

СПИК СЗМА



Специализированная инжиниринговая
компания

Севзапмонтажавтоматика

г. Санкт-Петербург



СПИК СЗМА

ISO 9001:2008

МОЖАЕВА И.А., СТРУКОВ А.В.
АО «СПИК СЗМА», С-Петербург,
E-mail: info@szma.com

Программно-методическое обеспечение проектной
оценки показателей функциональной безопасности
систем противоаварийной защиты опасных
производственных объектов

**XX ВСЕРОССИЙСКАЯ
НАУЧНО-ПРАКТИЧЕСКАЯ КОНФЕРЕНЦИЯ
«АКТУАЛЬНЫЕ ПРОБЛЕМЫ ЗАЩИТЫ И БЕЗОПАСНОСТИ»**
«Риск-ориентированные технологии обеспечения безопасности на
потенциально опасных объектах в современных условиях»
**Санкт-Петербург,
05 апреля 2017 года**





Нормативные документы в сфере деятельности
Федеральной службы по экологическому,
технологическому и атомному надзору



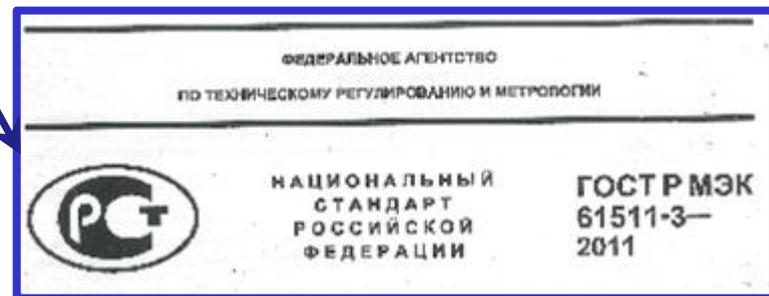
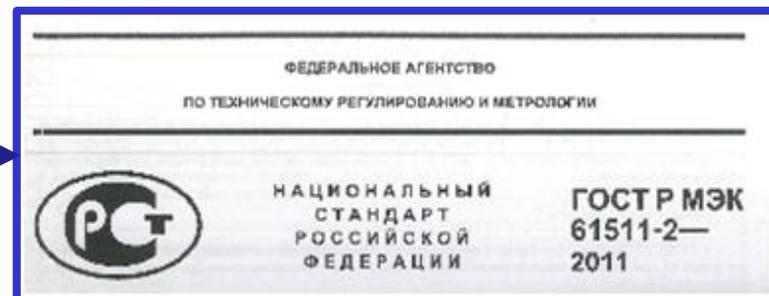
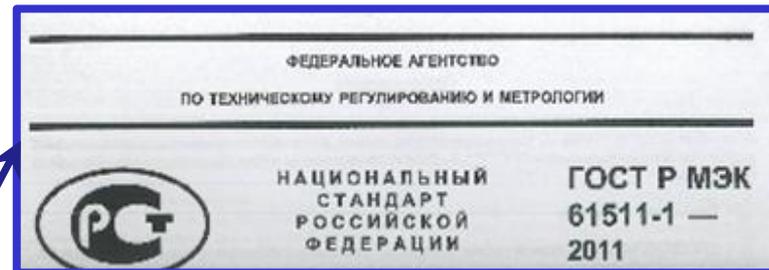
Серия 27
Декларирование промышленной
безопасности и оценка риска

Выпуск 16

РУКОВОДСТВО ПО БЕЗОПАСНОСТИ
«МЕТОДИЧЕСКИЕ ОСНОВЫ ПО ПРОВЕДЕНИЮ
АНАЛИЗА ОПАСНОСТЕЙ И ОЦЕНКИ РИСКА АВАРИЙ
НА ОПАСНЫХ ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ ОБЪЕКТАХ»

2016

46. При анализе опасностей, связанных с отказами технических устройств, систем обнаружения утечек, автоматизированных систем управления технологическим процессом (АСУТП), систем противоаварийной защиты (ПАЗ) рекомендуется анализировать технический риск, показатели которого определяются соответствующими **методами теории надежности.**



В основе стандартов серии 61511 лежат две фундаментальные концепции:

- концепция ЖЦ безопасности;
- концепция УПБ.

УПБ	Минимально допустимое число отказов		
	SSF (ДБО)<60%	SSF (ДБО)960%	SSF (ДБО)>60%
1	1	0	0
2	2	1	0
3	3	2	1
4	Специальные требования		



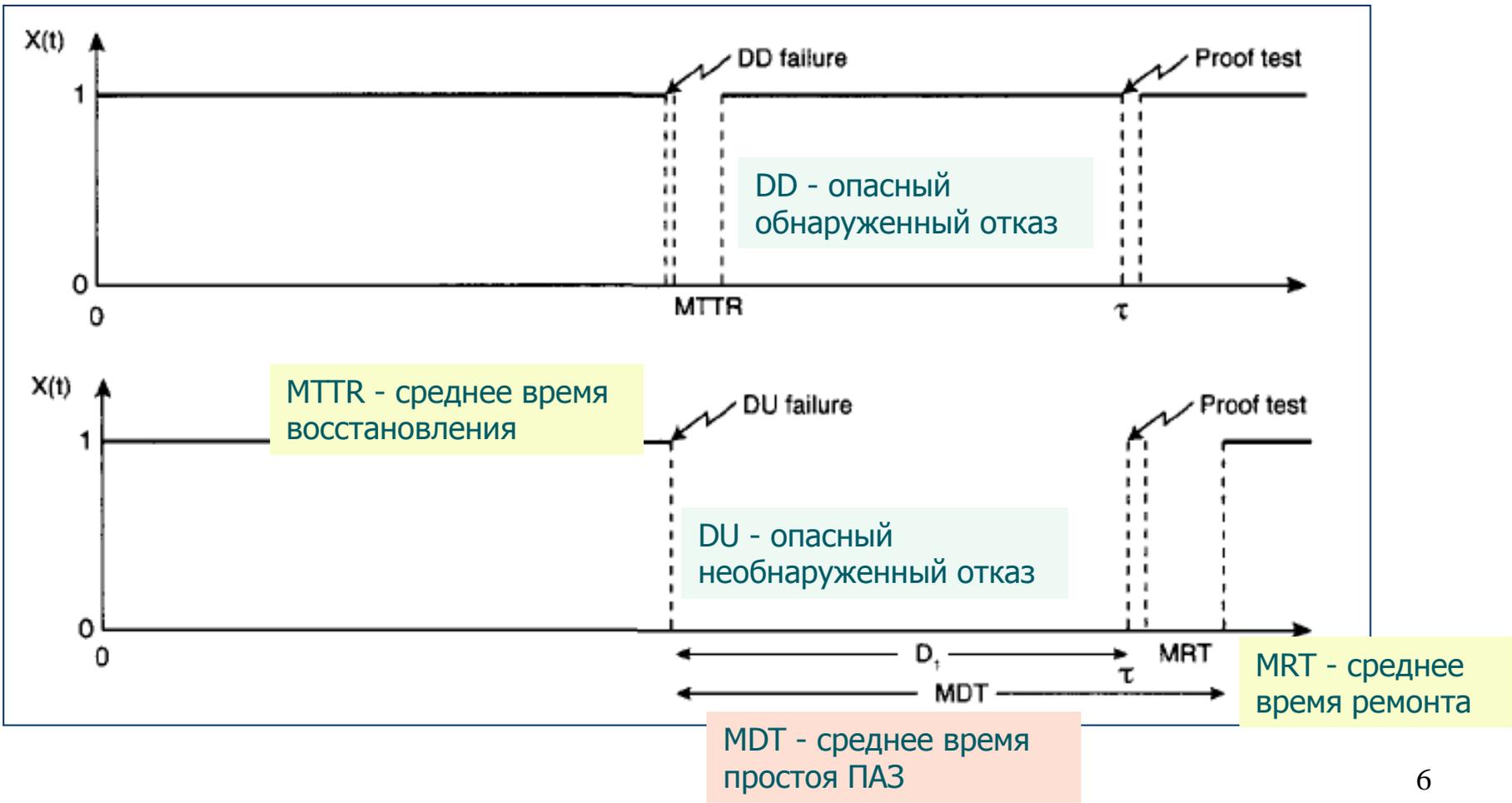
Минимально необходимые требования к архитектуре канала

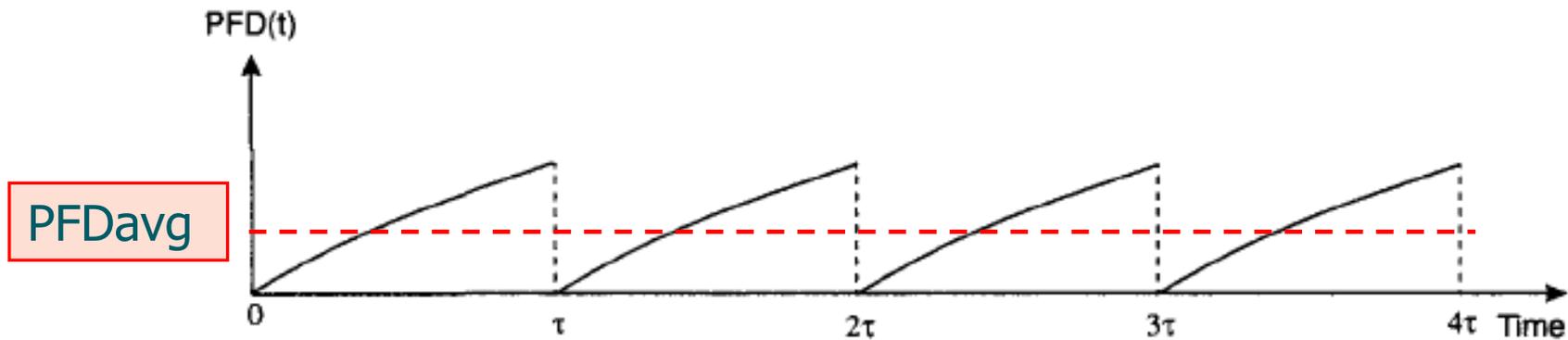
Уровень безопасности (SIL)	Режим с низким уровнем требований по требованию функции безопасности (средняя вероятность отказа в выполнении заданной функции безопасности по требованию)	Режим с высоким уровнем требований по требованию функции безопасности (вероятность опасного отказа в течении одного часа в режиме непрерывной работы)
4	$\geq 10^{-5} \text{ PFD} < 10^{-4}$	$\geq 10^{-9} \text{ PFH} < 10^{-8}$
3	$\geq 10^{-4} \text{ PFD} < 10^{-3}$	$\geq 10^{-8} \text{ PFH} < 10^{-7}$
2	$\geq 10^{-3} \text{ PFD} < 10^{-2}$	$\geq 10^{-7} \text{ PFH} < 10^{-6}$
1	$\geq 10^{-2} \text{ PFD} < 10^{-1}$	$\geq 10^{-6} \text{ PFH} < 10^{-5}$



Подбор компонентов, расчет PFD и уточнение архитектуры элементов канала

Расчет *PFD* основан на учете двух типов неготовности канала:
 1 - *неизвестная*, когда простой вызван DD (опасными необнаруженными) или DU (опасными обнаруженными) отказами;
 2 - *неизвестная*, когда простой вызван тестовыми проверками, плановыми ремонтами и т.п., когда можно включить другие слои защиты.





Неготовность на межпроверочном интервале есть отношение среднего времени простоя **$E(D_1)$** к величине межпроверочного интервала **τ** , то есть

$$\text{PFD} = \frac{E(D_1)}{\tau}$$

Среднее время простоя на межпроверочном интервале вычисляется как $\longrightarrow E(D_1) = \int_0^{\tau} F(t) dt$

где, **$F(t)$** – вероятность отказа канала.

Тогда

$$\text{PFD}_{\text{avg}} = \frac{1}{\tau} \int_0^{\tau} \text{PFD}(t) dt = \frac{1}{\tau} \int_0^{\tau} F(t) dt = 1 - \frac{1}{\tau} \int_0^{\tau} R(t) dt$$

где, **$R(t)$** – вероятность безотказной работы канала.

Алгоритмическая основа Методики - **приближенные формулы** стандарта IEC 61508-6 для расчета PFD_{avg} простых типовых архитектур.

Основные допущения моделей расчета PFD:

- все каналы имеют постоянную интенсивность отказов ($\lambda_I = \text{const}$);
- все резервированные каналы имеют одинаковые интенсивности отказов и процент диагностического покрытия DC...

Основная идея IEC 61508-6 состоит в расчете PFD_{avg} канала, представленного как **один элемент**.

Расчет базируется на использовании **средней** групповой частоты опасных отказов λ_{DG} и **эквивалентном** групповом времени простоя t_{GE} .

$$PFD^{(G)}_{avg} = F(\lambda_{D,G}, t_{GE}, T1, MTTR, MTR)$$

Базовыми архитектурами для структурного анализа функциональной безопасности реальных ПАЗ выбраны :

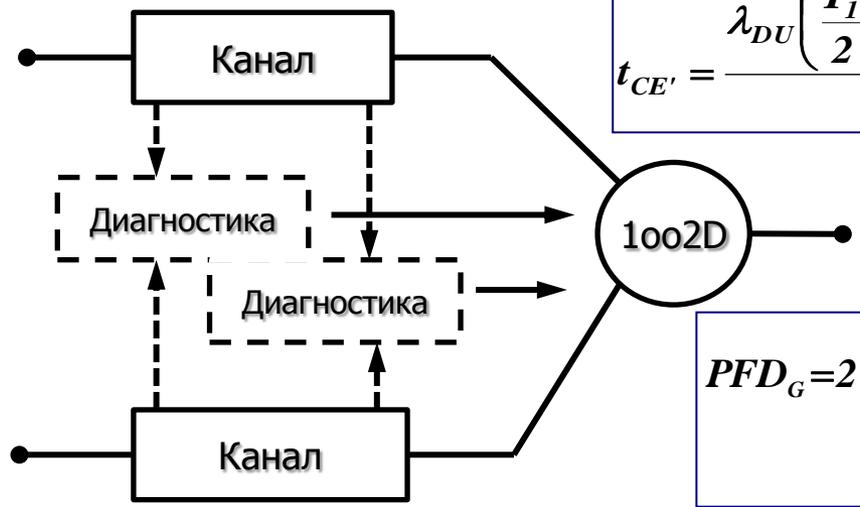
архитектура 1001



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

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

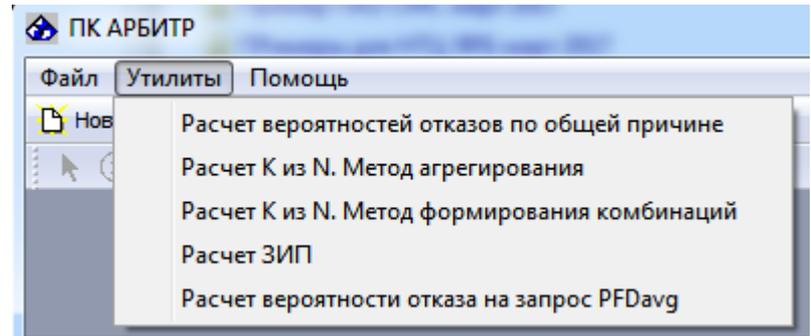
архитектура 1002D



$$t_{CE'} = \frac{\lambda_{DU} \left(\frac{T_1}{2} + MRT \right) + (\lambda_{DD} + \lambda_{SD}) MTTR}{\lambda_{DU} + (\lambda_{DD} + \lambda_{SD})}, \quad t_{GE'} = \frac{T_1}{3} + MRT.$$

$$PFD_G = 2(1-\beta)\lambda_{DU}((1-\beta)\lambda_{DU} + (1-\beta)\lambda_{DD} + \lambda_{SD})t_{CE'}t_{GE'} + 2(1-K)\lambda_{DD}t_{CE'} + \beta\lambda_{DU} \left(\frac{T_1}{2} + MRT \right).$$

Для подготовки исходных данных разработана утилита «Расчет вероятности отказа на запрос PFDavg»



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 %
 MTRR MRT

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

МЕТОДИКА ОЦЕНКИ ВЕРОЯТНОСТЕЙ ОТКАЗА АППАРАТНЫХ СРЕДСТВ СИСТЕМ, СВЯЗАННЫХ С БЕЗОПАСНОСТЬЮ (ПАЗ)

1. Основные термины и определения

2. Общие положения

2.1 Методы и подходы

2.2 Предположения

2.3 Содержание методики

2.3.1 Формирование исходных данных

2.3.2. Расчет с помощью утилиты вероятностей отказа на запрос

2.3.3. Оценка вероятности отказа на запрос системы безопасности с применением ПК АРБИТР

1. Формирование исходных данных, необходимых для расчета PFD_{avg} для всех элементов системы.



2. Расчет с помощью утилиты PFD_{avg} структур с архитектурой 1001 и 1002D по формулам стандарта ГОСТ Р МЭК 51508-6



3. Построение СФЦ в виде ССН или ДН канала ПАЗ и моделирование надежности с учетом особенностей построения голосующих групп в программной среде ПК АРБИТР.

По физическому смыслу PFD есть средняя неготовность системы на интервале между контрольными проверками.

Так как состояние системы безопасности полностью определяется состоянием ее элементов, тогда

$$PFD_{sys} = P\{PFD_1, \dots, PFD_i, \dots, PFD_n\},$$

$$PFH_{sys} = P\{PFH_1, \dots, PFH_i, \dots, PFH_n\},$$

где PFD_{sys}, PFH_{sys} - системные показатели функциональной безопасности;

PFD_i, PFH_i - показатели функциональной безопасности i -го компонента;

$P\{\dots\}$ - структурная функция системы безопасности.

Пример 1 (МЭК 61508-6)

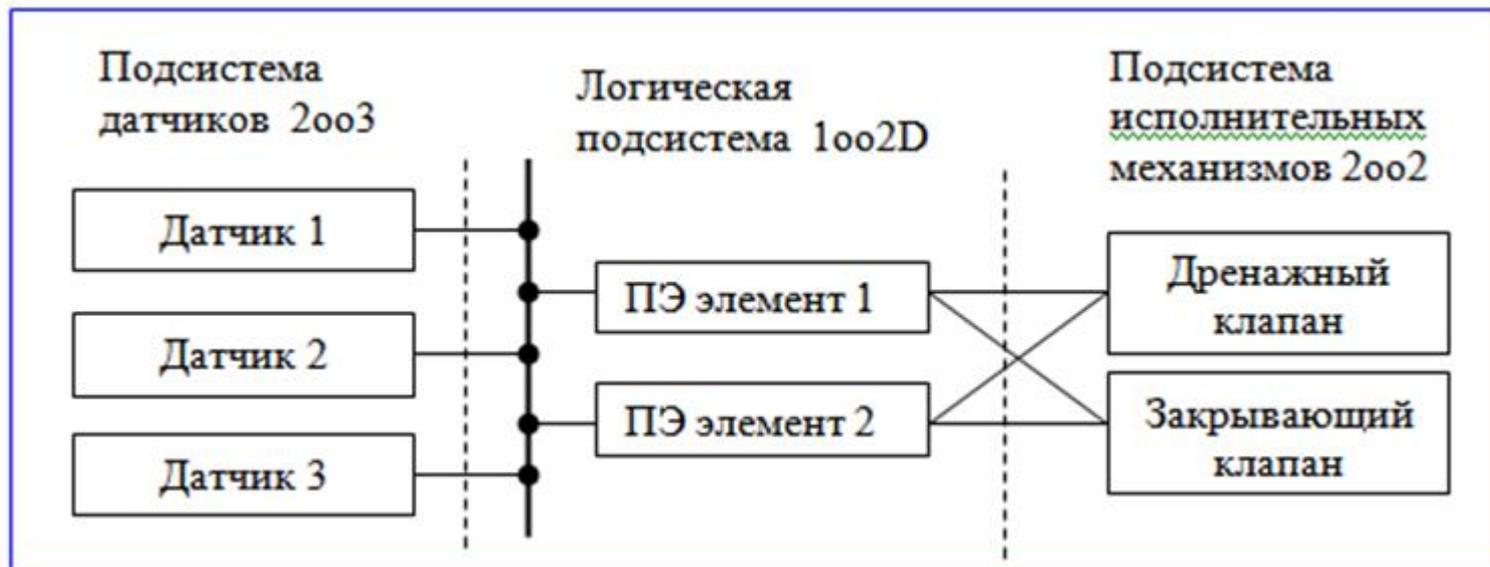


Рисунок В.14 – Архитектура системы рассматриваемого примера для режима низкой интенсивности запросов

1. Формирование исходных данных, необходимых для расчета PFD для всех элементов системы.

I. ИД для всего канала:

1. Частота запросов на выполнение ФБ – низкая;
2. Интервал времени между контрольными проверками $T_1=12$ мес.
3. Среднее время восстановления и средняя продолжительность ремонта $MTTR= MRT=8$ ч.

II. ИД по компонентам канала

Наименование элементов	$\lambda_D, 1/\text{ч}$	DC, %	$\beta, \%$	$\beta_D, \%$	$T_1, \text{мес}$	MTR, ч
Датчики	2.5E-6	90	20	10	12	8
ПЭ логические элементы	5.0-6	99	2	1	12	8
Дренажный клапан	2.5E-6	60	-	-	12	8
Закрывающий клапан	5.0-6	60	-	-	12	8

III. ИД по архитектуре элементов канала

Наименование элементов	Архитектура
Датчики	2oo3
ПЭ логические элементы	1oo2D
Дренажный клапан	2oo2
Закрывающий клапан	

2. Расчет с помощью утилиты PFD структур с архитектурой 1001 и 1002D по формулам стандарта ГОСТ Р МЭК 51508-6

Пример ввода ИД для датчика

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

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
Ldd 1/ч 1/год FIT
Lsd
Lsu FIT

Среднее время ремонта, ч
8
Beta %
MTTR MRT

Инт. опасных отказов LD
 1/ч 1/год FIT

Диагностическое покрытие DC, %
 0 60 90 99

Пример ввода ИД для элемента логической подсистемы

Исходные данные для расчета по методике МЭК 61508

Инт. опасных отказов LD
 1/ч 1/год FIT

Диагностическое покрытие DC, %
 0 60 90 99

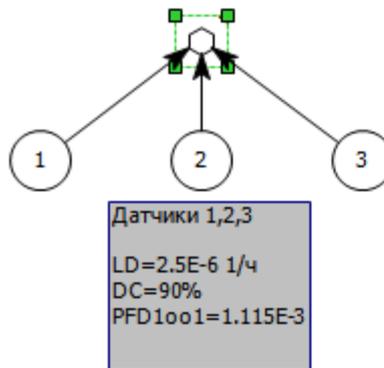
Результаты расчета

Наименование элементов	Архитектура	PFD
Датчики	1001	1.115·E-03
ПЭ логические элементы	1002D	1.042·E-05
Дренажный клапан	1001	4.40·E-03
Закрывающий клапан	1001	8.80·E-03

3. Построение СФЦ в виде ССН или ДН канала ПАЗ и моделирование надежности с учетом особенностей построения голосующих групп в программной среде ПК АРБИТР.

Моделирование надежности подсистемы датчиков

а) ДН с архитектурой 2oo3



б) группа ООП

Изменение параметров

Общие

Номер события (элемента): 4

Детерминированное состояние: К 2 N 3

Наименования:

События:

Исхода:

OK Отмена

Группа 1 (ООП Бета модель)				
1	0.001115	0	-1	1
2	0.001115	0	-1	1
3	0.001115	0	-1	1

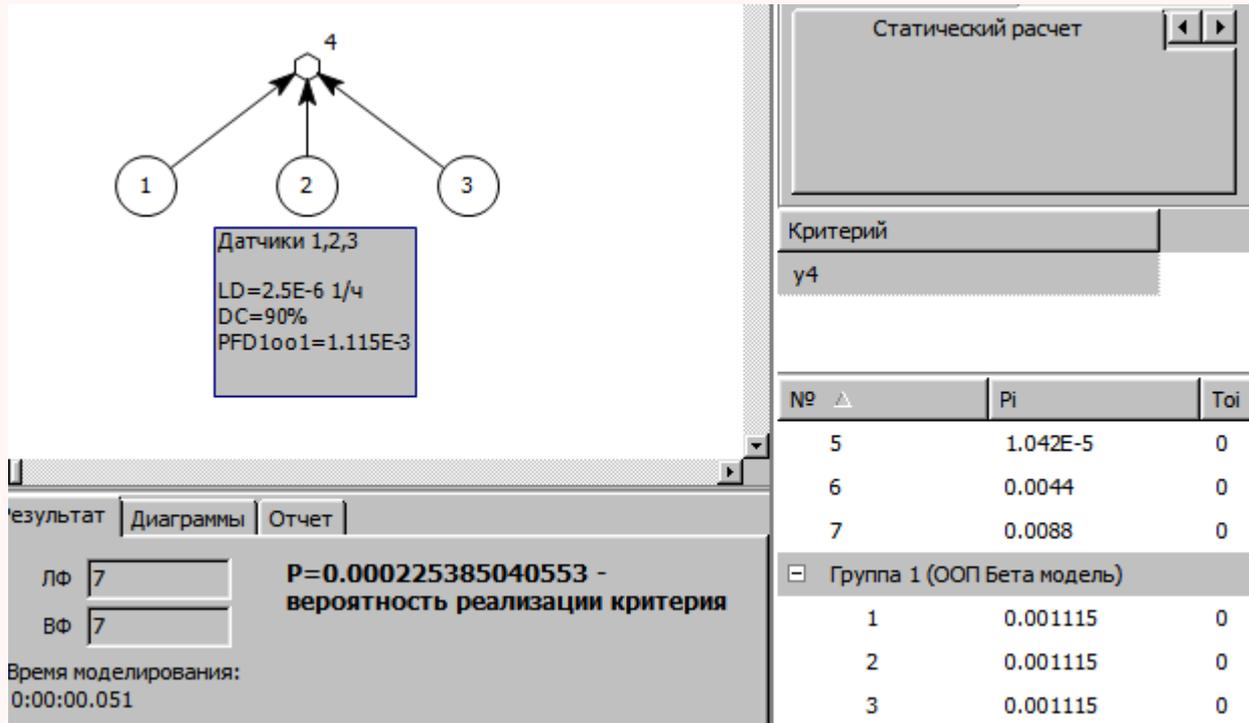
Группа 1 (ООП Бета модель)

Число элементов группы ООП n= 3

Полная вероятность отказа одного элемента группы ООП

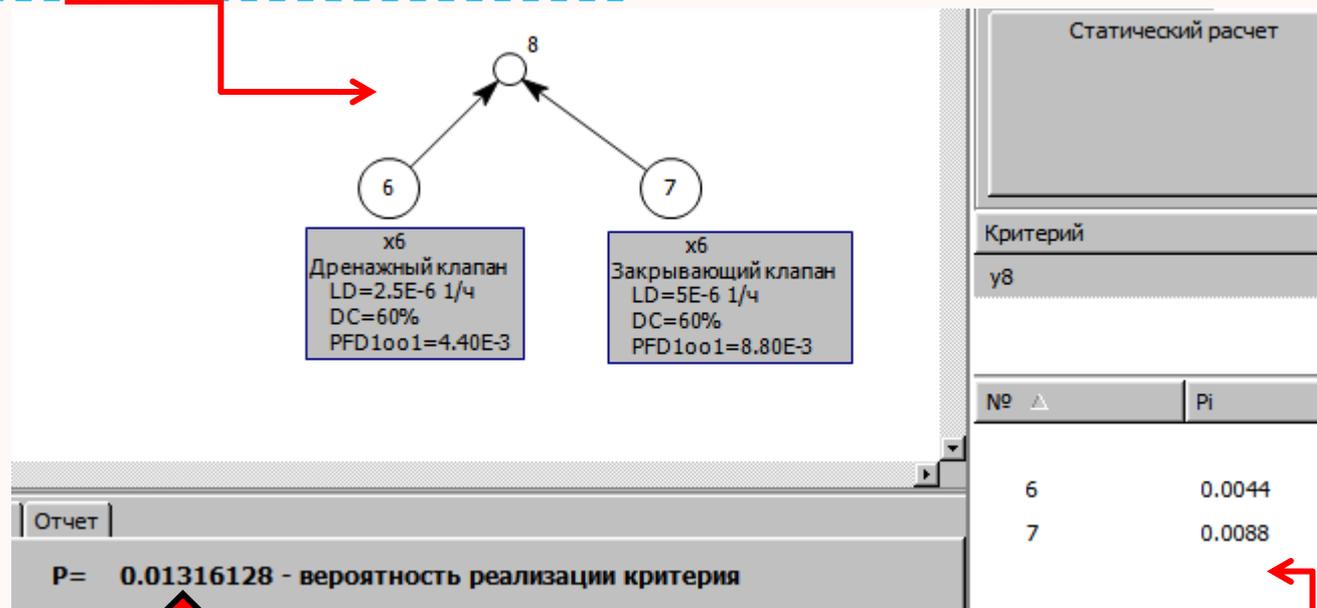
Бета-фактор β = 0.2

Результаты моделирования надежности подсистемы датчиков



Моделирование надежности подсистемы исполнительных механизмов

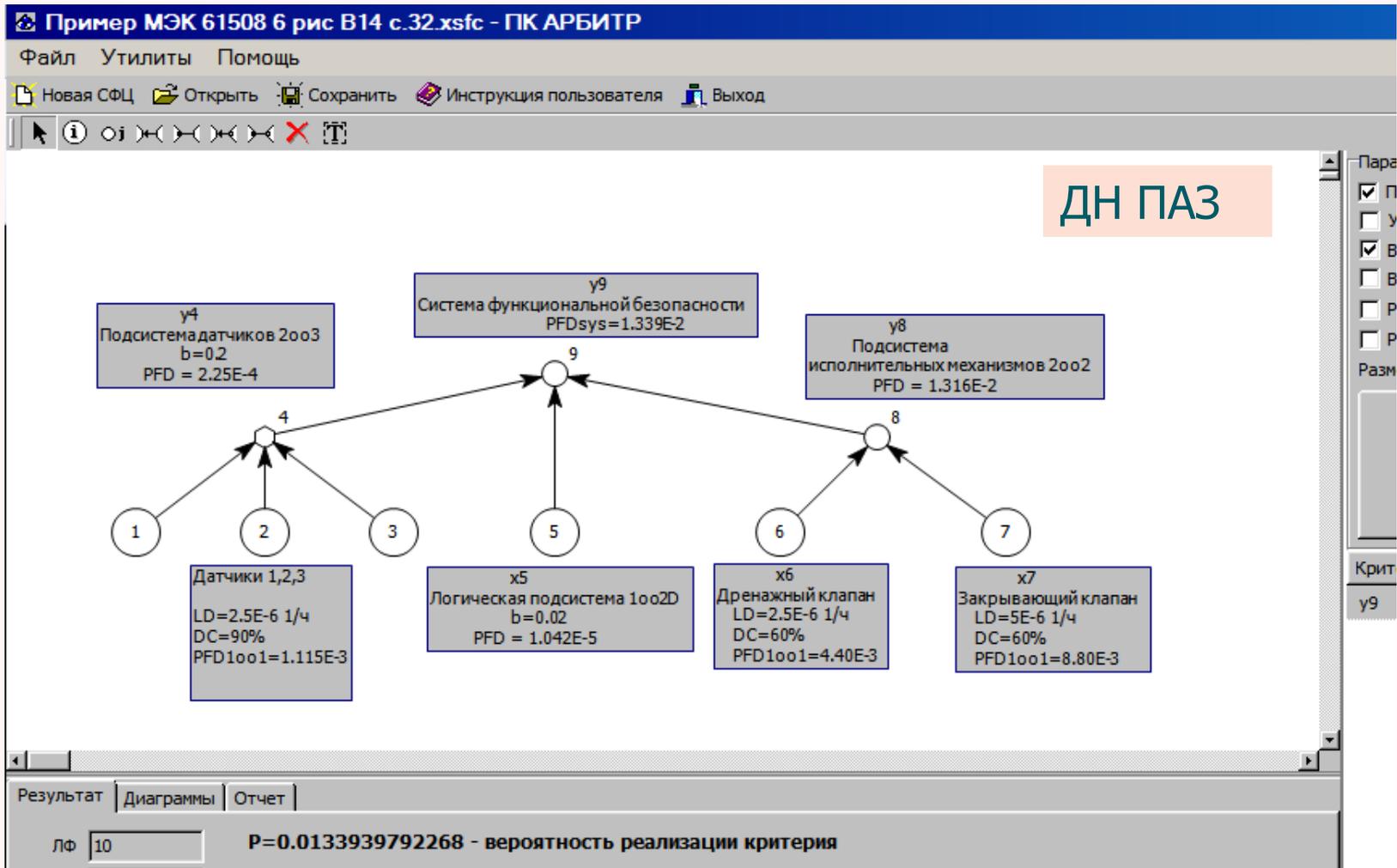
ДН исполнительных механизмов

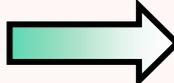


Результаты
моделирования

Исходные данные

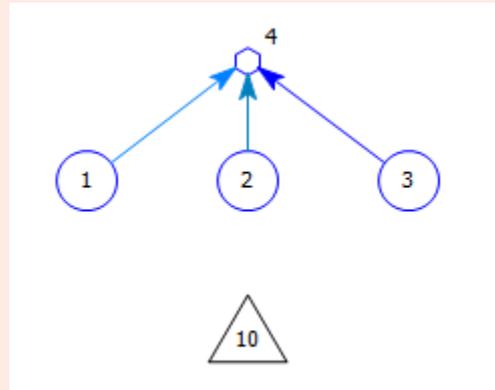
Моделирование надежности ПАЗ



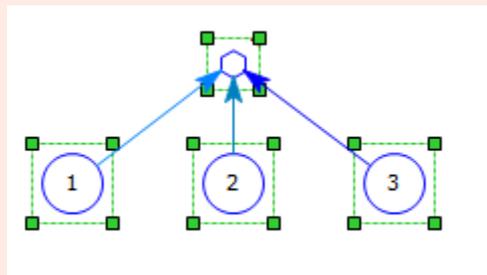
Результаты моделирования: $PFD_{sys}=1.34E-04$;  **SIL1**

Формирование редуцированной СФЦ

1. Создание эквивалентированной вершины №10 для подсистемы датчиков

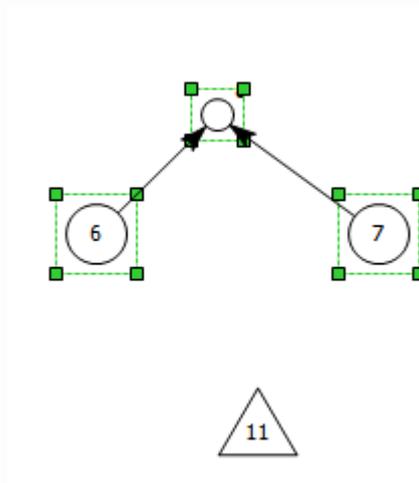


2. Копирование архитектуры подсистемы датчиков и перенос ее в вершину №10

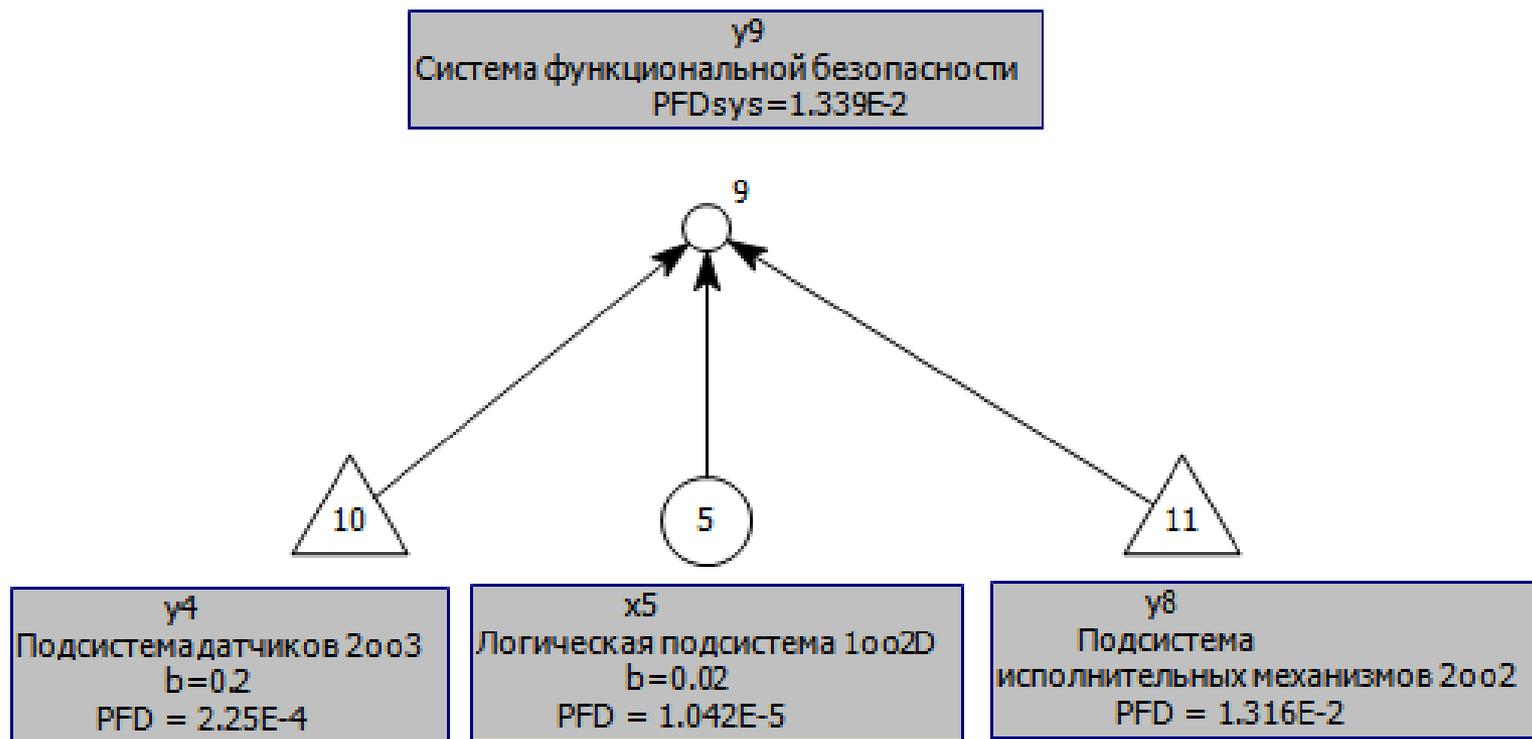


3. Создание эквивалентированной вершины №11 для подсистемы исполнительных механизмов

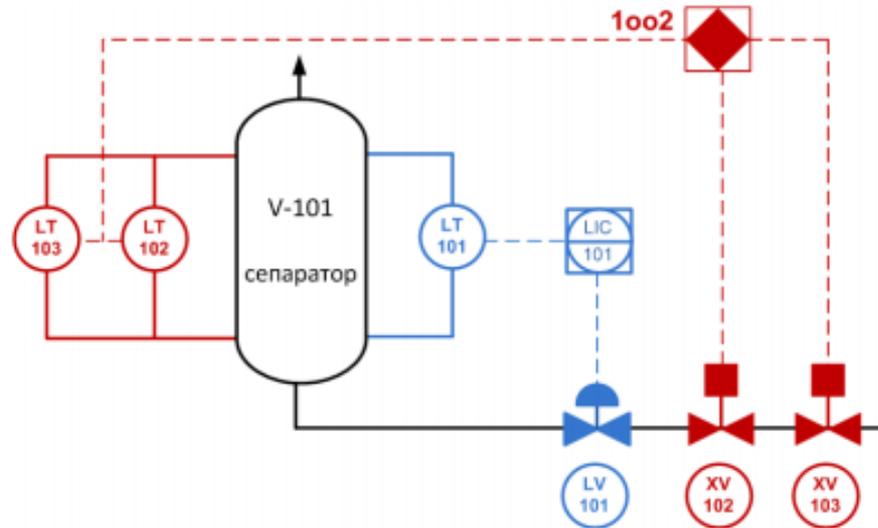
4. Копирование архитектуры подсистемы исполнительных механизмов и перенос ее в вершину №11



Формирование редуцированной СФЦ



Пример 2 Подтверждение УПБ контура ПАЗ



Исходные данные для расчета PFD подсистемы подключения датчиков

Обозначение	№ СФЦ ДН	Элемент	Производитель	Ls (FIT)	Ldd (FIT)	Ldu (FIT)	MTBF (г)	PFD расч
D1, D2	101, 106	Датчик уровня	VEGA	7	0	35	358	1.53E-04
Б1, Б2	102, 107	Барьер	MTL	116	210	17		7.45E-05
AI-1, AI-2	103, 108	Модуль AI	Siemens				26.5	4.72E-03
IM1.1-IM2.2	104,105, 109,110	Интерф.модуль	Siemens				106	1.18E-03

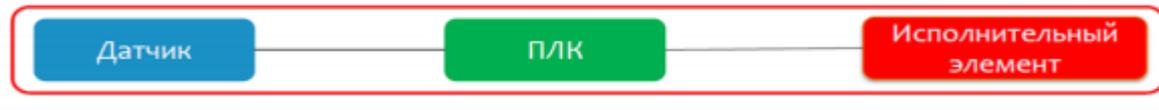
Исходные данные для расчета PFD подсистемы ПЛК

Обозначение	№ СФЦ ДН	Элемент	Производитель	Ls (FIT)	Ldd (FIT)	Ldu (FIT)	MTBF (г)	PFD расч
CPU1,CPU2	111, 112	ПЛК	Siemens				30	4.167E-03

Исходные данные для расчета PFD подсистемы подключения ИМ

Обозначение	№ СФЦ ДН	Элемент	Производитель	Ls (FIT)	Ldd (FIT)	Ldu (FIT)	MTBF (г)	PFD	PFD расч
D01, D02	115, 120	Модуль DO	Siemens					2.0·E-9 (1/ч)	1.53E-04
P1, P2	116, 121	Реле	GM				113		1.11E-03
ИМ1, ИМ2	117, 122	Привод	Auma			647			4.72E-03
ИМ3.1-ИМ4.2	113,114, 118,119	Интерф.модуль	Siemens				106		1.18E-03

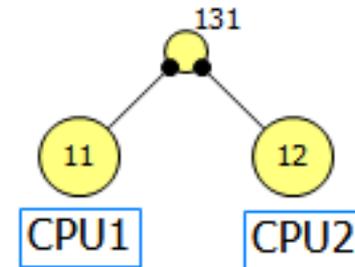
ГОСТ Р МЭК 61511-2



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

Подсистема ПЛК (архитектура 1oo2)

ДН:
Подсистема ПЛК



1. Составление СФЦ в виде ДН

2. Формирование группы ООП и ввод параметров бета-модели

Группа 1 (ООП Бета модель)

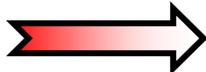
Число элементов группы ООП $n = 2$

Полная вероятность отказа одного элемента группы ООП наименьшее

Бета-фактор $\beta = 0.02$

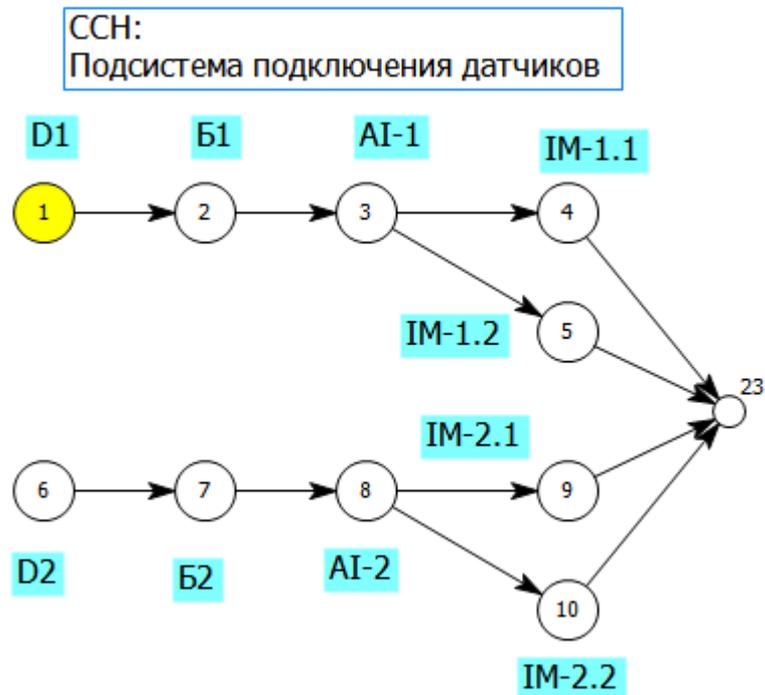
OK

Группа 1 (ООП Бета модель)	
11	0.004167
12	0.004167

3. Расчет по критерию y_{132} :  $PFD_{\text{плк}} = 1,0 \cdot E-04$ (1/год)

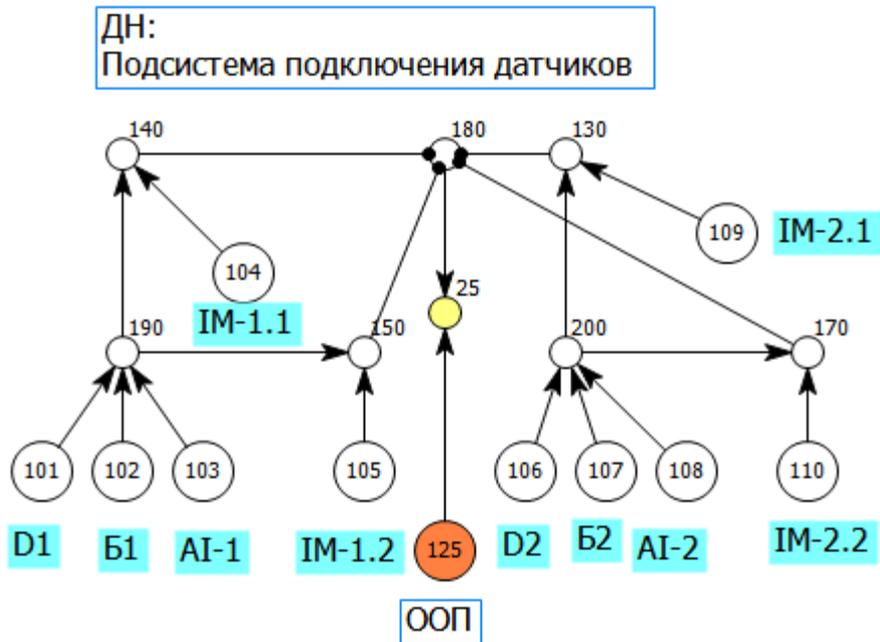
Подсистема подключения датчиков (канальная архитектура 1002)

1. Составление СФЦ в виде ССН



2. Решение по инверсному критерию y^{23} и формирование минимальных сечений отказов

3. Составление СФЦ в виде ДН с учетом модели ООП



Расчет вероятностей отказов по общей причине

Множественные греческие буквы | Альфа-фактор | Бета-фактор

Число элементов группы ООП $n = 2$

Полная вероятность отказа одного элемента группы ООП $Q_{tot} = 7.45E-5$

Бета-фактор $\beta = 0.05$

Вычислить

Вероятности Q_k базовых событий ООП :

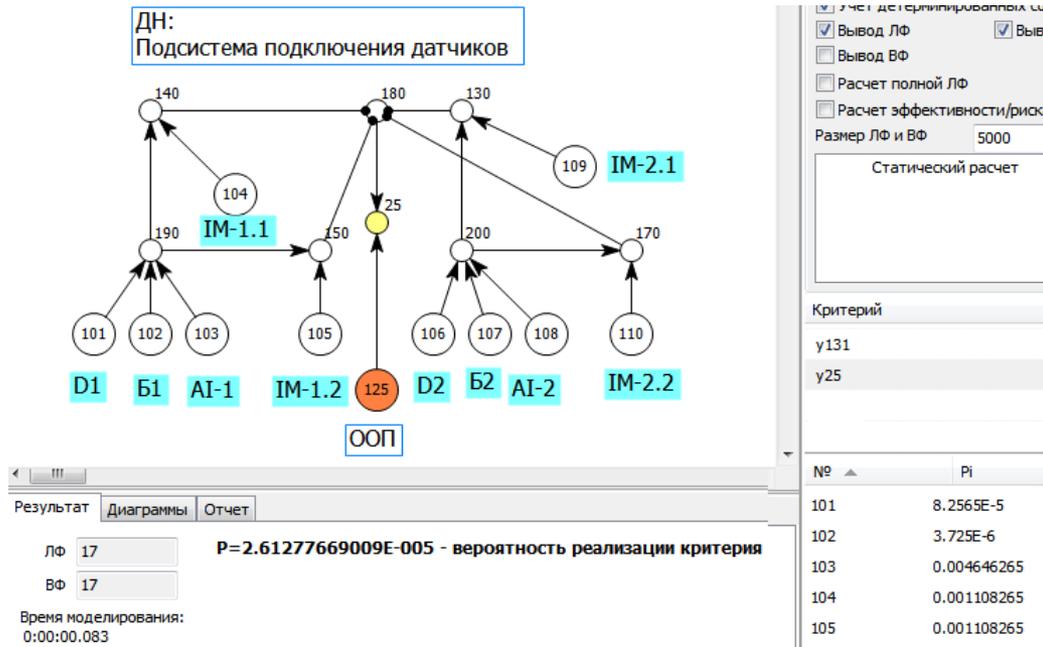
k	$N_k = k/n$	Q_k
1	2	7.0775E-5
2	1	3.725E-6

4. Расчет параметров группы ООП. Базовым элементов является элемент с минимальным значением PFD

5. Пересчет значений PFD элементов с учетом модели CCF

Обозначение	№ вершин	Элемент	PFD расч 1 год	CCF=b*minPFD	dCCF	PFD-dCCF
D1, D2	101, 106	Датчик уровня	1.53E-04			8.26E-05
Б1, Б2	102, 107	Барьер	7.45E-05	3.73E-06	7.0735E-05	3.73E-06
AI-1, AI-2	103, 108	Модуль AI	4.72E-03			4.65E-03
IM1.1-IM1.4	104,105, 109,110	Интерф.модуль	1.18E-03			1.11E-03

6. Ввод значений PFD элементов и расчет по критерию y25:



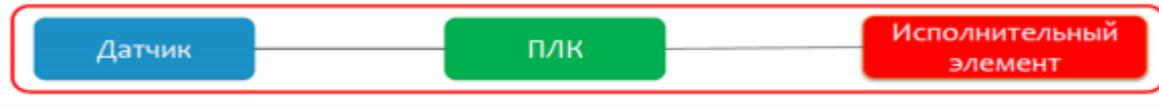
PFD_{пд}=2.61E-05

Подсистема подключения исполнительных механизмов (канальная архитектура 1002)

1. Составление СФЦ в виде ССН
2. Решение ССН по инверсному критерию и формирование минимальных сечений отказов
3. Составление СФЦ в виде ДН с учетом модели ООП
4. Расчет параметров группы ООП
5. Пересчет значений PFD элементов с учетом модели ССФ
6. Ввод значений PFD элементов и расчет по системному критерию.

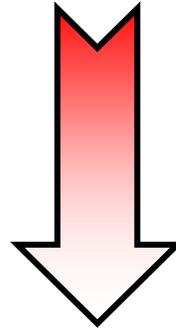
$PFD_{пд} = 1.63E-05$

ГОСТ Р МЭК 61511-2



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

$$PFD_{\text{контур}} = 2.61\text{E-}05 + 1.00\text{E-}04 + 1.63\text{E-}05 = 1.26\text{E-}04$$



УПБ = 3



СПИК СЗМА

ISO 9001:2008

Доклад закончен, спасибо за внимание!

Можаева Ирина Александровна

Струков Александр Владимирович

info@szma.com