基于累积损伤模型的多阶段系统可靠性 分析路集组合方法

胡启国,何金银

(重庆交通大学 机电与车辆工程学院,重庆 400074)

摘 要:多阶段系统因阶段任务的关联性,元件的共用性,导致系统可靠性建模难度大,求解过程复杂,对此提出基于累积损伤模型的多阶段系统可靠性分析路集组合方法。针对元件跨阶段相关性以及各阶段失效率不同问题,利用元件累积损伤模型,考虑元件历史损伤,求取元件各阶段累积失效分布进行描述。系统路集组合方法利用多阶段系统故障树映射成贝叶斯网络方法建立多阶段系统可靠 性模型,通过遍历贝叶斯网络求取各阶段最小路集。针对路集间的相关性以及规模过大问题,采用变 量消元法推导出的不交化公式实现路集去相关性与共用元件的条件概率关系缩减最小不交路集规 模。再按元件条件概率关系对各阶段最小不交路集进行组合求和。该方法避免了传统贝叶斯网络方 法因阶段状态离散过多造成的条件概率表规模大、存储空间需求大、运算量大的问题以及 PMS-BDD 方法对变量排序有严格要求的限制与难以求解含有多种分布类型元件的系统可靠性问题。对某地球 同步轨道卫星进行了多阶段系统可靠性建模与求解,并与 PMS-BDD 方法相对比,验证了路集组合方 法的正确性。

关 键 词:多阶段系统;贝叶斯网络;可靠性分析;路集组合;故障树 中图分类号:TB114.3; N945.17 **文献标志码:**A **文章编号:**1000-2758(2018)05-0995-09

多阶段系统(phased-mission systems,PMS)广泛 存在于航空航天、汽车等大型复杂设备中。大型复 杂设备功能的完成往往由一系列阶段任务组成,如 地球同步轨道卫星在转移轨道阶段需经历多次变轨 阶段,如太阳捕获阶段、地球捕获阶段、地球指示阶 段等。PMS 各阶段之间属于串联关系,任意阶段任 务失败整个系统任务将失败。PMS 各阶段任务不 同,因此各阶段系统构成、元件配置、任务持续时间 也不尽相同,加之阶段内以及阶段间通常存在元件 共用即同一个元件可能在阶段内多个位置使用或者 在多个阶段被使用,这使得 PMS 各阶段不是彼此独 立存在即存在相关性。PMS 各个阶段处于的物理 环境通常不同,因此各阶段元件受到的应力水平也 不尽相同,即同一元件在各阶段的失效率可能不同, 如何求解共用元件在各阶段的可靠度以及如何对 PMS 进行可靠性建模与求解一直是 PMS 可靠性领域的研究热点之一。

现有 PMS 可靠性分析方法可分为 3 类:静态模型法、动态模型法以及蒙特卡罗仿真方法。静态模型法^[1-3]主要有可靠性框图方法、故障树方法、贝叶斯网络方法 (Bayesian networks, BN)、二元决策图法、多元决策图法等。静态模型方法假设元件失效 具有独立性,但实际系统在阶段内以及阶段间可能存在元件共用,这使得静态分析法受到很大限制。 结合阶段代数与二元决策图 (binary decision diagram, BDD)的 PMS-BDD 方法^[4]很好地解决了阶段间的相关性以及元件共用问题,但 BDD 对变量排序有严格要求,不同的变量排序产生的节点规模相差极大,以及 PMS-BDD 方法难以求取含有多种失效分布类型元件的系统可靠度;贝叶斯网络方法利

收稿日期:2017-09-10

基金项目:国家自然科学基金(51375519)与重庆市基础科学与前沿技术研究专项(Cstc2015jcyBX0133)资助

作者简介:胡启国(1968—),重庆交通大学教授、博士后,主要从事机械可靠性及系统动力学研究。

用节点间的条件概率关系能很好地表示元件在阶段 内以及阶段间的共用性,并有成熟 BN 推理算法可 以利用。文献[5-6]将系统任务时间离散后利用离 散 BN 对 PMS 进行了建模,但随着元件数量以及离 散状态数量增加,BN 节点的条件概率表规模将呈 指数增大^[7],且该方法的解只是系统可靠度的近似 解。静态方法目前主要集中在共因失效^[8]、多模式 失效^[9]、阶段组合需求^[10]等问题的研究。

动态模型法利用元件阶段状态概率从一个阶段 映射到后一个阶段来对系统的状态进行分析,通过 状态的转移描述系统的变化过程,最后得到任务的 可靠概率。基于动态模型分析方法包括 Markov 模 型^[11]、Petri 网模型(Petri net,PN)^[12]。动态方法能 考虑阶段内以及阶段间的元件共用性,但随着元件 数量增加系统状态规模将呈指数增长即存在组合爆 炸问题。

基于大数定理的蒙特卡罗方法^[13]为 PMS 可靠 性分析提供了灵活的建模仿真手段,从原理上来说 该方法几乎没有限制,缺点是为了获得一定精度必 须多次重复仿真,耗时过长。

除去上述方法在 PMS 可靠性求解中的缺点,绝 大多数文献都假设系统元件失效服从指数分布,即 不考虑元件的历史损伤作用,这与实际不符。

针对上述问题本文提出基于累积损伤模型的多阶段系统可靠性分析路集组合方法。该方法以 BN 理论对 PMS 进行建模,直观的体现了元件的共用性、系统之间的相关性。累积损伤模型的引入,使该方法对 PMS 可靠性分析更具一般性。算例分析验证了本文方法的正确性。

1 多阶段系统的 BN 可靠性建模

针对 PMS 难以建模问题,本文采用 BN 进行系 统建模。BN 是一个有向无环图,由节点与有向线 段以及各个节点的条件概率表组成。节点分为叶节 点、中间节点与根节点。叶节点不具有子节点,根节 点不具有父节点,每一个节点都有一个条件概率表, 表示各个节点在给定父节点取值时各个状态的概 率。整个 BN 表示所有变量的联合分布。

本文将各阶段故障树分别映射成相应的 BN,阶 段内以及阶段间的共用元件用有向边连接。多阶段 系统之间是串联关系,一个阶段失效则系统失效,为 此新建一个虚拟数值节点表示整个系统可靠。在映 射相应故障树时需遵循以下规则:

 1) 增加的虚拟节点置于最后一层,各阶段根节 点置于倒数第二层,从故障树顶层到底层顺序映射;

2)每个中间节点只有1个父节点,2个子节 点,遇到底层有2个以上子节点时需增加中间节点;

3)节点编号应从 BN 第一层开始,同一层从左 到右依次增大,下层节点数值大于上层节点数值,节 点编号不重复;

4) 故障树与门映射成或门,或门映射成与门, 并用文字标注。

建成的 BN 即是将故障树映射为成功树的一张 有向网络。

2 系统路集组合方法

2.1 路集组合理论

PMS 因各阶段属于串联关系且各阶段存在元件共用造成各阶段任务相关,可靠度难以求解。本文基于 BN 的链式规则以及条件独立性规则推导出求解 PMS 可靠度的通式,具体过程如下:

设系统由 N 个阶段组成,每个阶段可靠则系统 可靠,单个阶段可靠为事件 S_i , $i \in [1,N]$,由多事 件同时发生的交运算有

 $P(S_1 \cap S_2 \cap \cdots \cap S_N) = P(S_1)P(S_2 \mid S_1)\cdots$

 $P(S_N | S_1, S_2, \dots, S_{N-1})$ (1) 设阶段 *i* 有 *n* 个节点,阶段 *j* 有 *k* 个节点,各有 *x*、*y* 个 叶节点 *m* 个共用元件节点,由 BN 的链式规则以及 条件独立性规则^[14] 有

$$P(S_{i}) = P(X_{i1})P(X_{i2})\cdots P(X_{im})\cdots P(X_{ix})$$

$$\prod_{l=x}^{n-1} P(X_{i(l+1)}) + X_{i1}, X_{i2}, \cdots, X_{il})$$
(2)
$$P(S_{j}) = P(X_{j1})P(X_{j2})\cdots P(X_{jm})\cdots P(X_{jy})$$

$$\prod_{l=y}^{k-1} P(X_{j(l+1)}) + X_{j1}, X_{j2}, \cdots, X_{jl})$$
(3)

式中, $P(X_{ju}) = P(X_{ju} | X_{iu})$, $u \in [1, m]$, X_{ix} 表示阶段 *i* 的第 *x* 节点, X_{iy} 表示阶段 *j* 的第 *y* 节点。

设阶段 i 与 j 组成串联系统的根节点为 M 有

$$P(M = 1) = P(S_i \cap S_j) = \sum_{S_i, S_j} P(S_i) P(S_j) P(M \mid S_i, S_j)$$
(4)

当*M*节点可靠,也就是阶段*i*与阶段*j*的系统根 节点*S_i*,*S_j*都可靠时整个系统可靠其条件可靠度概 率为*P*(*M* = 1 | *S_i* = 1,*S_i* = 1) = 1 有

$$P(M = 1) = P(S_{i} \cap S_{j}) = P(X_{i1})P(X_{i2})\cdots P(X_{im})\cdots$$

$$P(X_{i(x+y)})\prod_{l=x+y}^{n+k-1}P(X_{i(l+1)}) + X_{i1}, X_{i2}, \cdots, X_{il}) =$$

$$P(X_{i1})P(X_{i2})\cdots P(X_{im})\cdots P(X_{ix})$$

$$\prod_{l=x}^{n-1}P(X_{i(l+1)}) + X_{i1}, X_{i2}, \cdots, X_{il})P(X_{j1} + X_{i1})P(X_{j2} + X_{i2})\cdots P(X_{jm} + X_{im})\cdots P(X_{iy})$$

$$\prod_{l=y}^{k-1}P(X_{i(l+1)}) + X_{i1}, X_{i2}, \cdots, X_{il})$$

$$P(S_{j})^{*} = P(S_{j} + S_{i}) =$$

$$P(X_{j1} + X_{i1})P(X_{j2} + X_{i2})\cdots P(X_{jm} + X_{im})\cdots$$

$$P(X_{iy})\prod_{l=1}^{k-1}P(X_{i(l+1)}) + X_{i1}, X_{i2}, \cdots, X_{il})$$

为阶段 i 可靠条件下阶段 i 可靠的条件可靠度有

$$P(S_i \cap S_j) = P(S_i)P(S_j | S_i) = P(S_i)P(S_j)^*$$

(6)

(6)式即为任意两阶段串联系统的概率公式。 当阶段 *i*,*j*之间存在其他阶段且与阶段 *i*,*j*没有共用 元件时,其与阶段 *i*,*j*条件独立有

 $P(S_i \cap S_{i+1} \cap \cdots \cap S_i) =$

 $P(S_{i})P(S_{i+1} | S_{i})\cdots P(S_{j} | S_{i}, S_{i+1}, \cdots, S_{j-1}) = P(S_{i})P(S_{i+1})\cdots P(S_{j} | S_{i}) = P(S_{i})P(S_{i+1})\cdots P(S_{j})^{*}$ (7)

由(6)式和(7)式得出 PMS 可靠度求解通式为: $P(S_1 \cap S_2 \cap \dots \cap S_N) = P(S_1)P(S_2)^* \dots P(S_N)^*$ (8)

当阶段 i 与其他阶段存在元件共用时 $P(S_i)^*, i \in [1,N]$ 表示条件可靠度,不存在共用时即是独立可靠度。

对单阶段*i*,其可靠度*P*(*S_i*)等于其最小路集的 不交和,对 PMS 若阶段之间彼此独立,则整个 PMS 的可靠度等于每个阶段的最小路集不交和的积。

当阶段之间存在元件共用,各阶段最小路集也 必存在元件相关,在(8)式中*i*也可表示为其最小路 集的不交和只是在计算时共用元件的概率为条件概 率,将所有阶段最小路集不交和求积后的所有项即 是各个阶段最小不交路集的所有组合,这些组合有 的可以使系统从第1阶段正常工作到最后阶段称之 为系统路集组合,求出所有系统路集组合再求和即 是系统可靠度。

2.2 各阶段路集的不交化处理

各阶段路集因元件共用造成彼此相关,不交化

处理可以实现路集之间的去相关性。

在 BN 中分别从各阶段根节点由下至上遍历 BN,寻找最小路集,遇到与门则该节点上层节点相 加,遇到或门则相乘,再将所有最小路集按数字顺序 从小到大排列,当遇到串联节点与并联节点相乘时 串联节点置于前,并联节点置于后均需由小到大 排列。

路集不交化:设路集 *A*,*B* 组成 BN 的 2 个叶节 点,如图 1 所示,由变量消元法^[14]推出路集不交化 公式有:



图 1 串、并联系统贝叶斯网

1) 由 A, B 组合成的并联 BN

$$P(S=1) = A + A'B \tag{9}$$

$$P(S=0) = A'B' \tag{10}$$

2) 由 A, B 组合成的串联 BN

$$P(S=1) = AB \tag{11}$$

$$P(S = 0) = A' + AB'$$
(12)

式中, *A*, *B* 表示 *P*(*A* = 1), *P*(*B* = 1) 的概率称为显 性节点; *A*', *B*' 表示 *P*(*A* = 0), *P*(*B* = 0) 的概率, 称 为隐性节点。

证明:对由 *A*,*B*,*S* 组成的并联 BN,其联合分布 为 *P*(*S*,*A*,*B*) = *P*(*A*)*P*(*B*)*P*(*S* | *A*,*B*),将等式右侧 每项放入桶中如下:

bucket 4: P(S = 1 | A,B)
bucket 3: P(B)
bucket 2: P(A)
bucket 1:1
将桶1内容代入桶2消去变量S,再将桶2内容

代入桶 3 消去 *B*,按此顺序直到消去所有变量如下: bucket 4: *P*(*S* = 1 | *A*,*B*)

bucket 3: P(B) P(S = 1 | A, B)

bucket 2: P(A) [P(B=1)P(S=1 | A, B=1) +

$$P(B=0)P(S=1 \mid A, B=0) \rfloor$$

bucket 1: P(A = 1) [P(B = 1)P(S = 1 | A = 1, B)= 1) + P(B = 0)P(S = 1 | A = 1, B = 0)] + P(A = 0) [P(B = 1)P(S = 1 | A = 0, B = 1) + P(B = 0)P(S = 1 | A = 0, B = 0)] 根据并联节点 S 的条件概率表关系:

P(S = 1 | A = 0, B = 1) = 1, P(S = 1 | A = 1, B = 1) = 1

P(S = 1 | A = 1, B = 0) = 1, P(S = 1 | A = 0, B = 0) = 0,

对桶1内容化简有

P(S=1, A, B) = P(A=1) + P(A=0)P(B=1)= A + A'B

其他公式可以按此得证。设有 L 个经排序的最 小路集,将前 L - 1 个组合在一起作为复合节点 A, 第 L 个作为 B,按公式(9) ~ (12)进行不交化,反复 利用此公式,直到每项只含唯一使系统正常工作或 失效的节点组合,即得到所有不交化后的路集。

2.3 路集规模缩减及组合规则

系统路集组合前采用阶段内以及阶段间共用元 件条件概率关系可以缩减路集规模,减少计算量。

阶段内共用元件条件概率关系为:

 $\begin{cases} P(X_{iy} = 1 \mid X_{ix} = 1) = 1, \ P(X_{iy} = 0 \mid X_{ix} = 1) = 0 \\ P(X_{iy} = 1 \mid X_{ix} = 0) = 0, \ P(X_{iy} = 0 \mid X_{ix} = 0) = 1 \end{cases}$ (13)

X_{ix},X_{iy}表示阶段*i*内共用元件的节点号*x*,*y*,即阶段 *i*内共用元件相关节点*X*_{ix},X_{iy}一个失效则所有相关 节点失效,一个可靠则所有相关节点都可靠。

利用(13)式对各阶段最小不交路集数量进行 缩减,即去掉同时含有共用元件显性与隐性节点的 路集项。阶段间条件概率关系为:

 $P(X_{jy} = 1 \mid X_{ix} = 0) = 0$

 $P(X_{jy} = 0 | X_{ix} = 0) = 1, (i < j)$ (14) 式中, X_{ix}, X_{jy} 表示阶段 *i* 与阶段 *j* 的共用元件的节点 号 *x*, *y*, 即当共用元件在阶段 *i* 失效, 在阶段 *j* 一定 失效。

化简后的路集再利用阶段间条件概率关系从阶段1到最后阶段顺序组合,组合时按如下2种规则 处理共用元件:

 1)若当前阶段某路集项含有的共用元件失效, 则在以后阶段将含有该元件共用节点号且为显性的 路集项去掉后再组合;

 2)若当前阶段某路集项含有的共用元件失效, 则在以后阶段将含有该元件共用节点号且为隐性的 路集项中的相关隐性节点去掉后再组合。

对组合后的路集项,若共用元件节点出现在阶段 i 且为显性,表示该元件成功工作到阶段 i,若为

隐性表示该元件成功工作到阶段 *i* - 1 且在阶段 *i* 失效。

3 元件各阶段可靠度

共用元件在 PMS 各阶段失效率以及工作时间 不尽相等,求解元件各阶段可靠度时需考虑各阶段 历史损伤对元件寿命的影响。

3.1 元件各阶段条件寿命分布

设元件 x 在阶段 i 可靠为事件 S_{xi} ,不同阶段的同一共用元件在时间上属于串联系统,根据 BN 链规则以及条件独立性规则,元件在阶段 i 的状态只与阶段 i - 1 有关,元件在阶段 i 可靠的概率为

 $P(S_{xi}) = P(S_{x1} \cap S_{x2} \cap \dots \cap S_{xi}) = P(S_{x1})P(S_{x2} \mid S_{x1})\dots P(S_{xi} \mid S_{x1}, S_{x2}, \dots, S_{x(i-1)}) = P(S_{x1})P(S_{x2} \mid S_{x1})\dots P(S_{xi} \mid S_{x(i-1)})$ (15) $\notin \mathrm{Xpli} \mathrm{Kpli} \mathrm{Kpli} \mathrm{Kpli}$

 $F(S_{xi}) =$

$$P\left(S_{x1} \cap S_{x2} \cap \dots \cap S_{x(i-1)} \cap (1 - P(S_{xi})) = P(S_{x1})P(S_{x2} \mid S_{x1})\dots P(S_{x(i-1)} \mid S_{x(i-2)}) \times (1 - P(S_{xi} \mid S_{x(i-1)}))$$
(16)

若求得元件各阶段在上阶段可靠条件下的条件 剩余寿命分布既可得元件在各阶段的可靠度。

3.2 元件累积损伤模型

元件正常工作到阶段 *i* 的剩余寿命分布,需考 虑元件之前阶段工作的累积损伤,Nelson 提出元件 累积损伤模型(cumulative exposure,CE)^[15],其假 定产品的剩余寿命仅依赖于当时已积累失效的部分 和当时的应力水平,而与积累方式无关,即假定元件 在阶段 *i* – 1 以应力 λ_{i-1} 工作 t_{i-1} 时间与在阶段 *i* 以 应力 λ_i 工作等效时间 t_i^* 造成的不可靠度相等,阶段 *i* 的分布为从等效时间 t_i^* 开始, t_i^* 之前的是累积失 效部分。由文献[16]可知,元件在任意阶段的累积 失效分布 $F_{ai}(t)$ 为

 $F_{oi}(t) = F_{i}(t + t_{i-1}^{*}) \ 0 \le t \le t_{i}$ (17) 其中等效时间 t_{i-1}^{*} 为 $F_{i}(t_{i-1}^{*}) = F_{i-1}(t_{i-1} + t_{i-2}^{*})$ 的解, t_{i} 为阶段 *i* 的持续时间, $F_{i}()$ 为元件以失效率 λ_{i} 工 作时的分布。

元件在阶段 i - 1 可靠条件下阶段 i 的条件寿命 分布 $F_{aila(i-1)}(t)$,根据条件概率贝叶斯公式有

$$F_{oilo(i-1)}(t) = \frac{F_{oi}(t) - F_{o(i-1)}(t)}{1 - F_{o(i-1)}(t)}$$
(18)

条件可靠度为:

$$P(S_{xi} | S_{x(i-1)}) = 1 - F_{oilo(i-1)}(t)$$
(19)
电气元件失效常服从指数分布,其各阶段条件
寿命分布由(17)式得:

阶段 1: $F_{o1}(t) = F_1(t) = e^{-\lambda_1 t}$, $0 \le t \le t_1$ 阶段 2:

$$\begin{aligned} \mathbf{F}_{o2}(t) &= \mathbf{F}_{2}(t+t_{1}) = \\ e^{-\lambda_{2}(t+t_{1}^{*})} &= e^{-\lambda_{2}\left(t+\frac{\lambda_{1}t_{1}}{\lambda_{2}}\right)} , \ 0 \leq t \leq t_{2} \end{aligned}$$

式中, $t_1^* = \frac{\lambda_1 t_1}{\lambda_2}$ 为 $F_1(t_1) = F_2(t_1^*)$ 即 $e^{-\lambda_1 t_1} = e^{-\lambda_2 t_1^*}$ 的

解。

同理可得任意阶段的累积失效分布为 $F_{oi}(t) = e^{-\lambda_i \left(t + \frac{\lambda_i t_1 + \lambda_2 t_2 + \dots + \lambda_{i-1} t_{i-1}}{\lambda_i} \right)}, 0 \le t \le t_i(20)$ 由(18)式得各阶段条件概率分布为

$$F_{oilo(i-1)}(t) = 1 - e^{-\lambda_i t} \quad 0 \le t \le t_i$$

$$(21)$$

由(15)式得元件任意阶段的可靠度为

$$e^{-\lambda_{1}t_{1}} * e^{-\lambda_{2}t_{2}} * \cdots * e^{-\lambda_{i-1}t_{i-1}} * e^{-\lambda_{i}t_{i}} = e^{-(\lambda_{1}t_{1}+\lambda_{2}t_{2}+\cdots+\lambda_{i}t_{i})}$$
(22)

对机械元件其寿命分布常假设为威布尔分布其 各阶段条件寿命分布仍可使用此方法进行计算。

4 算例分析

地球同步轨道卫星发射后在转移轨道段需经历 多次变轨,可分为太阳捕获段、地球捕获段、地球指 示段、远地点点火准备段、远地点点火段,以前3阶 段的控制系统为例进行建模并求解各阶段可靠度。 本文为计算方便对各阶段控制系统结构做了适当 简化。

1) 故障树及贝叶斯网建立

某地球同步轨道卫星控制系统 3 阶段故障树如 图 2 所示,映射成的贝叶斯网如图 3 所示。



图 3 某同步轨道卫星控制系统 3 阶段贝叶斯网

2) 最小不交路集求解

阶段1最小路集:28×34×(11×13),28×34×(11×14),28×34×(12×13),28×34×(12×14)。

3) 不交化处理

利用(9)~(12)式对阶段1路集做不交化处 理有

$$28 \times 34 \times \begin{cases} 11 \times 13 & 11 \times 12 \times 13 \\ 11 \times 13' \times 14 & 11' \times 12 \times 13' \times 14 \end{cases}$$

4) 阶段内路集缩减

阶段内存在共用元件节点 11 与 13,由阶段内 共用元件条件概率关系(13)化简有

$$D_{1}:28 \times 34 \times \begin{cases} 11\\ 11' \times 12 \times 14 \end{cases}$$
同理可得其余阶段的最小不交路集:
阶段 2:30×36×
$$\begin{cases} 5 \times 17 & 5 \times 17' \times 18\\ 5' \times 6 \times 8 \times 17 & 5' \times 6 \times 8 \times 17' \times 18 \end{cases}$$
 阶段 3:20×26×32×38×
$$\begin{cases} 1\\ 1' \times 2 \times 4 \end{cases}$$

5) 系统路集组合

阶段1不存在路集组合,系统路集为阶段1的 最小不交路集 D₁。

阶段2系统路集:阶段2与阶段1存在元件共用 按路集组合规则 D,为

$$D_{2} = \begin{cases} A \times \begin{cases} 5 \times 17 \\ 5 \times 17' \times 18 \\ A \times \begin{cases} 5' \times 6 \times 8 \times 17 \\ 5' \times 6 \times 8 \times 17' \times 18 \\ A \times 11' \times \begin{cases} 6 \times 8 \times 17' \times 18 \\ 6 \times 8 \times 17' \times 18 \end{cases} \end{cases}$$

其中 $A = 30 \times 34 \times 36_{\circ}$

阶段3系统路集:阶段3与阶段1、2存在元件共用,按路集组合方法 D₃为

 $D_{3} =$

 $\begin{cases} B \times \begin{cases} 17 \times 1 \\ 17' \times 18 \times 1 \end{cases} & B \times \begin{cases} 17 \times 1' \times 2 \times 4 \\ 17' \times 18 \times 1' \times 2 \times 4 \end{cases} \\ B \times \begin{cases} 5' \times 17 \times 2 \times 4 \\ 5' \times 17' \times 18 \times 2 \times 4 \end{cases} & B \times 11' \times \begin{cases} 17 \times 2 \times 4 \\ 17' \times 18 \times 2 \times 4 \end{cases} \\ 17' \times 18 \times 2 \times 4 \end{cases} \\ \stackrel{}{x \mapsto} B = 20 \times 26 \times 32 \times 38 \times 36_{\circ} \end{cases}$

6) 系统各阶段可靠度求解

各阶段持续时间 $t_1 = 50 \min_{t_2} = 600 \min_{t_3} = 40 \min_{t_3}$ 各阶段元件寿命服从指数分布,失效率如表 1 所示。

表	1	元伯	4失	效率
~	-		1 2 2	~~ -

失效率/			失效率/				
代号	$(10^{-6} \cdot \min^{-1})$		代号	代号 (10 ⁻⁶ ・min ⁻¹)			
	阶段1	阶段 2	阶段 3		阶段 1	阶段2	阶段 3
X_1	3	2	3	X_6	0	2.5	0
X_2	2	0	10	X ₇	0	2.5	0
X_3	10	2	10	X ₈	0	2	3
X_4	10	2	10	X_9	0	0	3
X_5	10	2	10				

将各元件失效率带入(22)式得各元件在各阶 段末失效的概率,如表2所示。

表 2 各阶段末元件失效概率

元件	时间/min					
	50	600	40			
X_1	0.000 145	0.001 349	0.001 469			
X_2	0.000 010	0	0.000 500			
X_3	0.000 500	0.001 699	0.002 098			
X_4	0.000 500	0.001 699	0.002 098			
X_5	0.000 500	0.001 699	0.002 098			
X_6	0	0.001 499	0			
X_7	0	0.001 499	0			
X_8	0	0.001 199	0.001 319			
X_9	0	0	0.000 120			

将表 2 元件各阶段失效概率带入系统路集 D_1 , D_2 , D_3 中既可求得系统处于各阶段末的可靠度。系 统可靠度变化如图 4 所示,部分时刻可靠度见表 3。



图 4 某同步轨道卫星控制系统 3 阶段可靠度

表 3 部分时刻的系统可靠度

 时刻/min	0	30	50	290	650	670	690
概率	1	0.999 850	0.999 750	0.998 788	0.997 346	0.996 965	0.996 584

7) PMS-BDD 方法求解

将各阶段故障树转化为相应 BDD 如图 5 所示, 采用向后排序规则,变量顺序为 $X_{31} < X_{21} < X_{11} < X_{32} < X_{22} < X_{12} < X_{33} < X_{23} < X_{13} < X_{34} X_{24} < X_{14} < X_{35} < X_{25} < X_{15} < X_{36} < X_{26} < X_{16} < X_{37} < X_{27} < X_{17} < X_{38} < X_{28} < X_{18} < X_{39} < X_{29} < X_{19}$,其中 X_{ij} 表示阶段 *i* 的 *j* 元件。



图 5 控制系统各阶段的 BDD

利用阶段代数与向后 BDD 阶段合并规则^[4]将 3 个阶段的 BDD 合并为系统 BDD,即先将阶段 1 的 BDD 与阶段 2 的 BDD 合并再与阶段 3 的合并,如图 6 所示。



图 6 阶段合并的 BDD

顶节点到0节点的所有路径即是该阶段的不交路集,对所有路集求和即是系统在该阶段的可靠度。

求解系统处于阶段 2 的可靠度,对应的是阶段 1 与阶段 2 合并的 BDD,有 4 条路径: X₂₁X₁₂X₂₃X₂₆X₂₈,X₂₁X₁₂X₂₃X₂₄X₂₅X₂₆X₂₈,X₂₁X₁₂X₂₃X'₂₆ X₂₇X₂₈,X₂₁X₁₂X'₂₃X₂₄X₂₅X'₂₆X₂₇X₂₈,X'_{1j}表示 *j*元件在 阶段*i*失效的概率。将表 2 元件对应失效概率带入 再求和即是系统处于阶段 2 的可靠度,同理可得系 统部分时刻可靠度如表 3 所示,可见采用 PMS-BDD 方法与本文方法计算出的表 3 数值是一致的。

5 结 论

1)本文针对多阶段系统因阶段任务相关、元件 共用造成的系统可靠性难以建模与求解问题,提出 了基于累积损伤模型的多阶段系统路集组合方法, 该方法直接对各阶段不交化后的路集进行组合求 和,没有 PMS-BDD 方法对变量排序的严格限制以 及传统 BN 方法因阶段状态离散过多造成的条件概 率表规模大、计算量大问题。且该方法不限制元件 的寿命分布类型,有更广的适用性;

2)针对多阶段共用元件在各阶段工作时长、失效率不同,元件各阶段可靠度难以求取问题,本文考虑元件历史损伤作用,利用元件累积损伤模型,获得元件各阶段条件寿命分布,解决了共用元件在各阶段的可靠度求解问题;

3) 针对路集相关,利用由 BN 变量消元法推导 出的不交化公式实现了路集去相关性。针对路集规 模过大问题,利用共用元件的条件概率关系,缩减了 路集规模,减小了计算量;

4) 算例分析表明本文方法与 PMS-BDD 方法计 算结果一致,验证了本文方法的正确性。

本文所做的工作,为后续 PMS 结构优化,以及 维修保障性优化工作奠定了理论基础。

参考文献:

[1] 陈光宇,张小民,唐小我.基于分离 BDD 的通用多阶段任务系统可靠性分析[J].系统工程理论与实践,2013,33(5): 1240-1246

Chen Guangyu, Zhang Xiaomin, Tang Xiaowo. Analysis of Generalized of Phased-Mission Systems Reliability Based on Separable Binary DecisionDiagram[J]. System Engineering-Theory &Practice, 2013, 33(5):1240-1246 (in Chinese)

- [2] Mo Y C, Liu X, Amari S V. A Multiple-Valued Decision Diagram Based Method for Efficient Reliability Analysis of Non-Repairable Phased-Mission Systems [J]. IEEE Trans on Reliability, 2014, 63(1):320-330
- [3] Meng L. Binary Decision Diagram Model for Reliability Analysis of Phased Mission System [J]. Journal of National University of Defense Technology, 2017, 39(2):184-192
- [4] Zang X, Sun H, Trivedi K S. A BDD-Based Algorithm for Reliability Analysis of Phased-Mission Systems [J]. Reliability Engineering & System Safety, 1999, 66(2):157-170
- [5] Fan D, Wang Z, Liu L, et al. A Modified GO-FLOW Methodology with Common Cause Failure Based on Discrete Time Bayesian Network [J]. Nuclear Engineering & Design, 2016, 305:476-488
- [6] Li X T, Tao L M, Jia M A. Bayesian Networks Approach for Event Tree Time-dependency Analysis on Phased-Mission System [J]. Eksploatacja i Niezawodnosc-Maintenance and Reliability, 2015, 17(2):273-281
- [7] 王瑶,孙秦. 一种解决组合爆炸问题的三态故障贝叶斯网络[J]. 西北工业大学学报, 2014, 32(6):857-864
 Wang Yao, Sun Qin. A Three-State Faulty Bayesian Network for Solving Combinational Explosion Problem[J]. Journal of Northwestern Polytechnical University, 2014, 32(6):857-864 (in Chinese)
- [8] Wang C N, Liu X, Levitin G. Probabilistic Common Cause Failures in Phased-Mission Systems [J]. Reliability Engineering & System Safety, 2015, 144: 53-60
- [9] Mo Y C, Liu X, Duang J B. MDD-Based Method for Efficient Analysis on Phased-Mission Systems with Multimode Failures [J]. IEEE Trans on Systems Man & Cybernetics Systems, 2014, 44(6):757-769
- [10] Lu J M, Wu X Y. Reliability Evaluation of Generalized Phased-Mission Systems with Repairable Components [J]. Reliability Engineering & System Safety, 2014, 121:136-145
- [11] 闫华, 王魁, 刘子林, 等. 基于 Markov 方法的多阶段任务系统可靠性分析综述[J]. 兵器装备工程学报, 2016, 37(6): 92-96

Yan Hua, Wang Kui, Liu Zilin, et al. Reliability Analysis of Phased-Mission System Using Markov Approach [J]. Journal of Ordnance Equipment Engineering, 2016, 37(6):92-96 (in Chinese)

- [12] Wu X Y, Wu X Y. Extended Object-Oriented Petri Net Model for Mission Reliability Simulation of Repairable PMS with Common Cause Failures[J]. Reliability Engineering & System Safety, 2015, 136:109-119
- [13] Siddiqui M, Butt S, Gilani O, et al. Optimizing Availability of a Framework in Series Configuration Utilizing Markov Model and Monte Carlo Simulation Techniques[J]. Symmetry, 2017,9(7):96
- [14] 张连文, 郭海鹏. 贝叶斯网引论[M]. 北京:科学出版社, 2006 Zhang Lianwen, Guo Haipeng. Bayesian Network Introduction [M]. Beijing, Science Press, 2006
- [15] Nelson W. Accelerated Life Testing Step-Stress Models and Data Analyses [J]. IEEE Trans on Reliability, 1980, R-29(2): 103-108

Path Sets Combination Method for Reliability Analysis of Phased-Mission Systems Based on Cumulative Exposure Model

Hu Qiguo, He Jinyin

(School of Mechanical and Vehicular Engineering, Chongqing Jiaotong University, Chongqing 400074, China)

Abstract: The modeling of phased-mission systems is difficult and the solving process is complex because of the relevance of the phase tasks and the sharing of components existing in different phases or between phases. To solve the problem, based on the cumulative exposure model, the path sets combination method of phased-mission systems is proposed. Aiming at the problem of the cross-stage correlation of components and its different failure rate in each phase, the cumulative exposure model considering the historical damage of components is used to solve by obtaining the cumulative damage distribution of each component in each phase. Firstly, a phased-mission systems reliability model is build by mapping phased-mission system fault trees into a Bayesian network. By traversing the Bayesian network, the minimal path sets of each phase are obtained. Secondly, the disjoint formulas introduced by variable elimination method are used to do the disjoint operation of the minimal path sets of each phase and the conditional probability relations of the common components are used to reduce the minimal path sets scale. Finally, the minimum disjoint path sets of each phase are combined and summed according to the component conditional probability relation. The path sets combination method of phased-mission systems avoids the large conditional probability table, large storage and large computation problems caused by the excessive discrete states in the traditional Bayesian method and the problem that the PMS-BDD method has strict requirements for variable ordering and is difficult to solve the system reliability with multiple failure distribution types of components. In the end, a phased-mission systems reliability modeling and solving is carried out for a geosynchronous orbit satellite, and compared with the PMS-BDD method, which verifies the correctness of the method.

Keywords: phased-mission systems; Bayesian networks; reliability analysis; path set combination ; fault tree