# 基于 Copula 理论的桥梁可靠度计算

罗辉1,李彤2,熊凯文1

- (1. 华中科技大学 土木工程与力学学院, 湖北 武汉
- 2. 深圳市华阳国际建筑产业化有限公司, 广东 深圳

摘 要: 桥梁体系的失效通常包含有多种失效模式,但基于同一随机源的失效模式间往往存在一定的相关性。 一般相关性通过影响两个失效模式同时发生的联合失效概率,进而影响体系失效概率。本文在串并联模型法 的基础上,通过引入 Copula 理论对体系中失效模式的相关性进行衡量,推导了各种串并联体系的失效概率计 算公式:并通过桁架算例,将该方法与传统计算方法进行对比,证明了该公式的准确性;最后,以某连续梁桥实 例,将该方法应用于桥梁体系可靠度的计算,并比较了不同失效模式相关性对桥梁体系失效概率的影响。

关键词: Copula 理论; 可靠度; 连续梁桥; 相关性

中图分类号: U447 文献标识码: A 文章编号: 2095-0985(2020)04-0000-07

# Bridge Reliability Calculation Based on Copula Theory

LUO Hui<sup>1</sup>, LI Tong<sup>2</sup>, XIONG Kai-wen<sup>1</sup>

(1. School of Civil Engineering & Mechanics, Huazhong University of Science and Technology, Wuhan 430074, China; 2. Shenzhen Huayang International Construction Industry Co Ltd, Shenzhen 518048, China)

Abstract: The failure modes of bridge system usually contain many failure modes, but there is a certain correlation between the failure modes based on the same random source. The general correlation affects the failure probability of bridge systems by influencing the probability of two failure modes occurring simultaneously. In this paper, on the basis of series-parallel model method, the correlation of failure modes in the system is measured by introducing Copula theory, and the failure probability calculation formulas of various series-parallel systems are derived. The accuracy of the formula is illustrated by comparing the method with the traditional calculation method through a truss example. Finally, taking a continuous beam bridge as an example, the method is applied to the reliability calculation of bridge system, and the effects of different failure mode correlation on the failure probability of bridge system are compared.

**Key words:** Copula theory; reliability; continuous girder bridge; correlation

可靠性是对结构安全性、适用性及耐久性的 总称,对可靠性进行度量的指标称之为可靠 度[1]。结构可靠度问题的研究始于20世纪40年 代,苏联学者首次提出一次二阶矩的基本概念 后,各国结构可靠性研究在此基础上蓬勃发展,取 得了丰硕的成果。当前,对于桥梁结构,构件可靠 度的研究已经相对成熟,而体系可靠度的研究仍 在发展中[2]。实际工程中,桥梁体系失效路径繁

多,难以直接采用功能函数表达;采用串并联模型 法可以实现从结构到构件的演绎,但难以衡量失 效模式间的相关系数[3],进而影响体系失效概率 求解的准确性。针对串并联模型的近似估计,现 有经典理论为界限估计法[2];Cornell 提出一阶区 间理论,仅考虑相关程度的两个极值状况,即完全 相关与相互独立,对串联、并联体系分别给出计算 公式,称之为宽界限公式;Ditlevsen<sup>[4]</sup>提出窄界限

收稿日期: 2019-07-29 修回日期: 2020-01-14

作者简介:罗辉(1979-),男,湖北武汉人,博士,教授,研究方向为结构损伤识别(Email: luohui66@ hust.edu.cn)

基金项目: 国家自然科学基金(51578261);湖北省技术创新专项重大项目(2017ACA183);湖北省自然科学杰出青年基金(2017CFA074)

法,考虑了两个失效模式同时失效的联合失效概率,但未能有效估计联合失效概率,使得该方法应用困难。

Copula 理论最早由 Sklar<sup>[5]</sup>提出,本质上是通过一个函数沟通多元联合分布与边缘概率分布,可以描述边缘分布间的相关关系,目前主要运用于金融、数理等领域<sup>[6,7]</sup>。在结构可靠性方面,Copula 理论的应用更集中于岩土工程,许晓亮等<sup>[8]</sup>对均质边坡提出了Copula 理论下基于 G-line 失效域的可靠性分析方法,并对不同 Copula 函数下的失效概率进行了比较;黄达等<sup>[9]</sup>利用 Copula 理论在建立多变量联合分布函数上的优势,构造了拟合粗粒土临界水力比降、孔隙比、级配不均匀系数以及曲率系数共4个参数间相关关系的最优Copula 函数,并应用于估计粗粒土渗透破坏临界水力比降的值。

本文引入 Copula 理论,用于对构件失效模式间相关关系的度量,并构建联合分布函数从而得到联合失效概率。采用 Copula 理论,相对于局限于二元相关关系窄界限理论,具有更好的适用性;同时不同于现有大部分理论仅考虑线性相关关系,Copula 理论既可以衡量线性相关关系,也可以衡量非线性相关关系。在构件可靠度计算的基础上,得到构件功能函数表达式;结合串并联模型法,将桥梁体系失效概率分解为构件失效间的串一并联关系,代入 Copula 计算可得到考虑了相关性的桥梁体系失效概率。

# 1 研究方法

#### 1.1 Copula 理论

Copula 函数  $^{[10]}$  是把随机向量  $X_1, X_2, \cdots X_N$  的 联合分布函数  $F(x_1, x_2, \cdots x_N)$  与各自的边缘分布函数  $F_{X_1}(x_1), F_{X_2}(x_2), \cdots F_{X_N}(x_N)$  相连接的连接函数。Copula 函数满足 Sklar 定理:

$$F(x_1, x_2, \dots x_N) = C(F_{X_1}(x_1), F_{X_2}(x_2), \dots, F_{X_N}(x_N))$$
(1)

若  $F_{X_1}(x_1)$  ,  $F_{X_2}(x_2)$  ,  $\cdots$  ,  $F_{X_N}(x_N)$  是连续函数,则  $C(u_1,u_2,\cdots,u_N)$  唯一确定;反之,若  $F_{X_1}(x_1)$  ,  $F_{X_2}(x_2)$  ,  $\cdots$  ,  $F_{X_N}(x_N)$  为一元分布函数,  $C(u_1,u_2,\cdots,u_N)$  是一个 Copula 函数,则由式(1)可确定具有边缘分布  $F_{X_1}(x_1)$  ,  $F_{X_2}(x_2)$  ,  $\cdots$  ,  $F_{X_N}(x_N)$  的 N 元联合分布函数  $F_{X_1}(x_1)$  ,  $F_{X_2}(x_2)$  ,  $\cdots$  ,  $F_{X_N}(x_N)$  。

不同类型的 Copula 函数在描述变量间的相关关系上具有不同的特点。常见的 Copula 函数有高斯 Copula,t Copula 及阿基米德 Copula 函数,

将上述常用 Copula 函数的二元分布函数 C(u,v) 及其参数范围汇总于表  $1^{[11]}$ 。由 Copula 函数参数可计算 Copula 中所包含的边缘分布相关关系,可采用秩相关系数、Spearman 相关系数及描述尾部相关性的上尾、下尾相关系数进行衡量,计算公式如表 2 所示 $^{[11]}$ 。

表 1 常用 Copula 函数

Copula	二元分布函数	参数范围
Gaussian	$oldsymbol{arPhi}_{ ho}(oldsymbol{arPhi}^{ ext{-1}}(u), oldsymbol{arPhi}^{ ext{-1}}(v))$	$\rho \in (-1,1)$
t	$t_{ ho,k}(t_k^{-1}(u),t_k^{-1}(v))$	$\rho \in (-1,1)$
Gumbel	$\exp\left(-\left[\left(-\ln u\right)^{\alpha}+\left(-\ln v\right)^{\alpha}\right]^{1/\alpha}\right)$	$\alpha \in [1, \infty)$
Frank	$-\frac{1}{\alpha} \ln \left( 1 + \frac{(e^{-\alpha u} - 1)(e^{-\alpha v} - 1)}{e^{-\alpha} - 1} \right)$	$\alpha \in (-\infty, 0)$ $\cup (0, \infty)$

#### 表 2 Copula 参数与相关系数解析表达式

Copula	Kendall 相关系数	Spearman 相关系数	上尾相 关系数	下尾相 关系数
Gaussian	2arcsinρ/π	$6\arcsin(\rho/2)/\pi$	0	0
t	2arcsinρ/π	$6 \arcsin(\rho/2)/\pi$	$2-2t$ $(\sqrt{k+1}\sqrt{1})$	$\frac{1}{-\rho}/\sqrt{1+\rho}$
Gumbel	1-1/α	7	0	$2-2^{1/\alpha}$
Frank	$1+4 \cdot (D_1(\alpha)-1)/\alpha$	$\begin{array}{c} 1+12 \cdot \\ (D_2(\alpha)-D_1(\alpha))/\alpha \end{array}$	0	0

#### 1.2 体系可靠度

串并联模型法是主要的体系可靠度计算方法 之一。实际上,大部分结构都是串、并联并存的组 合模型。串并联模型法较全面地考虑了整体结构 失效和单个构件失效之间的关系,能较好地解决 构件到结构的归纳分析问题<sup>[3]</sup>。

串并联模型常见的近似计算方法主要包括宽界限法和窄界限法 $[^2]$ 。宽界限法仅考虑体系中失效模式相关性的两种极端状况,一是所有失效模式完全相关,二是所有失效模式完全独立;记体系失效概率为 $P_{ii}$ ,可将体系失效概率的最大界限估计表示为:

$$\max(P_{fi}) \leq P_{f} \sum_{i=1}^{n} P_{fi}$$
 (2)

Ditlevsen 对此提出了改进,给出了窄界限公式:

$$\begin{cases} P_{f} \ge P_{f1} + \sum_{i=2}^{n} \max(P_{fi} - \sum_{j=1}^{i} P_{fij}, 0) \\ P_{f} \le \sum_{i=1}^{n} P_{fi} - \sum_{i=2}^{n} \max_{j < i} (P_{fij}) \end{cases}$$
(3)

式中: $P_{ii}$ 为模式 i, j 同时失效的概率。

本文将 Copula 函数与串并联模型法结合,将 Copula 函数在描述多元变量相关性方面的优良性能,及其构建联合概率分布函数的便捷性运用到体系失效概率的计算中,推导结合 Copula 函数的

串联、并联及混合体系中失效概率的表达式如下 所示:

### (1) 串联体系

对于两个失效模式串联的二元串联体系,任一失效模式失效则体系失效,记失效功能函数为  $Z_1, Z_2$ ,其边缘概率分布函数分别为  $F_1(z_1)$ ,  $F_2(z_2)$ ,联合概率分布函数为  $F(z_1, z_2)$ ,则由概率论随机事件计算的加法公式及式(1)可知,二元串联体系失效概率  $P_i$  为:

$$P_{f} = P(Z_{1} \leq 0 \cup Z_{2} \leq 0)$$

$$= P(Z_{1} \leq 0) + P(Z_{2} \leq 0) - P(Z_{1} \leq 0, Z_{2} \leq 0)$$

$$= F_{1}(0) + F_{2}(0) - F(0, 0)$$

$$= F_{1}(0) + F_{2}(0) - C(F_{1}(0), F_{2}(0))$$
(4)

同理,对于N元串联体系,记第i个失效功能函数 $Z_i$ 的边缘概率分布函数为 $F_i(Z)$ ,构造n维联合概率分布函数的Copula函数,记为 $C^n$ ,则体系失效概率 $P_i$ 为:

$$\begin{split} P_{\mathbf{f}} &= P(\bigcup_{i=1}^{N} Z_{i} \leq 0) \\ &= \sum_{i=1}^{N} P(Z_{i} \leq 0) - \sum_{1 \leq i < j \leq N} P(Z_{i} \leq 0, Z_{j} \leq 0) + \\ &\sum_{1 \leq i < j < k \leq N} P(Z_{i} \leq 0, Z_{j} \leq 0, Z_{k} \leq 0) + \dots + \\ (-1) N - 1P(Z_{1} \leq 0, Z_{2} \leq 0, \dots, Z_{N} \leq 0) \\ &= \sum_{i=1}^{N} F_{i}(0) - \sum_{1 \leq i < j \leq N} C^{2}(F_{i}(0), F_{j}(0)) + \\ &\sum_{1 \leq i < j < k \leq N} C^{3}(F_{i}(0), F_{j}(0), F_{k}(0)) + \dots + \\ (-1)^{N-1} C^{N}(F_{1}(0), F_{2}(0), \dots, F_{N}(0)) \end{split}$$

(2)并联体系

两个失效模式均失效则体系失效,故二元并 联体系失效概率 $P_{\epsilon}$ 为:

$$P_{\rm f} = P(Z_1 \leq 0, Z_2 \leq 0) = F(0, 0) = C(F_1(0), F_2(0)) \end{6}$$

同理,多元并联体系有:

$$P_{f} = P(\bigcap_{i=1}^{N} Z_{i} \leq 0) = P(Z_{1} \leq 0, Z_{2} \leq 0, \dots, Z_{N} \leq 0)$$

$$= F(0, 0, \dots, 0) = C(F_{1}(0), F_{2}(0), \dots, F_{N}(0))$$
(7)

### (3)混联体系

工程实际中结构体系不一定能划分能单纯串联或是并联模型,很可能存在串-并联均有的混合模型。将m个失效模式先串联为1个子系统而后n个子系统并联成体系的模型称为串-并联体系;将m个失效模式先并联为1个子系统而后n个子系串联成体系的模型称为并-串联模型。将第i个子系统的第j个失效模式记为 $Z_{ij}$ ,不考虑子系统间的相关性,则对于串-并联体系有:

$$P_{f} = P(\bigcap_{i=1}^{n} \bigcup_{j=1}^{m} Z_{ij} \leq 0) = \prod_{i=1}^{n} P(\bigcup_{j=1}^{m} Z_{ij} \leq 0)$$
(8)

对于并 - 串联体系有:

$$P_{f} = P(\bigcup_{i=1}^{n} \bigcap_{j=1}^{m} Z_{ij} \leq 0) = \sum_{i=1}^{n} P(\bigcap_{j=1}^{m} Z_{ij} \leq 0)$$
(9)

结合式(5),(7)即可进行求解。

# 2 Copula 建模

## 2.1 基于 MATLAB 的 Copula 建模

本文在 MATLAB 平台编程构建 Copula 模型, 由变量的边缘分布获得二元及多元联合分布。按 以下步骤构建模型:

- (1)获取样本数据。可以实际调查数据,或通过蒙特卡罗法计算,得到需要构建联合分布的边缘分布函数的样本数据。
- (2)确定边缘分布。根据样本数据确定边缘分布可采用两种方法:其一是参数法,即假设随机变量符合常见的分布类型,通过分布拟合工具箱估计参数,而后对假设进行检验;其二是非参法,该方法无需假定样本服从某个分布,而是依据样本点求总体分布的近似,常用的有经验分布函数法与核密度估计法。
- (3)选取 Copula 函数。通常由二元频率直方图的形状,在常见 Copula 函数选取概率密度图近似的 Copula 函数。
- (4)参数估计。选取的 Copula 函数包含有未知参数,需对其进行估计。常用的方法有最大似然估计、分步估计及半参数估计[11]。

本文选取半参数估计,以边缘分布函数的近似估计替代边缘分布函数。选取 Copula 函数为  $C(u,v,\alpha)$ ,其密度函数为  $c(u,v,\alpha)$ ,且有  $c(u,v,\alpha)=C(u,v,\alpha)/(\partial u\partial v)$ ,则按式(10)对  $\alpha$  进行估计。

$$\hat{\alpha} = \operatorname{argmax} \sum_{i=1}^{n} \operatorname{ln}c(u_i, v_i, \alpha)$$
 (10)

#### 2.2 Copula 评价准则

以上述步骤建立 Copula 模型后需进行模型评价,以便从一组 Copula 函数中选择拟合效果最好的 Copula 函数。常用评价准则如下:

#### (1) AIC 信息准则

由日本统计学家赤池弘次提出并完善,他结合 K-L 距离与最大似然法,定义:

AIC = -2ln(最大似然函) + 2k (11) 式中:k 为独立参数维度。AIC 越小则模型越优。

#### (2)BIC 信息准则

贝叶斯信息准则,在 AIC 的基础上考虑了样本数量,防止样本量过大导致的模型复杂化。

BIC =  $-2\ln(最大似然函) + k\ln(N)$  (12) 式中:N 为样本容量。BIC 越小则模型越优。

### (3)平方欧氏距离[12]

平方欧氏距离表示理论累计分布函数值和经验累计分布函数值在原始样本点处偏差的平方和,定义为:

$$d^{2} = \sum_{i=1}^{n} [C(u_{i}, v_{i}) - \widetilde{C}(u_{i}, v_{i})]^{2}$$
 (13)

式中: $C(u_i,v_i)$ , $\tilde{C}(u_i,v_i)$ 分别为 Copula 函数理论 累计分布和经验累计分布。平方欧氏距离越小则 说明模型对原始数据样本拟合效果越好。

AIC, BIC 信息准则和平方欧氏距离方法依赖于参数估计,在小样本数据条件下,参数估计不准确可能导致错误的识别结果,在样本量较多的情况下这三种方法原理简单、稳定性好,都可以采用。

本文算例中引入最小二乘向量机对有限元计 算数据进行拓展,符合大样本数据条件,AIC,BIC 信息准则和平方欧氏距离方法均适用,本文选择 平方欧氏距离方法。

# 3 算例分析

#### 3.1 桁架算例

#### 3.1.1 桁架体系失效概率计算

某单层钢桁架结构如图 1 所示, 仅考虑杆件的拉、压破坏。各杆件的横截面积为确定性参数, 另将随机变量分别列入表 3。

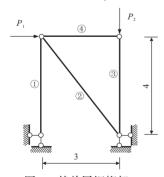


图 1 某单层钢桁架/m

表 3 体系随机变量

随机变量	均值	标准差	变异度	分布类型	表征量
$P_1/\mathrm{kN}$	30	3	0.1	正态	外荷载
$P_2/\mathrm{kN}$	60	4.8	0.08	正态	外荷载
$[\sigma_{_{ m t}}]/{ m Mpa}$	160	6.4	0.04	正态	容许拉应力
$[\sigma_{\rm c}]/{ m Mpa}$	90	1.8	0.02	正态	容许压应力

由结构受力分析可知,该结构为静定结构即 任一杆件破坏都将造成体系失效。其中杆①受 拉,杆②,③受压,杆④不受力,故该体系为3个失效模式构成的串联体系,失效功能函数可写作:

$$Z_i = A_i \left[ \sigma_c \right] - G_i \tag{14}$$

式中: $Z_i$  表示编号为i 的杆件的失效功能函数;  $A_i$ , $G_i$  分别表示编号为i 的杆件的横截面积和内力;  $[\sigma_c]$  为容许应力。

结合式(5),基于 Copula 的体系失效概率可按下式计算:

$$P_{f} = \sum_{i=1}^{N} F_{i}(0) - C(F_{1}(0), F_{2}(0)) - C(F_{1}(0), F_{3}(0)) - C(F_{2}(0), F_{3}(0)) + C(F_{1}(0), F_{2}(0), F_{3}(0))$$

$$(15)$$

采用蒙特卡罗法计算构件失效概率,并得到 失效功能函数的样本数据;据前文中所述流程构 建 Copula 模型,可得到由 Copula 函数计算得到的 联合失效概率,而后由式(15)可得到体系失效概 率,如表 4 所示。

表 4 联合失效概率

失效模式	Copula 函数	联合失效概率
Z1&Z2	Gaussian	$1.975 \times 10^{-3}$
Z1&Z3	Frank	$1.881 \times 10^{-4}$
Z2&Z3	Gaussian	$1.985 \times 10^{-4}$
Z1&Z2&Z3	Gaussian	$4.064 \times 10^{-5}$
体系失效概率		$3.519 \times 10^{-2}$

### 3.1.2 与现有界限估计的比较

现有界限估计也需要求解联合失效概率。 Thoft-Christensen 和 Murotsu<sup>[13]</sup>提出了针对正相关的近似计算公式; Feng<sup>[14]</sup>提出了考虑失效模式构成的超平面夹角近似估计; 董聪等<sup>[15]</sup>提出考虑两个失效模式的失效概率值存在一定差异状况下的近似计算公式。但仍过于粗糙, 不能带入窄界限估计中进行计算。

董聪和夏人伟<sup>[15]</sup>提出采用数值积分的方式求解联合概率,该方法要求功能函数正态分布  $X_i, X_j$ ,然后利用二维正态密度函数可显示表达联合分布,从而求解联合失效概率值,通常认为该方法为近似精确解。相关系数采用线性相关系数  $\rho_{ij}$ 和二维联合分布  $\Phi(x_i, x_j; \rho_{ij}), \varphi(t_i, t_j; \rho_{ij})$ 分别按式(16)(17)计算。

$$\rho_{ij} = \frac{\operatorname{cov}(X_i, X_j)}{\sqrt{\operatorname{var}(X_i)\operatorname{var}(X_i)}}$$
(16)

$$\begin{cases} \Phi(x_i, x_j; \rho_{ij}) = \int_{-\infty}^{x_i} \int_{-\infty}^{x_j} \varphi(t_i, t_j; \rho_{ij}) dt_i dt_j \\ \varphi(t_i, t_j; \rho_{ij}) = \frac{1}{2\pi \sqrt{1 - \rho_{ij}^2}} \cdot \\ \exp\left[\left(-\frac{1}{2(1 - \rho_{ij}^2)}(t_i^2 + t_j^2 - 2\rho_{ij}t_it_j)\right)\right] \end{cases}$$

(17)

该方法计算得到的二元联合失效概率值与 Copula 函数值结果基本一致,差值在 0.05%~6% 之间,差距非常微弱,如图2所示。

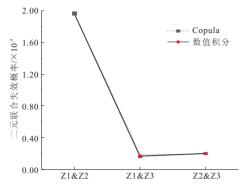


图 2 不同计算方法下二元联合失效概率值

将本文计算得到的体系失效概率值与宽界限 法及窄界限法进行对比如表 5 所示。

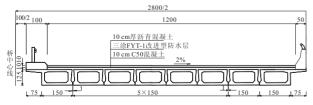
表 5 不同估计方法下体系失效概率值 ×10<sup>-2</sup>

	界限	估计
月昇月伍	下限	上限
宽界限法	2.120	3.751
数值积分-窄界限法	3.518	3.535
Copula 法	3.5	519

由本例的计算可见,由宽界限至窄界限,虽然 区间范围变化巨大,但基于 Copula 模型得到的体 系可靠度点估计值始终在区间范围内,说明本文 采用的计算方式具有较高的可信度。同时,Copula 建模的方式不限制衡量线性相关关系,采用非 参法亦不限制功能函数所服从的分布类型,且建 模计算的复杂程度亦不受边缘分布维度的影响, 故具有较高的适用性。

#### 3.2 连续梁桥算例

以武汉至孝感高速公路上的某宽幅预应力空 心板五跨连续梁桥为例,主梁由预制预应力混凝 土空心板和现浇混凝土桥面板组合而成,先简支 后连续,每半桥宽主梁含8块空心板。半桥宽横 截面如图 3 所示。



半跨宽桥梁横幅布置/cm

本文采用 ANSYS 进行有限元建模对连续梁 桥的受力状态进行计算,采用 MATLAB 计算结构 抗力:由蒙特卡罗法计算构件的失效概率,仅考虑 空心板的抗弯与抗剪失效;并引入最小二乘向量 机对有限元计算数据进行拓展,以便满足计算的 样本需求。流程如图 4 所示。

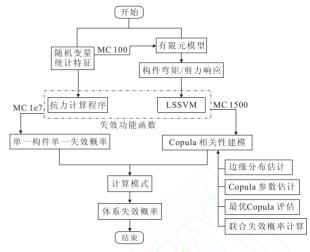


图 4 可靠度计算流程

选择表 6[16,17] 中参数作为不确定性参数进行 计算。参考文献[18],任意相邻两块空心板失效 则体系失效,则以边跨为例,可将两块相邻空心板 视作1个子系统,即1个子系统由2块空心板并 联,一片主梁由7个子系统串联,形成图5所示串 并联模型。

表 6 随机变量分布特征

/	_			
参数	均值	标准差	变异度	分布 类型
混凝土强度	1.6514	0.3600	0.2180	正态
Ⅱ级钢筋 抗拉强度	0.9063	0.0659	0.0727	正态
预应力筋强度	0.9343	0.0220	0.0235	正态
预应力筋面积	1.0000	0.0120	0.0120	正态
结构密度	1.0148	0.0438	0.0432	正态
汽车荷载	0.7882	0.0853	0.1082	正态
ZM_1 ZV_1 Z	ZM_2 ZV	_2	ZM	_7 ZV_7

ZV 3 图 5 串 - 并联模型

ZM 3

ZM\_8

本文仅考虑子系统内部相关性,在假设子系 统之间相互独立的前提下,按考虑相关性程度不 同,分为以下3种计算模式。

- (1)完全不相关:假定各个空心板失效相互 独立,假定单个空心板的两种失效模式也相互独 立。
- (2) 仅考虑单块板的不同失效模式相关: 假 定各个空心板的失效相互独立,考虑单块板不同 失效模式间的相关性。
- (3)考虑子系统内相关性:考虑单块板不同 失效模式间的相关性,也考虑相邻空心板的抗弯 抗剪失效模式间存在的相关性,且考虑两块板同 时失效存在的相关性:即考虑子系统内部任意一

块空心板任意一种失效模式之间均存在相关性。

以上考虑相关性的失效模式均需要采用Copula模型衡量相关关系,并计算联合失效概率,而后按第1部分公式求解体系失效概率。以ZM,ZV分别表示抗弯、抗剪失效,数字表示空心板编号,则由Copula模型得到子系统1内的联合失效概率及相关关系,如表7所示。

表 7 二元 Copula 联合分布结果

失效	模式	Copula	C-result	Kendall	Spearman
ZM_1	ZV_1	Gaussian	$3.445 \times 10^{-8}$	0.211	0.312
$ZM_2$	ZV_2	Gaussian	$5.594 \times 10^{-9}$	0.182	0.270
$ZM_1$	$ZM_2$	Gaussian	$3.301 \times 10^{-5}$	0.964	0.998
$ZM_1$	ZV_2	Gaussian	$4.684 \times 10^{-9}$	0.175	0.259
$ZV_1$	$ZM_2$	Gaussian	$3.923\times10^{-8}$	0.216	0.320
$ZV_1$	ZV_2	Gaussian	$1.600 \times 10^{-6}$	0.939	0.995

比较各个不同失效模式间的联合失效概率值,作出柱状图如图 6。

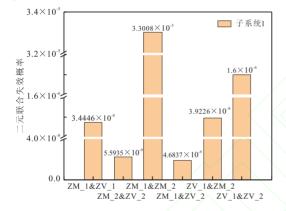


图 6 子系统 1 不同失效模式间的二元联合失效概率值

由图 6 可见,子系统内不同失效模式的联合失效概率存在巨大差异。其中不同空心板抗弯失效的联合失效概率(ZM\_1&ZM\_2)最大,其次是不同空心板抗剪失效的联合失效概率(ZV\_1&ZV\_2),二者相差约 21 倍,二者边缘分布间的 Kendall相关系数均在 0.95 左右,而边缘失效概率值则分别为(3.57×10<sup>-5</sup>,3.74×10<sup>-5</sup>)、(8.30×10<sup>-6</sup>,1.60×10<sup>-6</sup>),可见在边缘分布相关程度相当的情况下,边缘分布失效概率值越大则联合失效概率值越大。

另一方面,将  $ZV_1\&ZM_2$  的联合失效概率与  $ZV_1\&ZV_2$  比较,前者边缘分布概率为(8.30×10<sup>-6</sup>,3.74×10<sup>-5</sup>),后者为(8.30×10<sup>-6</sup>,1.60×10<sup>-6</sup>),发现前者的边缘失效概率远大于后者,而后者联合失效概率却远大于前者,比较二者的 Kendall 相关系数,前者为 0.22,后者为 0.94,可见边缘分布的相关性越强,则联合分布概率值越大。

将不同计算模式下各个子系统及边跨体系失 效概率列入表 8。

表 8 不同计算模式下的体系失效概率

子系统	①完全 不相关 /×10 <sup>-9</sup>	②仅考虑单块板的 不同失效模式相关 /×10 <sup>-9</sup>	③考虑子系统 内相关性 /×10 <sup>-5</sup>
1	1.7160	1.7144	3.4603
2	1.4547	1.4544	3.3848
3	1.3913	1.3911	3.6339
4	1.3204	1.3202	3.3347
5	1.2602	1.2600	3.4731
6	1.0965	1.0963	2.7735
7	1.0287	1.0286	2.8399
整跨	9.2679	9.2650	2.2900

对比计算模式①与计算模式②中各个子系统的失效概率值,发现二者差值非常微弱,累计差值约0.03%。原因在于同一块空心板的抗弯失效与抗剪失效的联合失效概率值极小,而该值小又是由抗弯失效与抗剪失效的相关性很弱导致,故由此可知,体系中的弱相关关系可以忽略,当作相互独立进行处理对失效概率的计算影响不大。

对比计算模式②③可见,计算模式③得到的子系统失效概率约为计算模式②得到的子系统失效概率的 2×10<sup>4</sup>,失效概率大幅增长意味着可靠性大幅下降,结构存在安全隐患的可能性大幅提高。这一显著差异的来源在于,计算模式②将并联的空心板作为相互独立关系处理,将单块板的失效概率直接相乘,而计算模式③则是认为并联空心板存在相关性,通过联合概率分布求取两块板同时失效的概率;通过表7的计算结果可知,并联空心板之间确实存在强相关关系,故而联合失效概率值远大于二者乘积。由此可见,强相关关系对体系失效概率值的影响十分显著,在计算中应予以关注,不可忽略。

另外对比计算模式①②③对体系失效概率的 计算公式可知,对于串联结构而言,不考虑相关 性,将构件及其失效模式当作相互独立处理,得到 的体系失效概率偏大,可靠性偏小,计算结果偏保 守;对于并联结构而言,不考虑相关性则使得体系 失效概率偏小,可靠度偏大,即计算结果较危险, 若是并联结构的强相关关系被忽略,则很可能无 法对结构存在安全隐患做出正确判断。

# 4 结 论

(1)本文利用 Copula 函数对体系可靠度进行 计算,在衡量相关性时可以考虑到非线性相关,同 时可以得到与数值积分精确度相近的联合失效概 率,没有参数符合正态分布的限制,更贴合工程实

#### 际也更具适用性;

- (2)本文利用 Copula 函数构建多元联合分布,结合串并联模型可将体系层面的失效概率降维到构件失效模式,避开体系失效模式难以显示表达的问题;
- (3)本文将 Copula 理论运用于空心板连续梁 桥体系可靠度计算发现,忽略弱相关关系对体系 失效概率的影响不显著,但忽略强相关关系体系 失效概率可能偏差若干数量级,使计算结果不可 信赖,故在对体系进行失效概率计算时充分考虑 体系内相关性是非常有必要的。

#### 参考文献

- [1] 武清玺. 结构可靠性分析及随机有限元法 理论、方法、工程应用及程序设计[M]. 北京: 机械工业出版社, 2005.
- [2] 鲁乃唯,刘 扬. 桥梁可靠度分析方法与应用[M]. 南京: 东南大学出版社, 2017.
- [3] 田 浩, 陈艾荣, 楼慧元. 一种混凝土桥梁时变体 系可靠度分析方法[J]. 中南大学学报(自然科学版), 2012, 43(1): 346-355.
- [4] Ditlevsen O. Narrow reliability bounds for structural systems [J]. Journal of Structural Mechanics, 1979, 7(4): 453-472.
- [5] Sklar A. Fonctions de répartition à n dimensions et leurs marges[J]. Publications de l'Institut de Statistique de L'Université de Paris, 1959, 8: 229-231.
- [6] Chan N H, Chen J, Chen X H, et al. Statistical inference for multivariate residual copula of garch models
  [J]. Statistical Sinica, 2009, 19; 53-70.
- [7] 卢锦玲, 杨 月, 王 阳, 等. 基于 Copula 理论的

- 电动汽车光伏充电站储能配置[J]. 太阳能学报, 2016, 37(3): 780-786.
- [8] 许晓亮, 李建林, 龚家伟, 等. Copula 理论下基于 g-line 失效域的边坡可靠性分析[J]. 岩土力学, 2017, 38(5): 1445-1453.
- [9] 黄 达,曾 彬,顾东明. 基于 Copula 理论的粗粒 土渗透破坏临界水力比降估值[J]. 岩土力学, 2015, 36(5): 1253-1260.
- [ 10 ] Nelsen R. Copula and quasi-copula: an introduction to their properties and applications [ J ]. Logical, Algebraic, Analytic and Probabilistic Aspects of Triangular Norms, 2005: 391-413.
- [11] 谢中华. MATLAB 统计分析与应用[M]. 北京: 北京航空航天大学出版社, 2010.
- [12] 张 蕾. 基于 Copula 函数的岩土体抗剪强度参数二维分布模型研究[D]. 武汉: 武汉大学, 2017.
- [13] Thoft-Christensen P, Murostu Y. Application of Structural Systems Theory [M]. Springer Science & Business Media, 2012.
- [14] Feng Y S. A method of compution structural system reliability with high accuracy [J]. Computers & Structures, 1989, 33(1): 1-5.
- [15] 董 聪, 夏人伟. 现代结构系统可靠性评估理论研究进展[J]. 力学进展, 1995, 25(4): 537-548.
- [16] GB/T 50283-1999, 公路工程结构可靠度设计统一标准[S].
- [17] Nassif H, Nowak A S. Dynamic load for spectra girder bridges [J]. Transportation Research Record, 1995, (1467): 69-83.
- [18] Gharaibeh E S. Reliability and Redundancy of Structural Systems with Application to Highway Bridges [D]. Denver, USA: University of Colorado, 1999.