



СПИК СЗМА

**Проектная оценка
функциональной безопасности систем ПАЗ**

г. Санкт-Петербург

Нормативные требования по ФБ систем ПАЗ

ФНИП «Общие правила взрывобезопасности для взрывопожароопасных химических, нефтехимических и нефтеперерабатывающих производств» (ОПВБ)

↓ п. 2.1

Технологические процессы и применяемое технологическое оборудование, **выбор средств контроля, управления и ПАЗ должны быть обоснованы в проектной документации результатами анализа опасностей технологических процессов ... с использованием методов анализа риска аварий на ОПО**

↓ п. 6.3.4

Системы ПАЗ для объектов, имеющих в своем составе блоки I и II категорий взрывоопасности должны создаваться **на базе логических контроллеров, способных функционировать по отказобезопасной структуре и проверенных на соответствие требованиям функциональной безопасности систем электрических, электронных, программируемых электронных связанных с безопасностью**

↓ п. 6.3.5

Методы создания систем ПАЗ должны определяться на стадии формирования требований при проектировании АСУ ТП **на основании анализа опасности и работоспособности контуров безопасности с учетом риска, возникающего при отказе контура безопасности.** Рациональный выбор средств для систем ПАЗ осуществляется с учетом их надежности, быстродействия в соответствии с их техническими характеристиками

**ГОСТ Р 51901.11 – 2005 (МЭК 61882:2001)
«Исследование опасности и работоспособности (HAZOP)»**

**ГОСТ Р МЭК 61508 – 2012
«Функциональная безопасность систем электрических, электронных, программируемых электронных, связанных с безопасностью»**

**ГОСТ Р МЭК 61511 – 2016
«Безопасность функциональная. Системы безопасности приборные для промышленных процессов»**

Типовые требования ООО «КИНЕФ» на проектирование

1. Состав и содержание работ по проектированию

1.1 Исполнитель проекта должен выполнить следующие работы:

1.1.7 Для подтверждения соответствия требованиям функциональной безопасности систем ПАЗ **предоставить документ «Проектная оценка функциональной безопасности»**, в котором должны быть **определены значения показателей функциональной безопасности** разработанной системы ПАЗ (согласно ГОСТ Р МЭК 61508-6-2012) и **обосновано их соответствие требуемым уровням полноты безопасности УПБ (SIL)** системы ПАЗ (согласно ГОСТ Р МЭК 61511-1-2011). При этом выбор структуры и состава комплекса программно-технических средств, датчиков и исполнительных механизмов системы ПАЗ должен производиться на основании требуемых уровней полноты безопасности УПБ (SIL) функций ПАЗ согласно ГОСТ Р МЭК 61511-1-2011.

Формирование требований на проектирование систем ПАЗ на основании процедуры HAZOP

1

Анализ опасностей и работоспособности (HAZOP)

ГОСТ Р 51901.11-2005



2

Определение функций приборной системы безопасности (системы ПАЗ)

ГОСТ Р МЭК 61511-1
ГОСТ Р МЭК 61511-2

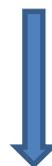


3

Назначение уровней полноты безопасности УПБ

ГОСТ Р МЭК 61511-3

Заголовок исследования: НЕФТЯНОЙ ИСПАРИТЕЛЬ									
Рисков №:		Параметр (номер):			Дата:				
Состояние группы: MS, NE, NH, EK, LB									
Расширяемая часть: ЗМЕВИК ИСПАРИТЕЛЯ ОТ ВХОДНОГО ОТВЕРСТИЯ ПОДАЧИ НЕФТИ ДО ИЗМЕРЕНИЯ ПОТОКА ДО МЕСТА ВЫХОДА ПАРА (ПОСЛЕ КОНТРОЛЯ ТЕМПЕРАТУРЫ)									
Порядковый номер	Уровень опасности	Элемент	Описание	Возможные причины отклонения	Последствия	Существующие меры безопасности	Примечания	Требуемые действия	Функция защитного элемента за выполнение действия
1	НЕТ	Поток нефти	Нет потока на меру	Смена поставщика нефти Классификация управления процессом Загрязнение измерений Блокирование несодержащего потока испарителя	Изменение испарителя для перегрева и нечеткого сигнала Высокая температура пара ГЗМ	Сигнал низкого уровня ГЗМ Высокая температура пара ГЗМ	Безопасность зависит от функции реверсивного клапана	Расширить возможность использования ИЕ для переключения клапана котла на горячий	LB
2	НЕТ	Нагревание	Нет нагрева	Плывающие значения Нестабильная жидкая нефть подается на процесс	—	—	—	Проверить, насколько ли меры безопасности адекватными и легко ли сменить значение.	NE
3	БОЛЬШЕ	Поток нефти больше, чем необходимо	Классификация в печи больше, чем необходимо	Нефть поступает с более высоким давлением Смена поставщика пара ГЗМ Неправильно выбрана точка измерения ГЗМ	Возможна перегрузка испарителя, проводимая нагрузка пара нефти (см. пункт 6)	Нет	—	Проверить способность ГЗМ управлять потоком нефти с более высоким давлением. Обеспечить подачу сигнала датчика при низкой температуре нефти на выходе	MS



Перечень контуров ПАЗ с назначенными уровнями полноты безопасности – обязательная часть технического задания (технических требований) на систему ПАЗ

Перечень функций безопасности системы ПАЗ



Перечень функций безопасности системы ПАЗ паровых котлов высокого давления входящих в состав установки полиэтилена ООО «Новоуренгойский газохимический комплекс»

№ п.п	Функция безопасности ПСБ	Обозначение позиции КИП	Установленный УПБ
1	Блокировка по падению уровня	LZA77311, LZA77312, LZA7731	2
2	Сигнализация роста давления	PIA 77413	1
3	Сигнализация роста давления	PICA 77418	1
4	Сигнализация низкого содержания O ₂ и блокировка горелок	QSA77520	1
5	Сигнализация и блокировка по погасанию пламени горелок	XZA77756, XZA77761, XZA77763, XZA77765	2
6	Сигнализация положения шибера и блокировка горелок	GOSA77226, GOSA77227, GOSA77228	2
7	Сигнализация и блокировка по росту давления в топочном пространстве	PZA77421.1, PZA77421.2, PZA77421.3	2
8	Сигнализация и блокировка по падению давления воздуха	PZA77458, PZA77459, PZA77460	2
9	Сигнализация падения давления газа и блокировка горелки	PZA77451, PZA77452, PZA77453	2
10	Сигнализация падения давления газа и блокировка горелки	PZA77262.1, PZA77292.1, PZA77322.1, PZA77352.1	1
11	Сигнализация роста давления газа	PIA77474	1
12	Сигнализация роста давления газа и блокировка горелки	PZA77454, PZA77455, PZA77456	2

Требования к показателям ФБ контура безопасности

1. Требования к отказоустойчивости (структурные ограничения)

УПБ	Минимальное допустимое число отказов		
	60% < ДБО	60% ≤ ДБО ≤ 90%	ДБО > 90%
1	1	0	0
2	2	1	0
3	3	2	1
4	Применяются специальные требования (см. МЭК 61508)		

УПБ	Мин. допустимое число отказов
1	0
2 (редкие запросы)	0
2 (частые или непрерывные запросы)	1
3	1
4	2

ГОСТ Р МЭК 61511 – 2011

ГОСТ Р МЭК 61511 – 2016

2. Требования к надежности функционирования контура безопасности

Уровень полноты безопасности	Целевое сокращение риска	Средняя вероятность отказа выполнения по запросу (PFD _{avg})	Средняя частота отказов в час (PFH)
УПБ 1	10 – 100	$10^{-2} - 10^{-1}$	$10^{-6} - 10^{-5}$
УПБ 2	100 – 1,000	$10^{-3} - 10^{-2}$	$10^{-7} - 10^{-6}$
УПБ 3	1,000 – 10,000	$10^{-4} - 10^{-3}$	$10^{-8} - 10^{-7}$
УПБ 4	10,000 – 100,000	$10^{-5} - 10^{-4}$	$10^{-9} - 10^{-8}$

3. требования к мерам по предотвращению систематических отказов

Исходные данные для расчета вероятности отказа на запрос для контуров ПАЗ

1. Структура контура безопасности

Определяется в соответствии с требованиями по допустимому количеству отказов согласно заданному уровню полноты безопасности

2. Величины интенсивностей отказов оборудования, входящего в контур

Предоставляются производителями

3. Интервал времени между контрольными проверками оборудования контура

Значения определяются Заказчиком

4. Время восстановления (замены) отказавшего оборудования

Значения определяются Заказчиком

В типовых требованиях, в разделе относящемся к разработке систем ПАЗ,
должны быть указаны временные интервалы:

- проверок технических средств системы ПАЗ;
- восстановления (замены) отказавшего оборудования.

Исходные данные для расчета вероятности отказа на запрос для контуров ПАЗ

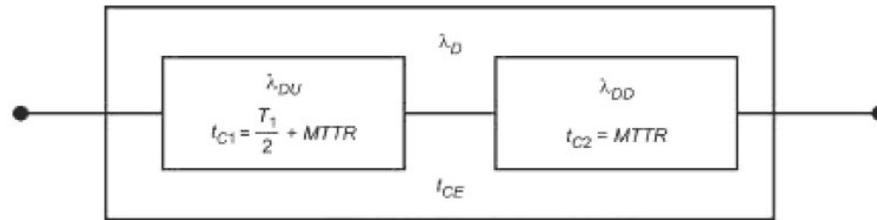
1. Структура контура безопасности
2. Количественные величины частот отказов оборудования, входящего в контур
3. Интервал между контрольными проверками оборудования контура
4. Время восстановления (замены) отказавшего оборудования

Структура контура безопасности

Архитектурные ограничения определяются назначенным уровнем УПБ для данной функции безопасности



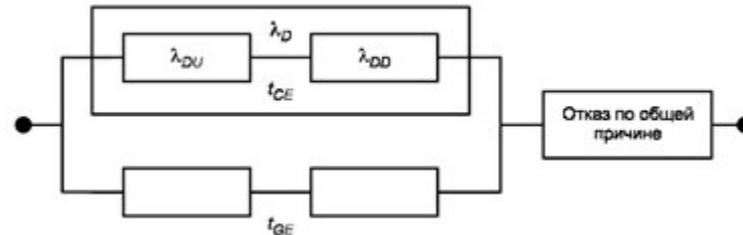
Структура 1oo1



$$t_{CE} = \frac{\lambda_{DU}}{\lambda_D} \left(\frac{T_1}{2} + MTTR \right) + \frac{\lambda_{DD}}{\lambda_D} MTTR$$

$$PFD_G = (\lambda_{DU} + \lambda_{DD}) t_{CE}$$

Структура 1oo2



$$\lambda_{DU} = \frac{\lambda}{2} (1 - DC); \lambda_{DD} = \frac{\lambda}{2} DC$$

$$t_{GE} = \frac{\lambda_{DU}}{\lambda_D} \left(\frac{T_1}{3} + MTTR \right) + \frac{\lambda_{DD}}{\lambda_D} MTTR$$

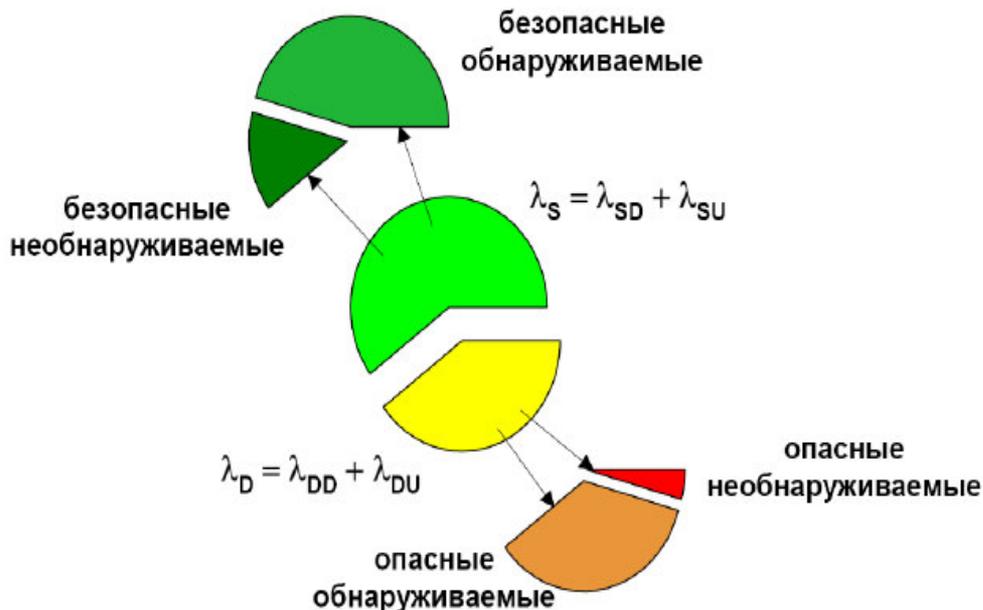
$$t_{CE} = \frac{\lambda_{DU}}{\lambda_D} \left(\frac{T_1}{2} + MTTR \right) + \frac{\lambda_{DD}}{\lambda_D} MTTR$$

$$PFD_G = 2 \left[(1 - \beta_D) \lambda_{DD} + (1 - \beta) \lambda_{DU} \right]^2 t_{CE} t_{GE} + \beta_D \lambda_{DD} MTTR + \beta \lambda_{DU} \left(\frac{T_1}{2} + MTTR \right)$$

Исходные данные для расчета вероятности отказа на запрос для контуров ПАЗ

1. Структура контура безопасности
2. Количественные величины частот отказов оборудования, входящего в контур
3. Интервал между контрольными проверками оборудования контура
4. Время восстановления (замены) отказавшего оборудования

$$\lambda_{Total} = \lambda_S + \lambda_D$$



$$ДБО = \frac{\lambda_{SD} + \lambda_{SU} + \lambda_{DD}}{\lambda_{SD} + \lambda_{SU} + \lambda_{DD} + \lambda_{DU}} = 1 - \frac{\lambda_{DU}}{\lambda_{Total}}$$

(ГОСТ 61508-4)

Опасный отказ:

- препятствует выполнению ФБ, переводя УО в опасное состояние
- снижает вероятность корректного выполнения ФБ

Безопасный отказ:

- приводит к ложному выполнению ФБ, переводящее УО в безопасное состояние
- увеличивает вероятность ложного выполнения ФБ

Необнаруженный отказ:

- не установленный с помощью диагностических проверок, контрольных проверок, вмешательства оператора

Обнаруженный отказ:

- установленный с помощью диагностических проверок, контрольных проверок, вмешательства оператора

Количественные величины частот отказов оборудования

1 На сайте производителя

Руководство по безопасности



Safety Manual

VEGAFLEX series 60

4 ... 20 mA/HART two-wire

4 ... 20 mA/HART four-wire



Document ID:
31339

Guided Microwave



Failure rates

Applies to overflow and dry run protection:

λ_{sd}	0 FIT
λ_{su}	343 FIT
λ_{dd}	990 FIT
λ_{du}	203 FIT
DC _S	0 %
MTBF = MTTF + MTTR	0.54 x 10 ⁶ h

Specific characteristics

Single channel architecture (1oo1D)

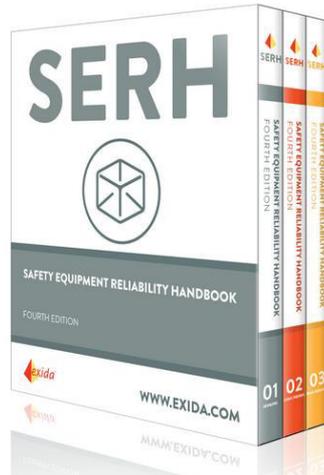
SIL	SIL2
HFT	0
Sensor type	Type B

Applies to overflow and dry run protection:

SFF	86 %
PFD _{avg} T _{Proof} = 1 year T _{Proof} = 5 years	< 0.089 x 10 ⁻² < 0.443 x 10 ⁻²
PFH	< 0.203 x 10 ⁻⁶ /h

Количественные величины частот отказов оборудования

2 Специальные справочники



Safety Equipment Reliability Handbook - 4th Edition



3 Данные по надежности

Выбор компонентов на основе опыта их предшествующего применения

Известна только наработка на отказ, требуется предположение о распределении отказов по типам, например:

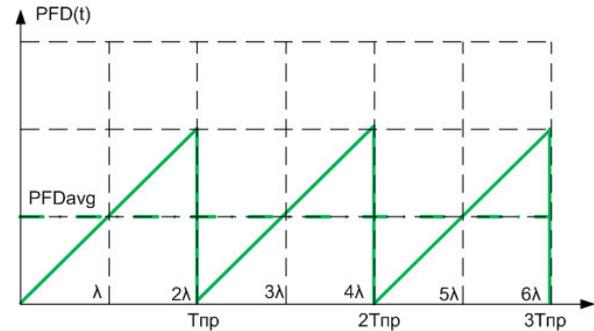
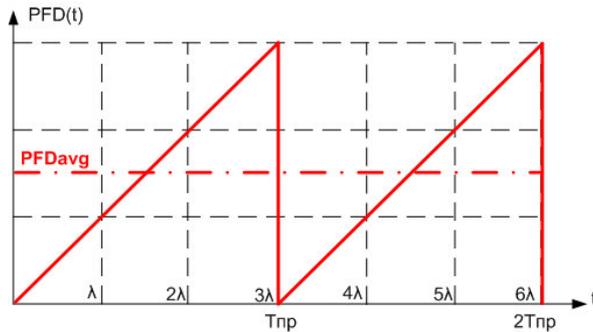
$$\lambda_S = \lambda_D = \frac{\lambda_{Tot}}{2}$$

$$\lambda_{DU} = \lambda_{DD} = \frac{\lambda_D}{2}$$

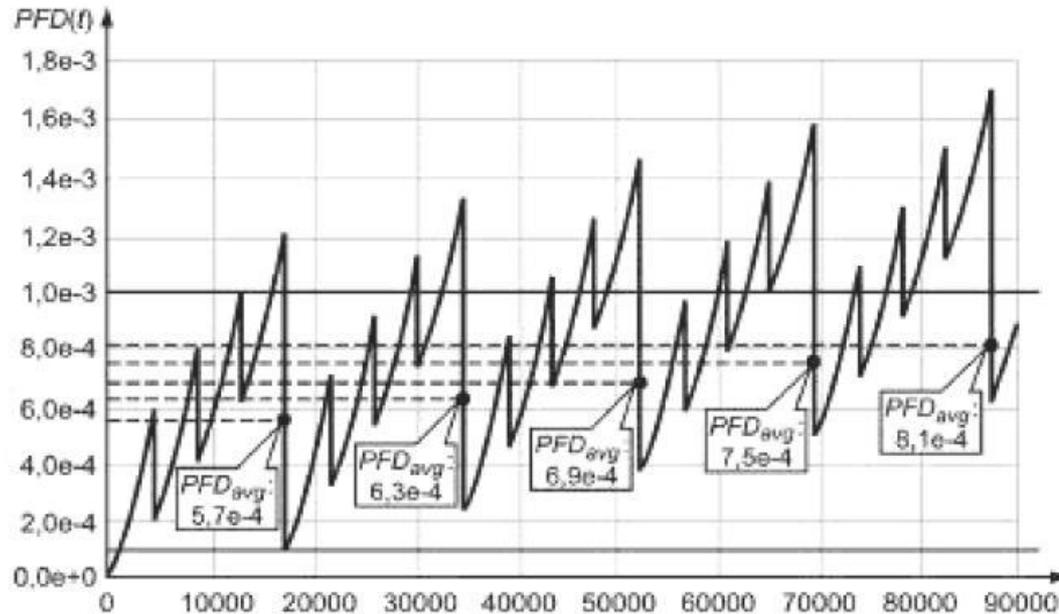
Исходные данные для расчета вероятности отказа на запрос для контуров ПАЗ

1. Структура контура безопасности
2. Количественные величины частот отказов оборудования, входящего в контур
3. Интервал между контрольными проверками оборудования контура
4. Время восстановления (замены) отказавшего оборудования

Интервал между контрольными проверками оборудования контура



С уменьшением интервал между контрольными проверками уменьшается PFD_{avg}



Если некоторые элементы не проверяются, то PFD_{avg} растет со временем

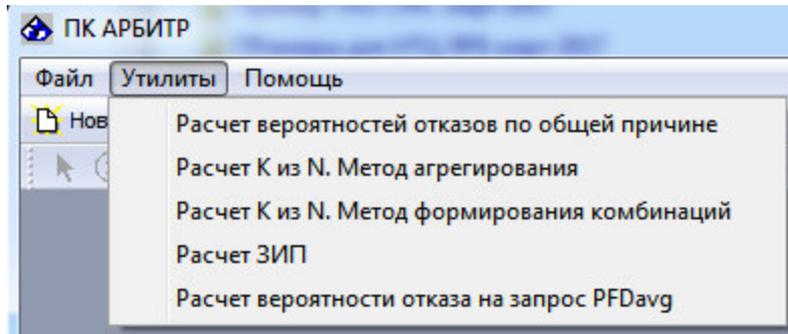
Методика расчета средней вероятности отказа на запрос для контуров системы ПАЗ

1. Основные термины и определения
2. Общие положения
 - 2.1 Методы и подходы
 - 2.2 Допущения
 - 2.3 Содержание методики
 - 2.3.1 Формирование исходных данных
 - 2.3.2. Расчет вероятностей отказа на запрос элементов с помощью утилиты
 - 2.3.3. Оценка вероятности отказа на запрос контуров безопасности ПАЗ с применением ПК АРБИТР

Методика апробирована при расчетах примеров контуров содержащихся в стандартах ГОСТ Р МЭК 61508-6, ГОСТ Р МЭК 61511-2.

Подтверждена идентичность расчетов ПК АРБИТР методикам приведенным в стандартах ГОСТ Р МЭК 61508-6, ГОСТ Р МЭК 61511-2.

Утилита для расчета PFD для элементов контра ПАЗ



Расчет вероятности отказа на запрос PFDavg

Структура канала Экспертная оценка Beta

Частота запросов на выполнение функций безопасности
 Низкая (расчет PFD) Высокая (расчет PFH)

Среднее время ремонта, ч Beta
8 8 2 %

T1 - Интервал времени между контрольными проверками, месяц
12 1 3 6 12 24 60 120

Полные исходные данные Исходные данные для расчета по методике МЭК 61508

Ldu 1.0e-6
Ldd 1.0e-6 1/ч
Lsd 1.0e-6 1/год
Lsu 1.0e-6 FIT

Инт. опасных отказов LD Диагностическое покрытие DC, %
 1/ч 1/год FIT 0 60 90 99
1.0e-6 60

ИД для приближенного расчета Неполные исходные данные

Инт. опасных необнаруживаемых отказов L DU Интенсивность отказов или Средняя наработка на отказ
 1/ч 1/год FIT час год
35 1.0e-6 1

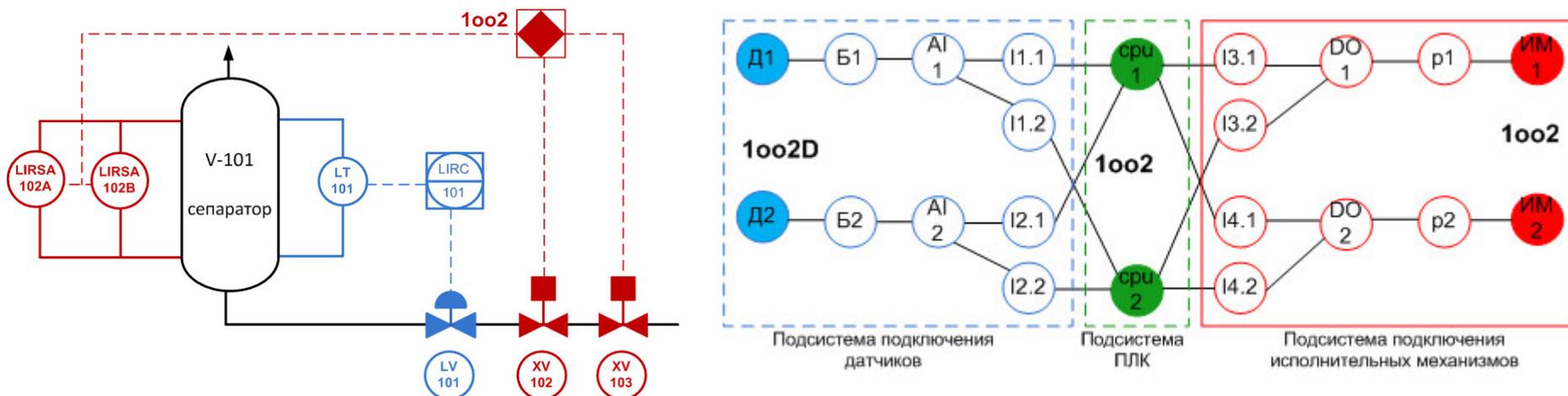
Расчет PFD/PFH 1001 1.53E-04 SIL 3 Расчет PFD/PFH 1002D SIL

Пример. Подтверждение УПБ (SIL) контуров ПАЗ

Функция безопасности: защита от превышения предельно-допустимого значения уровня в сепараторе газа для горелок котлов высокого давления.

При обнаружении превышения предельно-допустимого значения уровня в сепараторе перекрыть поток на входе в сепаратор.

Назначенный уровень полноты безопасности – **УПБ 3**.



Обозначение	Элемент	Производитель
Д1, Д2	Датчик уровня VEGAFLEX 61	VEGA
Б1, Б2	Барьер MTL 4541B	MTL
AI1, AI2	Модуль AI SM336F	Siemens
I1.1 – I4.1	Интерфейсный модуль	Siemens
CPU1, CPU2	Контроллер 417-4FH	Siemens
DO1, DO2	Модуль DO SM326F	Siemens
P1, P2	Релейный модуль D5019S	GM
ИМ1, ИМ2	Привод AUMA SAEx2 с AMExC.1	Auma

Пример. Исходные данные

Исходные данные для расчета PFD подсистемы подключения датчиков

Обозначение	№ СФЦ	Элемент	Производитель	Lsu (FIT)	Ldd (FIT)	Ldu (FIT)	MTBF (г)
D1, D2	1, 6	Датчик уровня	VEGA	343	990	203	61.6
Б1, Б2	2, 7	Барьер	MTL	116	210	17	
AI-1, AI-2	3, 8	Модуль AI	Siemens	3880	301	129	26.5
I1.1-I2.2	4,5,9,10	Интерф.модуль	Siemens	733	209	104	106

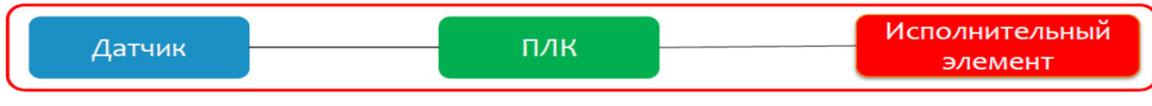
Исходные данные для расчета PFD подсистемы ПЛК

Обозначение	№ СФЦ	Элемент	Производитель	Lsu (FIT)	Ldd (FIT)	Ldu (FIT)	MTBF (г)	PFD (4 года)
CPU1,CPU2	11, 12	ПЛК	Siemens					1.02E-04

Исходные данные для расчета PFD подсистемы подключения ИМ

Обозначение	№ СФЦ	Элемент	Производитель	Lsu (FIT)	Ldd (FIT)	Ldu (FIT)	MTBF (г)
D01, D02	15, 20	Модуль DO	Siemens	3039	236	101	33.8
P1, P2	16, 21	Релейный модуль	GM	96	3.64		
ИМ1, ИМ2	17, 22	Привод	Auma	808	367	647	
I3.1-I4.2	13,14, 18,19	Интерф.модуль	Siemens	733	209	104	106

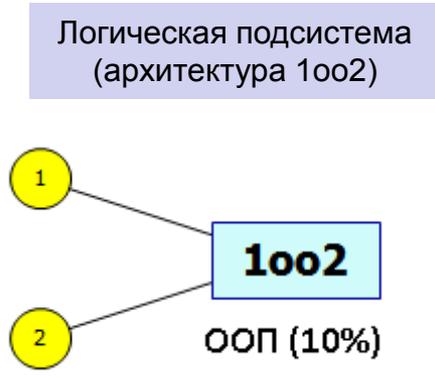
Пример. Расчет вероятности отказа на запрос



$$PFD_{\text{контур}} \approx PFD_{\text{датчик}} + PFD_{\text{ПЛК}} + PFD_{\text{Испол.Элемент}}$$



S7-300/400 F-CPU's	Article number	Operation in low demand mode low demand mode (PFD = average probability of failure on demand)	Operation in high demand or continuous mode high demand/continuous mode (PFH = probability of a dangerous failure per hour)	With a mission time of	S	D	F
CPU 417-4H	6ES7417-4HL04-0AB0	< 1.9E-04 < 3.8E-04	< 4.3E-09 < 4.3E-09	10 years 20 years	-	-	x
	6ES7417-4HT14-0AB0	< 1.9E-04 < 3.8E-04	< 4.3E-09 < 4.3E-09	10 years 20 years	-	-	x



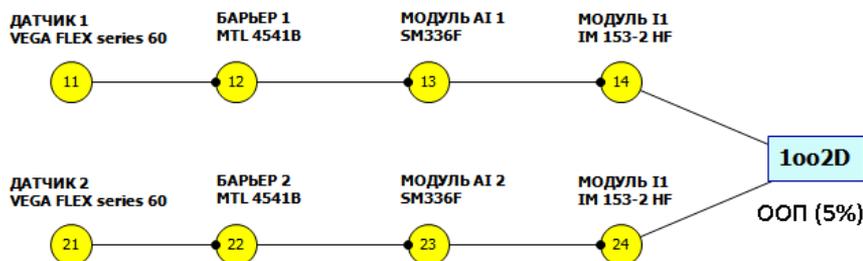
PFDavg and PFH values for components with use in SIMATIC Safety, Distributed Safety and F/FH Systems
A5E03310062-AE, 10/2015

T, год	T proof, год (PLC)	PFDavg
1	-	1,9E-06
2	-	3,8E-06
3	-	5,7E-06
4	-	7,6E-06

Пример. Расчет вероятности отказа на запрос



Подсистема датчиков (архитектура 1oo2D)



Суммарные интенсивности отказов канала

Lsd=5072 FIT Ldu=453 FIT Ldd=1710 FIT

Использование утилиты для расчета структуры 1oo2D (с учет ООП (5%) и интервала между проверками)

Расчет PFD для структуры 1oo2D с помощью утилиты

T, год	T proof, год (датчики)	PFDavg
4	4	5,53E-04
4	1	3,33E-04
4	0,5	3,00E-04

Пример. Расчет вероятности отказа на запрос



Ввод исходных данных для расчета PFD клапана

↓
Подсистема исполнительных элементов (архитектура 1002)

T, год	T proof, год	PFDavg
1	-	3,05E-04
2	-	6,20E-04
3	-	9,46E-04
4	-	1,28E-03

Для структуры подсистемы исполнительных элементов (1001), работа 4 года, проверка раз в 1 год

T, год	T proof, год (клапан)	PFDavg
4	1	5,31E-04

Пример. Расчет вероятности отказа на запрос

Время работы, год	sensor PFDavg Tproof	PLC PFDavg Tproof	final elem PFDavg Tproof	PFDavg контура	УПБ
4	5.53E-04 –	0.076E-04 –	12.8E-04 –	1.84E-03	2
4	3.33E-04 1 год	0.076E-04 –	12.8E-04 –	1.62E-03	2
4	3.00E-04 6 мес	0.076E-04 –	12.8E-04 –	1.59E-03	2
4	3.33E-04 1 год	0.076E-04 –	5.31E-04 1 год	8.72E-03	3
4	3.00E-04 6 мес	0.076E-04 –	5.31E-04 1 год	8.39E-03	3
3	3.33E-04 1 год	0.057E-04 –	9.46E-04 –	1.28E-03	2
3	3.00E-04 6 мес	0.057E-04 –	9.46E-04 –	1.25E-03	2
2	3.33E-04 1 год	0.038E-04 –	6.20E-04 –	9.57E-04	3
1	3.00E-04 6 мес	0.019E-04 –	3.05E-04 –	5.67E-04	3

Для случая подсистемы
исполнительных элементов 1oo1

4	2.65E-04 1год	7.60E-05 –	3.22E-03 1 год	3.56E-03	2
4	2.43E-04 6 мес	7.60E-05 –	2.51E-03 6 мес	2.83E-03	2

- 1 Подтверждение соответствия проектируемой системы ПАЗ требованиям функциональной безопасности является обязательным требованием ФНиП «ОПВБ для взрывопожароопасных, нефтехимических и нефтеперерабатывающих производств»**
- 2 В задание на проектирование (в приложение к договору) должно быть включено требование о выполнении проектной оценки функциональной безопасности системы ПАЗ**
- 3 В техническом задании на создание системы ПАЗ или в задании на проектирование КИПиА, выдаваемом технологическим отделом, должен быть приведен перечень контуров ПАЗ с назначенными УПБ**
- 4 При проектировании системы ПАЗ определение структуры и выбор компонентов контуров ПАЗ должны производиться с учетом показателей отказоустойчивости и надежности, установленных в ГОСТ Р МЭК 61511**
- 5 В техническом задании (или технических требованиях) на систему ПАЗ должны быть включены требования по времени восстановления и интервалам времени между проверками технических средств системы ПАЗ**

СПАСИБО
за внимание!

Вопросы?

<mailto:info@szma.com>

дополнительная информация

www.szma.com/sil.shtml