может оперировать со следующими типами теплоносителя:

- насыщенный водяной пар;
- перегретый водяной пар;
- вода под давлением с температурой, меньшей температуры насыщения при давлении в трубопроводе, но выше 100°C;
- вода под давлением с температурой ниже 100^oC.

Два последних типа теплоносителя отличаются возможностью вскипания воды в сечении разрыва.

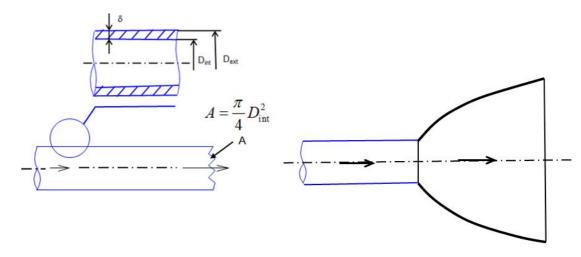
Воздействие струи на преграду (строительную конструкцию) рассчитывается при следующих предположениях:

- преграда расположена перпендикулярно к оси струи;
- площадь преграды существенно превышает площадь сечения струи в месте контакта с преградой, т.е. пятно воздействия струи находится полностью в границах преграды.

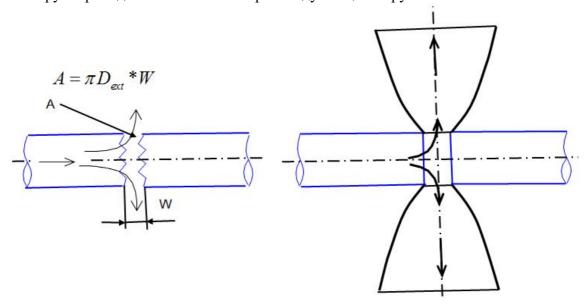
3 Типы разрывов

В Программе **G-Frc** предусмотрен расчет следующих типов разрывов:

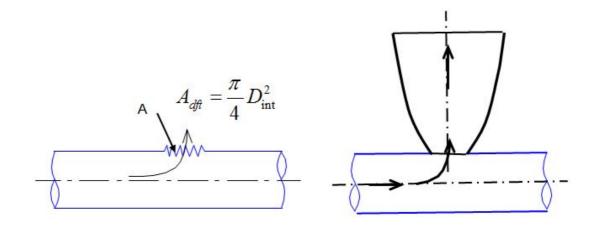
 полный поперечный разрыв без ограничителя расхода. Площадь сечения разрыва однозначно определена и равна площади сечения трубопровода в месте разрыва.



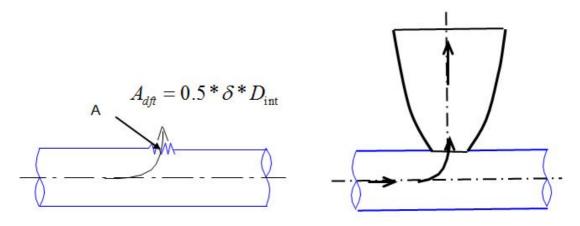
b) Поперечный разрыв трубопровода с ограниченным расхождением концов труб в месте разрыва. Площадь сечения разрыва определяется наружным диаметром трубопровода и величиной зазора между концами труб.



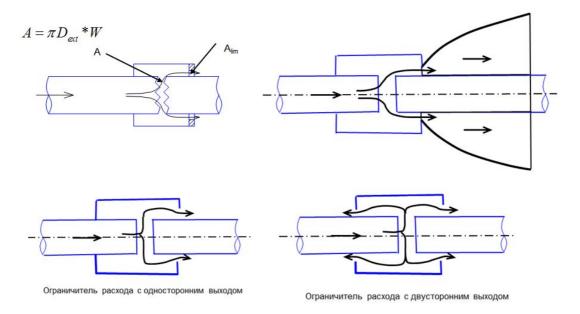
с) Продольный разрыв вдоль образующей трубопровода. Эквивалентная площадь сечения разрыва задается пользователем или берется равной значению по умолчанию в соответствии с рекомендациями American National Standard ANSI/ANS-58.2-1988.



d) Сквозная трещина на трубопроводе. Эквивалентная площадь сечения разрыва задается пользователем или берется равной значению по умолчанию в соответствии с рекомендациями American National Standard ANSI/ANS-58.2-1988..



Для случая установки ограничителя расхода на поперечный разрыв сечение разрыва определяется наружным диаметром трубопровода и величиной зазора между концами труб, а площадь выхода струи в окружающую среду из ограничителя расхода задается пользователем. Ограничитель расхода может быть как с односторонним так и двухсторонним выходом, предполагается что площади выходов в обе стороны одинаковы.



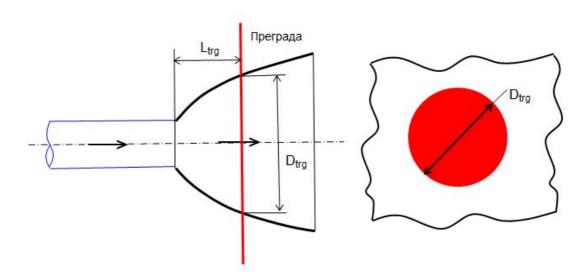
Для разрывов типа:

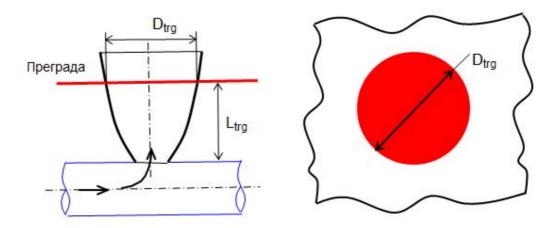
- полный поперечный разрыв бесконечным расхождением концов труб;
- продольный разрыв;
- сквозная трещина

пятно воздействия струи на преграду имеет круговую форму и преграда воспринимает всю энергию струи.

При расчете распространения в пространстве струи, вытекающей из продольного разрыва или сквозной трещины, расчет ведется также как для распространения струи из полного поперечного разрыва. Реальное сечение истечения заменяется кругом эквивалентной площади и принимается, что форма поперечных сечений струи, перпендикулярных ее оси, круговая по всей длине струи.

Диаметр D_{trg} пятна воздействия струи на преграду увеличивается с увеличением расстояния L_{trg} от сечения разрыва до преграды.

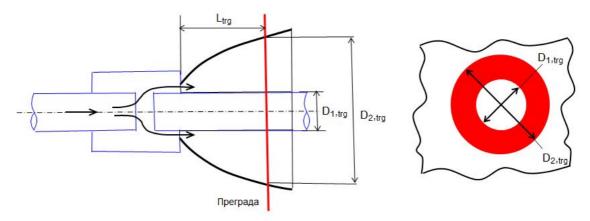




Для разрыва типа:

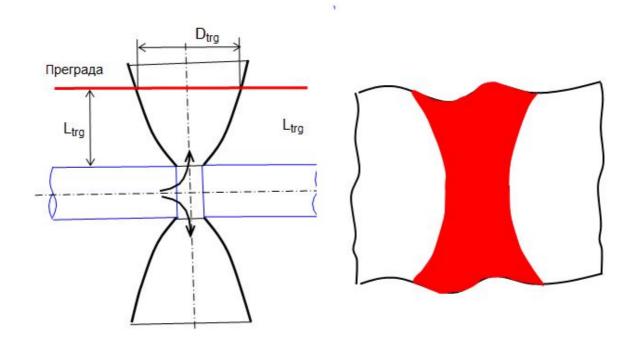
 поперечный разрыв трубопровода с ограниченным расхождением концов труб и наличием ограничителя расхода пятно воздействия струи на преграду имеет кольцевую форму и преграда воспринимает всю энергию струи.

Наружный диаметр пятна $D_{2.trg}$ воздействия струи на преграду увеличивается с увеличением расстояния L_{trg} от сечения разрыва до преграды. Внутренний диаметр $D_{1.trg}$ полагается постоянным и равным наружному диаметру трубопровода.



Для разрыва типа:

- поперечный разрыв трубопровода с ограниченным расхождением концов труб и отсутствием ограничителя расхода пятно воздействия струи на преграду имеет сложную вытянутую"седлообразную" форму с бесконечным размером в направлении, перпендикулярном оси трубопровода. Так как только часть струи попадает на преграду, она воспринимает также только часть энергии струи. Площадь пятна воздействия струи на преграду увеличивается с увеличением расстояния $L_{\rm trg}$ от сечения разрыва до преграды.



4 Руководство пользователя

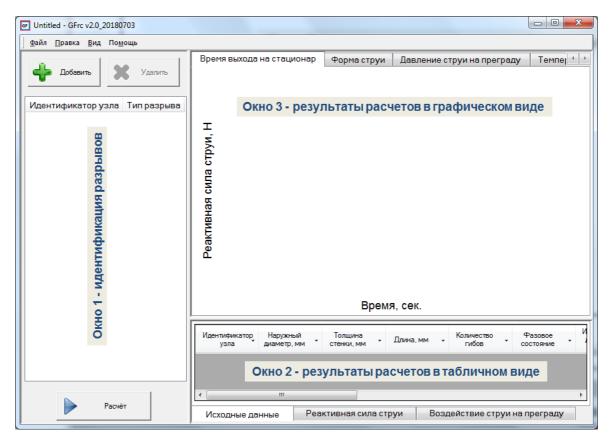
- 1. Интерфейс программы
- 2. Ввод исходных данных
- 3. Запуск на расчет
- 4. Результаты расчета
- 5. Пример

4.1 Интерфейс Программы

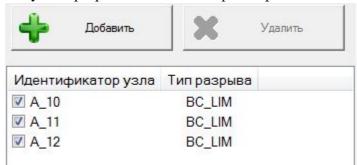
Для создания расчетной модели, запуска модели на расчет и просмотра результатов расчета предусмотрен графический трехоконный интерфейс, состоящий из следующих окон:

- окно 1 идентификация узлов с разрывами;
- окно 2 результаты расчетов в табличной форме;
- окно 3 результаты расчетов в графической форме.

_



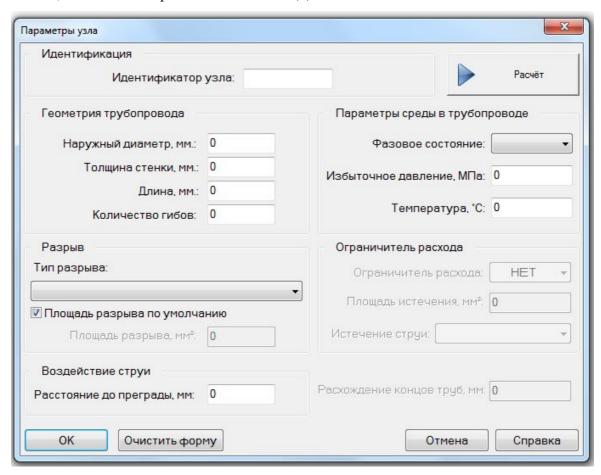
Модель может состоять из одного или нескольких узлов с разрывами, которые добавляются или исключаются из модели при помощи кнопок ДОБАВИТЬ и УДАЛИТЬ. Для каждого узла с разрывом при помощи <u>специальной панели</u> вводятся соответствующие исходные данные. После завершения задания исходных данных для узла с разрывом его идентификатор и тип автоматически заносятся в окно 1.



Количество узлов с разрывами, которые могут быть рассчитаны при одном запуске программы, не должно превышать 300.

4.2 Ввод исходных данных

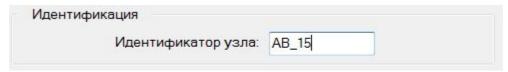
Для ввода исходных данных для каждого узла с разрывом служит специальная панель, вызываемая при нажатии кнопки ДОБАВИТЬ.



При помощи этой панели вводятся приведенные ниже параметры:

Идентификатор узла с разрывом.

Идентификатор состоит из произвольных буквено-цифровых символов, количество которых не должно превышать 8.



Геометрические параметры трубопровода.

Они включают в себя наружный диаметр D_{ext} , толщину стенки δ_w , длину L и количество гибов n_b . Длина трубопровода определяется как развернутая длина от данного узла разрыва до ближайшего сосуда, давление в котором может быть принято постоянным в процессе истечения среды из разрыва.

Геометрия трубопровода	
Наружный диаметр, мм.:	0
Толщина стенки, мм.:	0
Длина, мм.:	0
Количество гибов:	0

Имеются следующие ограничения:

$$10~\text{mm} < D_{\text{ext}} < 5000~\text{mm}$$

$$0.1~\text{mm} < \delta_{_{\text{W}}}$$

$$0.1 \text{ MM} < o_{\text{w}}$$

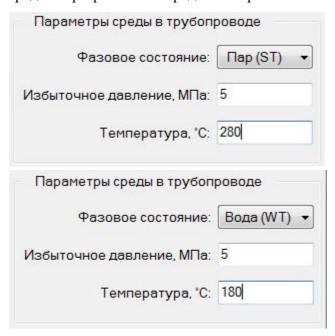
$$100 \; \text{mm} < L < 10^6 \; \text{mm}$$

$$n_{b} < 50$$

интерфейс Пользовательский осуществляет контроль выполнения этих ограничений.

Параметры среды в трубопроводе.

Включают в себя тип среды (вода или пар), избыточное давление Р, температуру Т. Избыточное давление это постоянное давление в сосуде, к которому подсоединен трубопровод. Предполагается что они не изменяются в течение времени истечения среды из разрыва. Тип среды выбирается из ниспадающего меню.



Имеются следующие ограничения:

$$0.20 \; \text{M}\Pi a < P < 21.0 \; \text{M}\Pi a$$

$$0.1 \text{ C} < T < 600 \text{ C}$$

При задании давления и температуры необходимо следить, чтобы оба этих параметра соответствовали выбранному типу среды.

Пользовательский интерфейс осуществляет контроль выполнения этих ограничений.

Тип разрыва и площадь сечения выхода среды из разрыва.

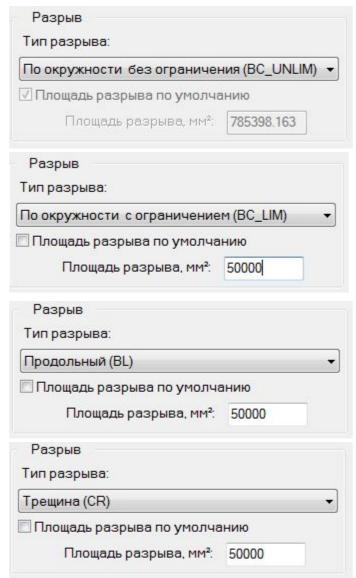
Тип разрыва выбирается из ниспадающего меню и может быть следующим:

BC_UNLIM - полный поперечный разрыв трубопровода с бесконечным расхождением концов труб;

BC_LIM - поперечный разрыв трубопровода с ограниченным расхождением концов труб;

BL - продольный разрыв вдоль образующей трубопровода;

CR - сквозная трещина на трубопроводе;



Для разрыва типа BC_UNLIM площадь сечения разрыва A_{rupt} равна площади внутреннего сечения трубопровода A_{tb} и пользователем не задается. Для остальных типов разрыва пользователь задает площадь сечения разрыва A_{rupt} или использует значение по умолчанию.

Имеются следующие ограничения:

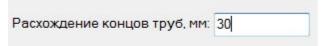
$$A_{rupt} < A_{tb}$$

А_{ть} - площадь поперечного сечения трубопровода.

Пользовательский интерфейс осуществляет контроль выполнения этого ограничения.

Расхождение концов труб.

Для разрыва типа BC_LIM должно быть задано расхождение B_{rp} концов труб в месте разрыва. Величина расхождения определяется способом закрепления трубопровода в районе разрыва или конструкцией ограничителя расхода при его наличии.

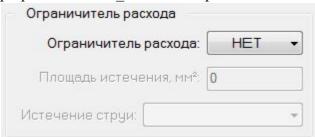


Имеются следующие ограничения:

Пользовательский интерфейс осуществляет контроль выполнения этого ограничения.

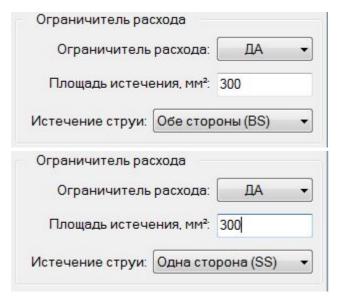
Наличие и тип ограничителя расхода.

Опция наличия или отсутствия ограничителя расхода рассматривается только для разрыва типа BC LIM и выбирается из ниспадающего меню.



При наличии ограничителя расхода необходимо задать площадь выхода потока из него A_{\lim} , а также его тип - с односторонним (SS) или двухсторонним выходом(BS).

Для двухстороннего выхода задаваемая пользователем площадь понимается как площадь выхода с одной стороны, при этом площади выхода с обоих сторон одинаковы.



Имеются следующие ограничения:

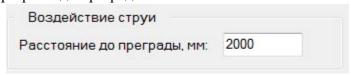
$$A_{lim} < A_{rupt}$$

Пользовательский интерфейс осуществляет контроль выполнения этого ограничения.

Расстояние до преграды.

Расчет воздействия струи на окружающие объекты (преграды) проводится в предположении что преграда расположена перпендикулярно к оси струи и ее площадь намного превышает площадь пятна воздействия струи.

Пользователю необходимо задать расстояние $L_{\rm trg}$ от сечения выхода струи из разрыва до преграды.



Имеются следующие ограничения:

$$L_{\rm trg} > \sqrt{\frac{4A_{\rm rupt}}{\pi}}$$

Пользовательский интерфейс осуществляет контроль выполнения этого ограничения.

Операции с исходными данными.

С исходными данными возможно проведение описанных ниже операций.

Дублирование данных одного узла с разрывом для облегчения ввода данных для другого узла. Осуществляется из Окна 1 кликом правой клавишей "мыши" на идентификаторе узла.

Запись исходных данных в файл командой Файл-Экспорт.

Загрузка раннее созданных исходных данных из файла командой Файл-Импорт.

Сохранение всего проекта, включая исходные данные, командами Файл-Сохранить и Файл-Сохранить Как

Загрузка раннее созданного проекта, включая исходные данные, командами Файл-Открыть

По мере заполнения исходных данных список узлов с разрывами, который содержит их идентификаторы и типы разрывов, выводится в Окно 1. "Check box" слева от идентификатора узла позволяет добавить или исключить его из набора выбора. Результаты расчетов, выдаваемые в Окно 2 и Окно 3, представляются только для выбранных узлов.

4.3 Запуск на расчет

После окончания ввода исходных данных для всех узлов с разрывами модель запускается на расчет при помощи кнопки РАСЧЕТ, расположенной под <u>Окном 1</u>. Расчет проводится для всех узлов разрывов, входящих в модель.



4.4 Результаты расчета

Результаты расчета представляются в табличной форме в <u>Окне 2</u> и в графической форме в <u>Окне 3</u>.

В Окне 2 по соответствующему выбору выводятся 3 таблицы:

- исходные данные ИСХОДНЫЕ ДАННЫЕ;
- реактивные параметры струи РЕАКТИВНАЯ СИЛА СТРУИ;
- параметры воздействия струи на преграду -ВОЗДЕЙСТВИЕ СТРУИ НА ПРЕГРАДУ.

Таблица ИСХОДНЫЕ ДАННЫЕ

В таблице представлены исходные данные для каждого узла с разрывом, которые были введены на этапе ввода исходных данных. Таблица может использоваться пользователем для контроля введенных исходных данных.

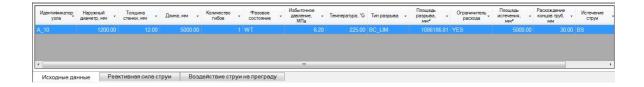
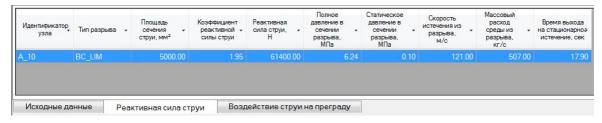


Таблица РЕАКТИВНАЯ СИЛА СТРУИ

В таблице представлены результаты расчета реактивных параметров струи, вытекающей из разрыва.



Площадь сечения струи (Jet Cross-section Area) равна площади разрыва в случае отсутствия ограничителя расхода или равна площади выхода из ограничителя расхода в случае его наличия.

Коэффициент реактивной силы (Thrust Coefficient), являющийся безразмерной характеристикой силы реактивной струи (Thrust Force) и определяемый по сечению площади выхода из разрыва либо площади выхода из ограничителя расхода при наличии последнего. Для несжимаемой среды максимальное значение $C_Q = 2.0$, для сжимаемой примерно $C_Q \approx 1.26$. Снижение величины C_Q отражает гидравлические потери при течении от сосуда с постоянным давлением P_Q до сечения выхода струи из разрыва или ограничителя расхода.

$$C_{Q} = \frac{Q}{P_{0}A_{rupt}}$$
 $C_{Q} = \frac{Q}{P_{0}A_{lim}}$

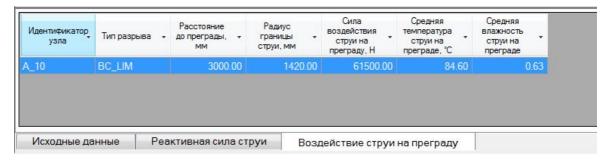
Для несжимаемой среды статическое давление в сечении истечения (Jet Static Pressure) равно атмосферному давлению, для сжимаемой среды оно определяется характером истечения и в общем случае для высокоэнергетических трубопроводов выше атмосферного давления.

Полное давление в сечении истечения (Jet Total Pressure) отражает гидравлические потери при течении от сосуда с постоянным давлением $P_0^{}$ до сечения выхода струи из разрыва или ограничителя расхода. Чем больше величина потерь, тем больше его отличие от величины $P_0^{}$.

Величина реактивной силы (Thrust Force), приведенная в таблице, отражает ее значение при стационарном истечении. Промежуток времени, в течение которого устанавливается стационарное истечение, (Time to Steady Thrust) определяется как время, за которое через сечение истечения вытекает масса теплоносителя, находящаяся в трубопроводе на участке от сосуда до места разрыва.

Таблица ВОЗДЕЙСТВИЕ СТРУИ НА ПРЕГРАДУ

В таблице представлены результаты расчета воздействия струи на преграду.



Радиус границы струи (Jet Boundary Radius) для всех типов разрывов кроме поперечного разрыва с ограниченным расхождением концов труб при отсутствии ограничителя расхода равен наружному радиусу пятна воздействия струи на преграду, которое имеет круговую или кольцевую форму. Для поперечного разрыва с ограниченным расхождением концов труб при отсутствии ограничителя расхода это размер пятна воздействия струи на преграду в плоскости, проходящей через ось трубопровода и одну из осей струи, перпендикулярной к оси трубопровода. Указанный размер определяется как расстояние от оси струи до ее границы, т.е. половина ширины струи в данной плоскости.

Сила воздействия струи на преграду (Jet Force on Target) рассчитывается как интеграл от избыточного давления в струе по площади пятна воздействия струи на преграду. Распределение избыточного давления известно в результате расчета.

$$Q = \iint_{A_{trg}} P dA_{trg}$$

Средняя температура струи на преграде (Jet Averaged Temperature on Target) рассчитывается как среднеинтегральное значение по площади пятна воздействия струи на преграду.

$$T_m = \frac{1}{A_{trg}} \iint_{A_{trg}} T dA_{trg}$$

Температура в пятне воздействия струи на преграду рассчитывается по абсолютному давлению струи в данной точке и ее энтальпии, которая считается постоянной и равной энтальпии среды в сечении истечения. Если фазовое состояние среды на преграде будет соответствовать влажному пару то температура будет равна температуре насыщения при данном давлении.

Средняя влажность струи на преграде (Jet Averaged Wetness on Target) рассчитывается как среднеинтегральное значение по площади пятна воздействия струи на преграду.

$$w_m = \frac{1}{A_{trg}} \iint_{A_{trg}} w \, dA_{trg}$$

Влажность в пятне воздействия струи на преграду рассчитывается аналогично расчету температуры, т.е. по абсолютному давлению струи в данной точке и ее энтальпии.

В Окне 3 в результаты расчета представляются в графической форме.

График ВРЕМЯ ВЫХОДА НА СТАЦИОНАР

График показывает время выхода процесса истечения на стационарный режим. Необходимо учитывать что для расчета использована весьма приближенная методика, более точный расчет требует использования нестационарной модели истечения, основанной на методе характеристик.

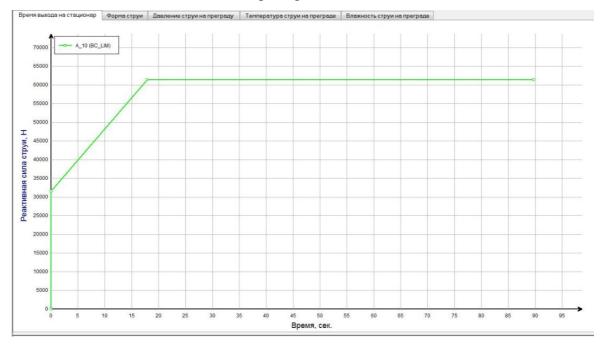
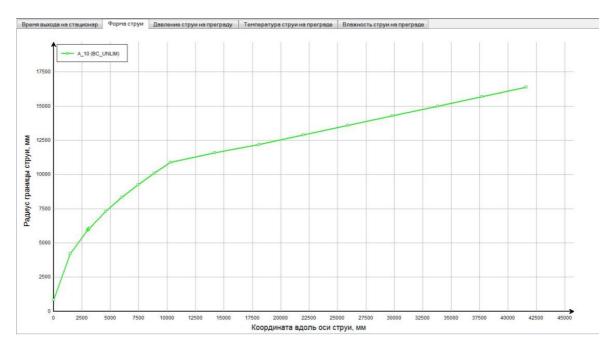


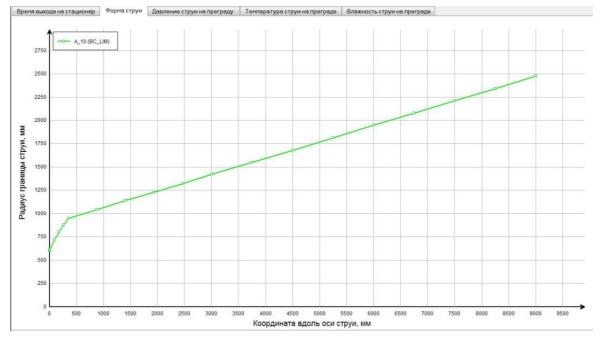
График ФОРМА СТРУИ

График показывает форму внешней границы струи.

Для разрывов типа BC_UNLIM, BL, CR, для которых струя имеет круговое поперечное сечение, показано изменение радиуса струи вдоль ее оси.



Для разрыва типа BC_LIM при наличии ограничителя расхода, при котором струя имеет кольцевое сечение, показано изменение наружного радиуса струи вдоль ее оси.



Для разрыва типа BC_LIM при отсутствии ограничителя расхода, для которого сечение струи плоскостью, перпендикулярной одной из осей струи, имеет "седлообразную" форму, показано изменение половины ширины струи вдоль соответствующей оси.

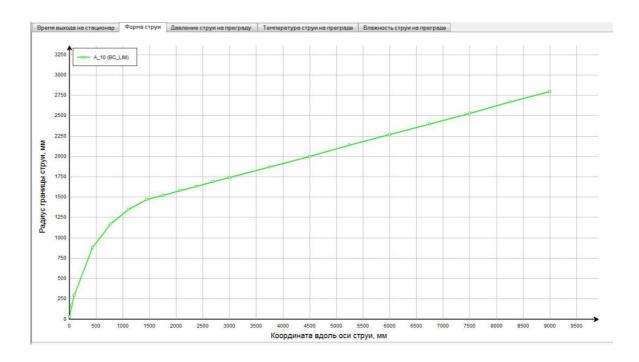


График ДАВЛЕНИЕ СТРУИ НА ПРЕГРАДУ

График показывает распределение избыточного давления по радиусу или ширине пятна воздействия струи на преграду в зависимости от типа разрыва и формы поперечного сечения струи.

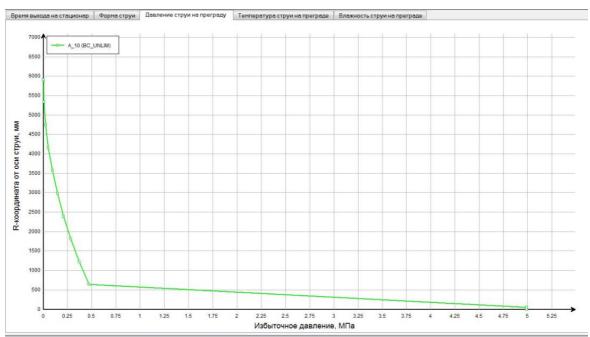


График ТЕМПЕРАТУРА СТРУИ НА ПРЕГРАДЕ

График показывает распределение температуры торможения по радиусу или пирине пятна воздействия струи на преграду в зависимости от типа разрыва и формы поперечного сечения струи.

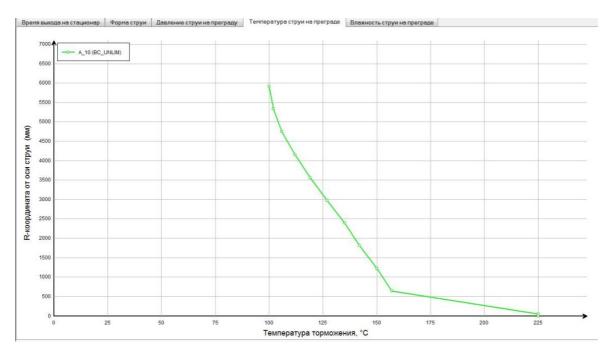
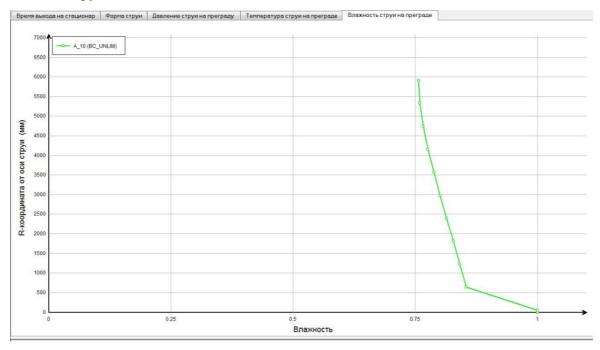


График ВЛАЖНОСТЬ СТРУИ НА ПРЕГРАДЕ

График показывает распределение влажности по радиусу или пирине пятна воздействия струи на преграду в зависимости от типа разрыва и формы поперечного сечения струи.



Таблицы из Окна 2 и графики из Окна 3 могут быть скопированы в буфер обмена командами соответственно:

Правка - Копировать таблицу

Правка - Копировать график

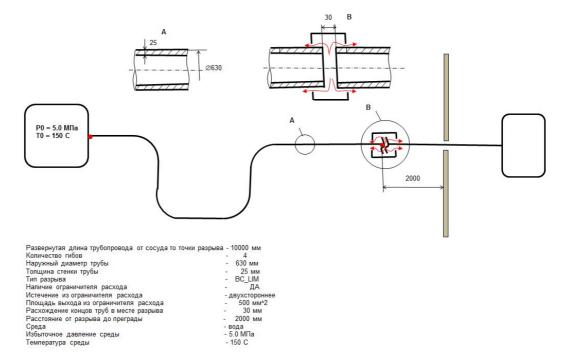
Графики также могут быть сохранены в файл в различных графических форматах командой

Файл - Сохранить график как изображение

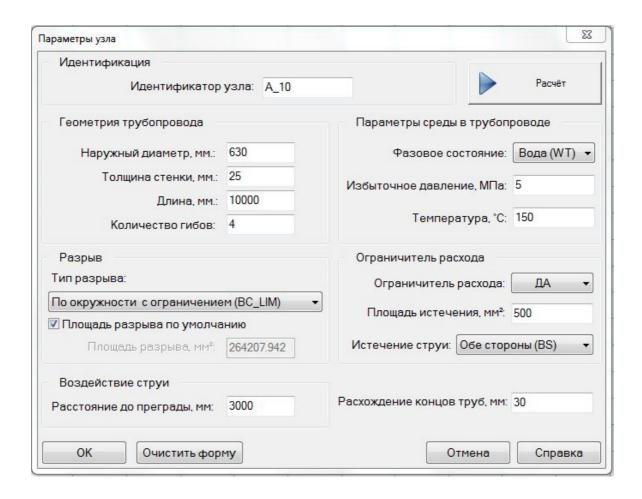
4.5 Пример

Для иллюстрации приведенной выше информации дан тестовый пример и результаты его расчета.

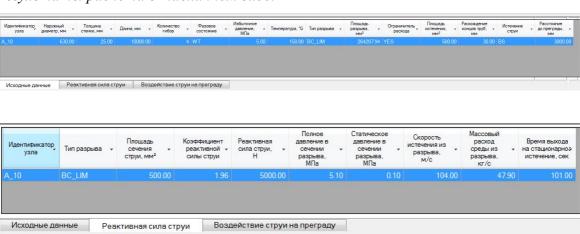
Модель и ее описание.

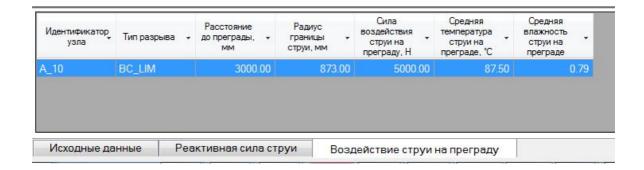


Панель исходных данных.



Результаты расчета в табличном виде.





Результаты расчета в графическом виде.

