

Харченко В.С., д-р техн. наук
Ирадж Эльяси Комари

КОМПЛЕКСНЫЙ АНАЛИЗ ГАРАНТОСПОСОБНОСТИ ИНФОРМАЦИОННО-УПРАВЛЯЮЩИХ СИСТЕМ И ИНФРАСТРУКТУР: FME(C)A-МОДЕЛИ И ИНФОРМАЦИОННАЯ ТЕХНОЛОГИЯ

Национальный аэрокосмический университет им. Н.Е. Жуковского «ХАИ»

Проанализирован FME(C)A-подход к оценке надежности и безопасности информационно-управляющих систем и инфраструктур. Предложены модели FME(C)A-таблиц для оценки свойств гарантоспособности (надежности, живучести и безопасности) и элементы информационной технологии анализа информационно-управляющих систем

Введение

Одной из важных научных и практических задач является оценка и обеспечение надёжности и безопасности сложных информационно-управляющих систем (ИУС) для критических приложений (нефтегазовых комплексов, авиационных и ракетно-космических систем, атомных электростанций и др.). Существуют различные математические методы оценки надёжности ИУС, базирующиеся на аппарате марковских и полумарковских процессов, имитационного моделирования [1] и др.

В последнее десятилетие интенсивно развиваются методы формализованной оценки, базирующиеся на анализе критичности отказов – *FME(C)A*, построении деревьев отказов и событий – *FTA*, анализе аварийных ситуаций – *HAZOP* [2,3] и др.

Ключевым среди них является, на наш взгляд, метод, основанный на построении *FME(C)A (Failure Modes, Effects (and Criticality) Analysis)*-таблиц, позволяющих представить в виде систематизированного списка информацию о причинах и видах отказов для различных компонент ИУС и их последствиях, оцениваемых в пространстве «вероятность-тяжесть» с помощью специальной матрицы критичности. В [4] показано, каким образом осуществляется переход от *FME(C)A*-таблиц к построению марковских моделей надежности (готовности) для сетевых структур.

Проведенный анализ позволяет сделать вывод, что возможности *FME(C)A*-

подхода для оценки свойств ИУС далеко не исчерпаны. Это подтверждается публикациями, в которых показана целесообразность его применения для оценки информационной безопасности с использованием так называемой *F(I)MEA (Failure(Intrusion) Modes and Effects Analysis)*-методики, оценки последствий отказов с точки зрения времени восстановления [5].

Цель статьи – разработка предложений по расширению возможностей использования *FME(C)A*-подхода для комплексного анализа гарантоспособности сложных ИУС на различных этапах их жизненного цикла и элементов информационной технологии, поддерживающей такой анализ.

FME(C)A-модель и пути её расширения

Классическая *FME(C)A*-таблица является списком *FT*, который может быть представлен множеством из *F* векторов (числом строк таблицы – элементов системы):

$$FT = \langle e_f, c_f, r_f, p_f, u_f \rangle_{f=1}^F, \quad (1)$$

где e_f – отказавший элемент (причина отказа);

c_f – вид отказа;

r_f – последствия (проявление) отказа;

p_f, u_f – вероятность и тяжесть отказа соответственно, которые могут задаваться на нечёткой шкале (например, «высокий» – «средний» – «низкий»).

Модернизация модели *FT* может быть выполнена в части расширения (уточнения):

- оцениваемых объектов (элемент-компонент, система, инфраструктура);
- учитываемых причин (дефектов и видов воздействий);
- оцениваемых последствий (вероятность, тяжесть, время восстановления);
- оцениваемых свойств (безопасность, готовность, безопасность – информационная и функциональная, живучесть);
- используемых средств (устойчивости к различным отказам, воздействиям);
- оцениваемым процессам (анализ, разработка, реинжиниринг).

Далее проведём расширение модели (1) с учётом этих элементов.

Объект FME(C)A-анализа

Объектами анализа, основанного на FME(C)A-методике, являются, как правило, компоненты ИУС – аппаратные и программные средства. Для программных средств разработана модификация этой методики – SFME(C)A [6]. В [4] предложено распространить FME(C)A-анализ на иерархические структуры, которым ставится в соответствие иерархия FME(C)A-таблиц.

Таким образом, в качестве объекта FME(C)A-анализа следует рассматривать иерархическую ИУС как «систему систем» или инфраструктуру – IS (рис. 1), при разработке которой может базироваться на парадигме «гарантоспособная система из негарантоспособных компонент» [7].

В этом случае от одиночной таблицы FT, описываемой моделью (1), следует перейти к их иерархии FT_{IS}, описываемой набором вложенных множеств компонент системы:

$$FT_{IS} = \{FT_{Sk} = \{FT_{HWk} = \{FT_{HWki}\}_{i=1}^{nk}\}, FT_{SWk} = \{FT_{SWkj}\}_{j=1}^{mk}\}_{k=1}^k, \quad (2)$$

где FT_{Sk} – модель (таблица) системы S_k, k=1, K (K – число систем (подсистем) инфраструктуры IS);

FT_{HWk}, FT_{SWk} – модели (таблицы) для аппаратных и программных средств подсистемы S_k;

FT_{HWki}, FT_{SWkj} – модели (таблицы) i-той аппаратной и j-той программной компонент (i=1, n_k, j=1, m_k).

Причины и последствия отказов

Отказ ИУС может произойти вследствие физических дефектов (physical faults) аппаратных средств, проектных дефектов (design faults), как правило, программных средств, и внешних воздействий (interaction faults) физического или информационного характера [8]. Физические (проектные) дефекты описываются в рамках модели (1) для аппаратных (программных) средств элементами e_f, c_f, r_f.

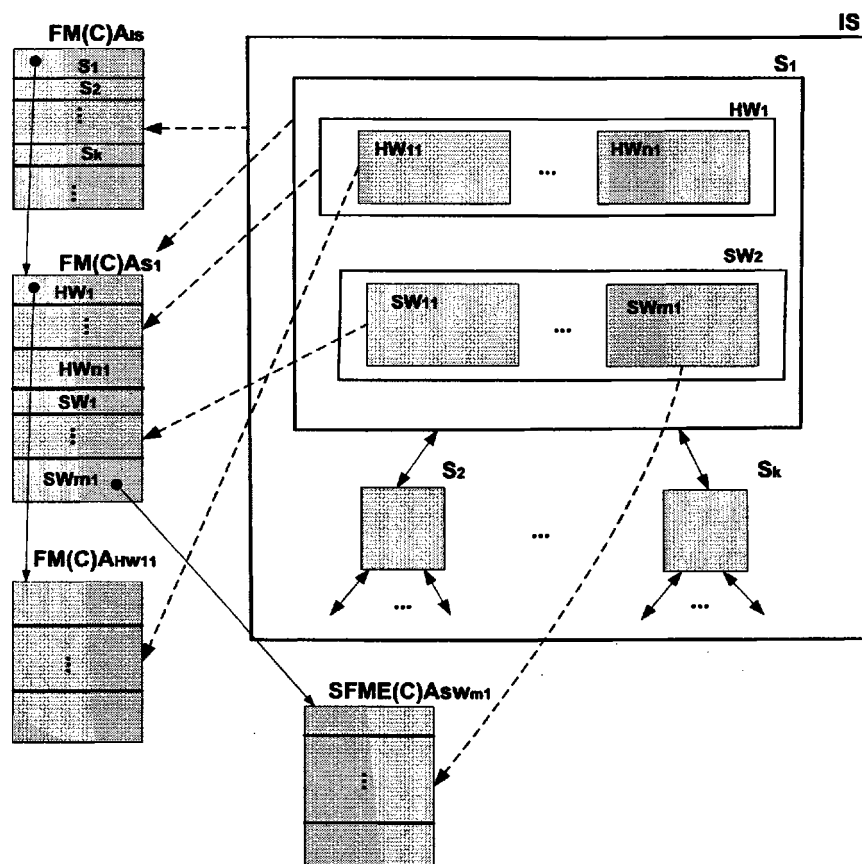
При таком анализе ключевым является вопрос определения последствий отказа, т.е. указания либо функции, которую не может выполнить система, либо показателя качества, который снижается вследствие такого отказа.

Отказы, обусловленные внешними воздействиями, могут описываться с помощью дополнительного элемента модели – v_f. К числу таких воздействий относятся механические, электромагнитные и другие физические воздействия v(φ)_f, а также непредумышленные (ошибки персонала) или целенаправленные (спам, хакерские атаки) информационные воздействия v(x)_f.

Таким образом, модель (1) может быть дополнена следующим образом:

$$FT = \langle v_f, e_f, c_f, r_f, p_f, u_f \rangle_{f=1}^F. \quad (3)$$

Для обслуживаемых ИУС критическим применением очень важным показателем, который оценивается при анализе отказов, является время восстановления,

Рис. 1. Объект $FME(C)A$ – анализа

t_f , которым следует дополнить выражение (3):

$$FT = \langle v_f, e_f, c_f, r_f, p_f, u_f, t_f \rangle_{f=1}^F. \quad (4)$$

Учёт показателя t_f обуславливает переход от матрицы («квадрата») критичности (рис. 2), описывающей последствия отказа в двумерном пространстве «вероятность – тяжесть», к «кубу» критичности – трёхмерной матрице в пространстве «вероятность – тяжесть – время восстановления (устранения последствий отказа)» (рис. 2). На рис. 2 принята трехуровневая шкала для значений показателей: низкое (Н), среднее (Ср), высокое (В). На рис. 2,а матрица содержит следующие степени критичности в зависимости от комбинаций значений вероятности и тяжести последствий: 1 – катастрофическая, 2 – критическая, 3 – средняя критичность, 4 – незначительная, 5 – некритическая. На рис. 2,б количество градаций критичности может быть больше с учетом комбинаций значений трех показателей.

Оцениваемые свойства и используемые средства

$FME(C)A$ – подход используется для оценки:

- *безотказности* ИУС, когда модель (1) может включать только часть элементов, а именно e_f, c_f, r_f, p_f .

- *готовности* ИУС на основе $FMEA$ – или $SFMEA$ – таблиц, для которых обязательным является задание элемента t_f .

- *функциональной безопасности*, когда должна быть оценена критичность отказов с учетом как вероятности p_f , так и тяжести u_f ($FME(C)A$ – или $SFME(C)A$ – таблицы);

- *информационной безопасности*, когда учитываются внешние информационные воздействия $v(x)_f$ (в этом случае имеем $F(I)MEA$ -таблицу [6]);

- *живучести*, когда необходимо учесть физические $v(\phi)_f$, и информационные $v(x)_f$ воздействия и степень деградации системы, которая может быть

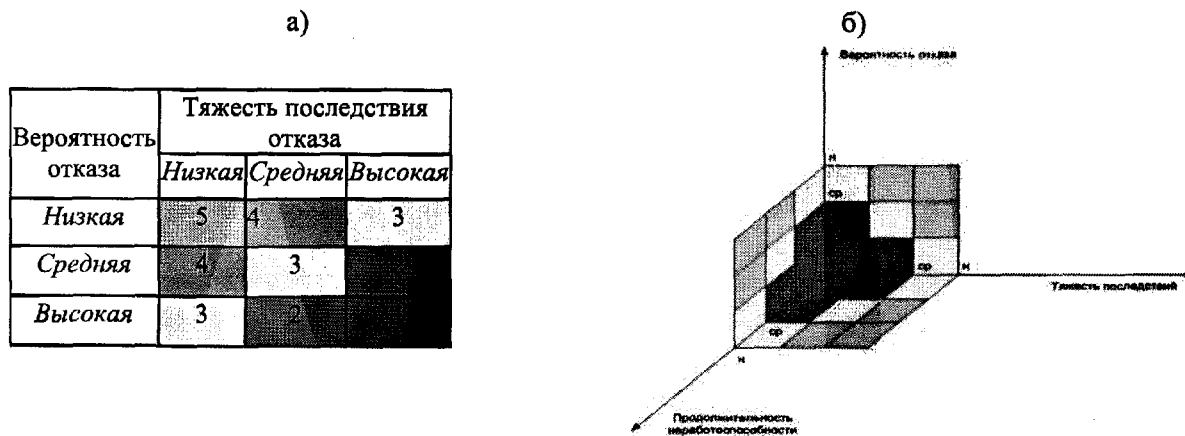


Рис. 2. Двух – (а) и трехмерная (б) матрица критичности

описана элементом u_f или его специальной частью $u_f(v)$.

Показатель $u_f(v)$, в отличие от традиционной оценки тяжести последствий, которая характеризует ее через уровень ущерба (в первую очередь, материального), ориентирован на оценку снижения качества функционирования системы – невозможности выполнения части функций или ухудшения соответствующих показателей качества. Описание процесса такого оценивания может быть проведено с использованием различных диаграмм деградации, так называемых QD-диаграмм [9].

Таким образом, разработанная модель позволяет оценить все свойства, составляющие *гарантоспособность* системы в соответствии с таксономической схемой, описанной в [7,8]. Если при этом ввести специальный столбец в таблицу – элемент m_f , который будет описывать возможные средства снижения рисков или парирования отказов (устойчивости к физическим и проектным дефектам, дефектам взаимодействия, обусловленным $v(\phi)_f$ и $v(x)_f$), то она будет представлять собой модель для оценки и обеспечения *гарантоспособности* системы:

$$FT = \langle v(\phi)_f, v(x)_f, e_f, c_f, r_f, p_f, u_f, u_f(v), t_f, m_f \rangle_{f=1}^F. (5)$$

Данная модель включает все элементы, необходимые для проведения анализа *гарантоспособности* ИУС. Следует заметить, что введение средств m_f приводит к изменению показателей $p_f, u_f, u_f(v)$. Следовательно, после их введения эти показатели должны быть пересчитаны (переопределены).

Оцениваемые процессы

FMEA – подход используется для решения задач анализа и оценки характеристик *разрабатываемых или эксплуатируемых* систем. Он может применяться также для поддержки процессов *реинжиниринга* систем, который может предполагать функциональную, топологическую и надёжностную составляющие.

При *функциональном* реинжиниринге (расширении функций без изменения структуры схемы) в модели (5) могут корректироваться элементы r_f, p_f, u_f, t_f для части аппаратных средств и все элементы для некоторых компонент программных средств.

При *топологическом* (или структурном) реинжиниринге, когда выполняется добавление новых компонент или подсистем, осуществляется дополнение модели (5) путем внесения новых элементов $F+1, F+2, \dots$

При *надёжностном* реинжиниринге, связанном с повышением безотказности, готовности или других свойств, входящих в надёжность или *гарантоспособность*, могут изменяться элементы m_f , а также появляться дополнительные строки, соответствующие аппаратным и программным компонентам, поддерживающим функции отказоустойчивости. В этом случае должна быть проведена переоценка элементов p_f, u_f, t_f .

Методика и элементы информационной технологии оценки ИУС

На базе предложенных расширений FME(C)A- таблиц, методиках их получе-

ния и анализа может быть разработана информационная технология оценки и обеспечения гарантоспособности (безотказности, готовности, живучести и безопасности) ИУС при решении задач проектирования и реинжиниринга.

Её основными операциями при анализе гарантоспособности являются:

1) анализ структуры системы IS и представление её в виде множеств подсистем S_i , их аппаратных HW_{ij} и программных SW_{ik} компонент, значимых для проведения оценки соответствующих свойств системы;

2) определение множеств воздействий $v(x)_f$ и $v(\phi)_f$, характерных для системы, подсистем и компонент (при оценке живучести и безопасности);

3) формирование элементов e_f, c_f, r_f списка FT_{IS} в соответствии с моделью (1);

4) определение вероятности p_f , тяжести u_f (и времени восстановления t_f при оценке готовности и живучести) для каждого из элементов списка FT_{IS} без учёта внешних воздействий и его уточнение с учётом воздействий $v(x)_f$ и $v(\phi)_f$;

5) показатели p_f, u_f, t_f могут вычисляться в нечёткой (интервальной) шкале, задаваемой координатами значений

$$M_{p_f}(M_{u_f}, M_{t_f}) = \langle p_n(u_n, t_n), \dots, p_m(u_m, t_m), \dots, p_n(u_n, t_n) \rangle$$

6) или на основе точных количественных характеристик (интенсивности отказа), уровня потерь, интенсивности восстановления);

7) в первом случае выполняется построение матрицы (куба) критичности в пространстве

$$M_{\text{критичн}} = M_{p_f} \times M_{u_f} \times M_{t_f};$$

8) во втором – осуществляется переход к разработке деревьев отказов или Марковских моделей, позволяющих получить количественные значения показателей системы [4].

При разработке (реинжиниринге) системы дополнительно выполняются:

1) генерация множества вариантов программно-аппаратных средств

$$M_{m_f} = \{m_{fa}\}_{a=1}^f$$

снижения значений показателей p_f, u_f, t_f ;

2) определение степени влияния каждого из вариантов $m_{fa} \in M_f$ на показатели p_f, u_f, t_f ;

3) при нечёткой (интервальной) оценке варианты m_{fa} характеризуются по каждому из показателей парой значений – без использования и с использованием средств m_{fa} – вектором

$$\Delta PUT(m_{fa}) = \{(p_{fa1}, p_{fa2}), (u_{fa1}, u_{fa2}), (t_{fa1}, t_{fa2})\},$$

в котором значения $p_{fa1,2}, u_{fa1,2}, t_{fa1,2}$ принадлежат множествам $M_{p_f}, M_{u_f}, M_{t_f}$ соответственно;

4) выбор оптимального (рационального) подмножества вариантов $\Delta M_f^* \subset M_f$, которое обеспечит решение задачи в соответствии с заданными критериями (например, обеспечить приемлемый уровень критичности при минимальных затратах; уровень затрат определяется исходя из затрат d_{fa} на реализацию каждого из вариантов m_{fa}).

Информационная технология реализуется с использованием программного комплекса, включающего:

– утилиту поддержки разработки $FME(C)A$ -таблиц на основе информации об ИУС,

– базу данных $FME(C)A$ -таблиц,

– утилиту их анализа и оценки показателей гарантоспособности с использованием Марковских моделей, FTA -методик или других процедур,

– утилиту для поддержки оптимального выбора средств обеспечения требуемых характеристик надежности, живучести, безопасности при известных ограничениях.

Выводы

Комплексный характер предложенного развития $FME(C)A$ -подхода состоит в том, что, в отличие от известных методов, учитываются различные свойства, составляющие гарантоспособность ИУС, различные факторы, влияющие на эти свойства и оцениваемые показатели.

Элементы предложенного метода использованы при анализе надежности университетской компьютерной сети [10] и распределенной ИУС для управления

нефтепроводом [11], анализе гарантоспособности сервис-ориентированных web-систем [5].

Сформулированные предложения по модернизации FME(C)A-таблиц и способам их использования позволяют перейти к разработке *детальных методик* оценки и обеспечения надежности, живучести и безопасности ИУС.

Следует отметить, что оценка тяжести последствий отказов их компонент должна осуществляться по схеме «сверху-вниз» (от системы к элементам), а оценка вероятности и времени восстановления - по схеме «снизу-вверх» (от элементов к системе).

Дальнейшие исследования могут быть связаны с решением *оптимизационных задач* в двух вариантах: как задач дискретной оптимизации при использовании матрицы (куба) критичности или задач оптимизации, когда показатели оцениваются с применением аппарата марковского анализа.

В практическом направлении следует разработать в полном объеме информационную технологию *поддержки принятия решений* при анализе и синтезе ИУС на основе комплексного FME(C)A-подхода.

Список литературы

1. Черкесов Г.Н. Надежность программно-аппаратных комплексов. - С.Пб.: Питер, 2005. - 479 с.

2. Бегун В.В., Горбунов О.В., Каденко И.Н. и др. Вероятностный анализ безопасности атомных станций. - К.: НТУУ «КПИ», 2000. - 328 с.

3. Харченко В.С., Скляр В.В., Конорев Б.М. и др. Оценка и обеспечение качества программных средств космических систем / Под ред. Харченко В.С., Конорева Б.М. - Харьков: НКАУ, Госцетр качества, ХАИ, 2007. - 245 с.

4. Харченко В.С., Ирадж Эльяси Комари. Разработка марковских моделей надежности компьютерной сети информационно-управляющей системы с использованием FME(C)A - таблиц // Системи обробки інформації, №1 (45), 2007. - С. 56 - 60.

5. Gorbenko A.V., Kharchenko V.S., Tarasyuk O.M., Furmanov A.A. F(I)MEA-Technique of Web-services Analysis and Dependability Ensuring, LNCS 4157, Rigorous Development of Complex Fault-Tolerant Systems / M. Butler et al. (eds.). - Springer, 2006. - P. 153 - 168.

6. Hasan Sozer, Bedir Tekinerdogan, Mehmet Aksit. Reliability Analysis at the Software Architecture Design Level using Enhanced Failure Modes and Effects Analysis Approach LNCS 4174, Architecturing Dependable Systems IV / R. de Lemos et al. (eds.). - Springer, 2007. - P.132 - 157.

7. Kharchenko V.S., Sklyar V.V., Volkovoy A.V. Multi-version Information Technologies and Development of Dependable Systems out of Undependable Components // Proceeding of IEEE DepCoS-RELCOMEX Conference, Szklarska Poreba, Poland, June 14-16, 2007. - P. 18 - 24.

8. A. Avizienis, J.-C. Laprie, B. Randell, C. Landwehr. Basic Concepts and Taxonomy of Dependable and Secure Computing // IEEE Transactions on Dependable and Secure Computing, vol. 1, № 1, 2004. - P. 11 - 33.

9. Kharchenko V.S. The Probabilistic Assessment of Survivability and Safety of an Unmanned Control Systems with Multistage Degradation by Use of QD-diagrams //Proceeding of 5th International Conference on Probabilistic Safety Assessment and Management, Osaka, Japan, 27 November, 27 - December, 1, 2000, vol.1. - P. 525 - 531.

10. Elyasi Komari Iraj, A. Gorbenko. FME(C)A-Technique of Computer Network Reliability and Criticality Analysis. // Proceedings of IEEE East-West Design & Test Workshop, Conference, Sochi, Russia, September 15-19, 2006. - P. 202 - 205.

11. Telecommunication Alternatives and Best Choice for SCADA Networks. - National Iranian South Oil Company (NISOC), Project № 79217, 2007. - 38 p.