doi:10.3969/j.issn.1673-9833.2020.02.004

典型双坡低矮建筑屋面局部风压非高斯特性研究

袁养金^{1,2}, 戴益民^{1,2}, 高 阳³, 蒋 姝^{1,2}, 李驰宇^{1,2}

(1.结构抗风与振动控制湖南省重点实验室,湖南 湘潭 411201;
2.湖南科技大学 土木工程学院,湖南 湘潭 411201;
3.湖南百利工程科技股份有限公司,湖南 岳阳 414000)

摘 要:针对坡角为 18.4° 的典型双坡低矮建筑屋面局部风压非高斯特性,在A、B、C3类地貌下展 开了风洞试验研究。主要研究了典型测点风压系数时程概率密度的分布特征,分析了不同地貌类别和不同 风向角下风压非高斯区的分布规律,探讨了风压非高斯特性与屋面流场的关系。结果表明:斜风向下,相比 Gaussian 分布和 Lognormal 分布,GEV 分布和 Gamma 分布能更好地拟合屋面易损区的风压系数概率分布, 但当偏度与峰度较大时,对长拖尾区域的拟合效果较差;地貌类别和风向角对低矮建筑屋面风压非高斯区分 布影响显著,斜风向下风压高斯区沿来流方向分成三股区域,且随着地貌类别变化而沿来流方向移动;屋面 风压非高斯特性与风压空间互相关性系数呈正相关。

关键词:低矮建筑;相关性;非高斯特性;偏度;峰度

中图分类号: TU312⁺.1 文献标志码: A 文章编号: 1673-9833(2020)02-0015-09 引文格式: 袁养金,戴益民,高 阳,等.典型双坡低矮建筑屋面局部风压非高斯特性 [J]. 湖南工业大 学学报, 2020, 34(2): 15-23.

Research on Non-Gaussian Features of Local Wind Pressure for Typical Low-Rise Building with Gable Roofs

YUAN Yangjin^{1,2}, DAI Yimin^{1,2}, GAO Yang³, JIANG Shu^{1,2}, LI Chiyu^{1,2}

(1. Hunan Provincial Key Laboratory of Wind-Resistance and Vibration Control, Xiangtan Hunan 411201, China;

2. School of Civil Engineering, Hunan University of Science and Technology, Xiangtan Hunan 411201, China;

3. Hunan Baili Engineering Technology Co., Ltd., Yueyang Hunan 414000, China)

Abstract: In view of the non-Gaussian characteristics of local wind pressure on the typical low rise building with a slope angle of 18.4°, a wind tunnel test has thus been carried out under the landforms of A, B and C. A research has been carried out on the distribution characteristics of time history probability density of wind pressure coefficient at typical measuring points, followed by an analysis of the distribution laws of non-Gaussian area of wind pressure under different geomorphic categories and wind directions, with a discussion of the relationship between non-Gaussian characteristics of wind pressure and roof flow field. The results show that, compared with Gaussian distribution and lognormal distribution, GEV distribution and gamma distribution can better fit the probability distribution of wind pressure coefficient in the vulnerable area of the roof, but the fitting effect of long trailing tail area is undesirable with

收稿日期: 2019-10-06

基金项目:国家自然科学基金资助项目(51578237),湖南省研究生学位教育改革研究基金资助重点项目(2019JGZD063)

作者简介: 袁养金(1994-),男,湖南衡阳人,湖南科技大学硕士生,主要研究方向为低矮建筑抗风, E-mail: 2658058913@qq.com

通信作者:戴益民(1972-),男,湖南新化人,湖南科技大学教授,博士,主要从事结构抗风方面的教学与研究, E-mail: 617275190@qq.com

a large skewness and kurtosis; the type of landforms and wind direction angle have significant influence on the non-Gaussian distribution of wind pressure of the low building roof. At the oblique wind direction, the Gaussian wind pressure area is divided into three sections along the direction of incoming flow, along which the area moves with the change of terrain categories. The non-Gaussian features of wind pressure is positively related to the mutual correlation coefficient of wind pressure space.

Keywords: low-rise building; correlation; non-Gaussian feature; skewness; kurtosis

1 研究背景

我国东南沿海的农村住宅主要为低矮建筑,其高 度一般不超过24m,位于大气边界层的最下层区域, 该区域的风场特性受地形起伏和周围建筑物的影响 较大。风场中贴近地面的区域,因受地面粗糙程度的 影响,气流紊乱程度增加,从而导致作用于建筑表面 风压时程的脉动幅值间歇性显著。有研究表明¹¹¹,此 时建筑所受的风压时程并不符合 Davenport 假设,而 表现为明显的非高斯特性。

大量灾后调查结果表明,低矮建筑的破坏主要是 屋面破坏,且主要集中在屋檐、屋脊和角部等区域。 而这些区域的气流特性复杂,因此有必要对双坡低矮 建筑屋面在这些区域风压的非高斯特性进行研究。

国外已有学者对风压的非高斯特性进行了研究。 如 K. S. Kumar 等^[2]基于快速傅里叶变换,对低矮建 筑非高斯风压时程进行了模拟,并且将结果与不同 屋面类型在不同条件下非高斯风压数据进行对比, 证实了模拟方法的有效性。F. Sadek 等^[3]基于实验数 据,对低矮建筑表面的非高斯峰值风压进行了研究, 提出了设计上可以采用的非高斯风压极值估计方法。 A. Kareem 等^[4]利用数值模拟方法,对比分析了不同 计算模型和分析方法对湍流作用下低矮建筑表面风 压的非稳态、非高斯、非线性等特性研究的可行性 和效果。Ko N. H. 等^[5]研究了方形建筑侧面风压的 非高斯特性,同时对高斯风压时程和非高斯风压时 程进行了模拟,并将模拟结果与实测数据进行对比, 分析了非高斯风压对方形建筑侧面风荷载的影响。

国内也有部分学者对风压的非高斯特性进行了 相关研究。如王旭等^[1]利用超强台风现场实测和风 洞实验相结合的方法,分析了低矮建筑屋面部分区域 风压的非高斯特性。韩宁^[6]、楼文娟^[7]、庄翔^[8]等 分别基于风洞实验,对不同体型的高层建筑的迎风面 和侧面风压的非高斯特性进行了分析,一致得出在侧 面迎风等气流分离程度大的区域非高斯性更加显著 的结论。罗颖等^[9]探讨了低矮建筑在不同屋面坡度、 风向角、高度及地貌条件下屋面风压特性的变化,分 析了峰值因子的变化规律以及非高斯区分布特点理 论,并且给出了峰值因子的简化计算式。

本研究拟利用风洞试验,对A、B、C3类地貌 风场下典型双坡低矮建筑屋面风压非高斯特性展开 研究,并结合屋面风压空间相关性对低矮建筑屋面流 场特性与屋面风压非高斯特性的关系进行阐述,给出 屋面局部区域非高斯风压的产生原因,以期为低矮建 筑围护结构抗风设计提供一定的参考。

2 风洞试验概况

2.1 试验设备及流场模拟

本研究的风洞试验,在湖南科技大学风工程试验 研究中心大气边界层直流式风洞中完成,试验采用的 测压系统包括 PSI 电子压力扫描阀系统、三维脉动风 速仪、皮托管和装有 PSI 采集软件的电脑。

利用尖劈、挡板、粗糙元等被动模拟装置,模拟 出符合我国规范^[10]规定的1:20 缩尺比例的低矮建筑 风洞试验A、B、C 3 类地貌风场,其平均风速剖面 指数α分别为0.12,0.15,0.22。各风场的风速剖面、 湍流度剖面模拟结果见图1。由图1可以得知,平均 风速剖面曲线符合GB5009—2012设计规范,湍流强 度剖面理论曲线参考日本规范计算方法给出。A、B、 C 3 类地貌风场参考高度处对应的名义湍流度分别为 12.2%,13.8%,23.2%。图1中*H*_r为参考高度,*I*_u和 *U*_r分别为参考高度处的湍流度和风速,风洞试验布 置方式如图2所示。







图 2 风洞试验布置图 Fig. 2 Test wind tunnel test layout

2.2 试验模型及测点布置

风 洞 测 压 刚 性 模 型 采 用 ABS (Acrylonitrilebutdiene-styren)板制作,满足试验所需要的刚度要求, 模型按几何缩尺比例为 1:20 进行设计,风速缩尺比 例设定为 1:1,所以时间缩尺比例为 1:20,试验风速 为 10 m/s。模型的平面尺寸为 600 mm × 400 mm,屋 檐高度为 400 mm,屋面坡角为 18.4°,房屋缩尺模 型如图 3 所示。本文试验模型的阻塞率为 3%,满足 风洞试验阻塞率小于 5% 的要求。屋面上采用对称方 式共布置了 130 个测点(见图 3 和图 4)。为了方便 研究与叙述,本研究选择在迎风屋面的角部、屋脊、 屋檐等局部测点进行区域划分,具体分区见图4。



图 3 低矮房屋缩尺模型图 Fig. 3 Scale model of low-rise buildings



Fig. 4 Layout and division diagram of roof measuring points

2.3 试验数据处理方法

本研究中,测压信号的采样频率为 332.5 Hz,采 样时间为 30 s,对应的实际建筑采样时间为 10 min, 满足 GB 50009—2012《建筑结构荷载规范》^[10] 中规 定的不小于 10 min 的要求,试验中每个测点采样个 数为 10 000 个。风压系数定义为风作用于建筑表面 的实际压力与来流风压的比值^[11],本文以模型屋面 平均高度处风压作为无量纲化的参考风压,定义风压 系数 *C_n(t)* 计算式如下:

$$C_{pi}(t) = [P_i(t) - P_{\infty}]/(P_0 - P_{\infty})_{\circ}$$
(1)

式中: $P_i(t)$ 为第 i 测点处风压值;

P₀和P_。分别为参考高度处总压和静压。

风压的非高斯特性通常采用风压系数时程的偏 度和峰度来描述,二者是判别风压时程高斯与非高斯 分布的2个重要参数。偏度值和峰度值的计算公式参 考文献[12]给出。

为了研究屋面特征湍流对风压非高斯特性的影响,可以通过分析不同测点间风压系数的互相关性进行阐述,引入互相关系数*ρ_{x,x}*,定义如下:

$$\rho_{x_i x_j} = \frac{E[(x_i - Ex_i)(x_j - Ey_j)]}{\sigma_{x_i} \sigma_{x_i}} \,. \tag{2}$$

式中: x_i、x_j分别为测点 i 和 j 的风压系数序列; Ex_i和 Ex_j分别为 x_i、x_j对应的数学期望; σ_{xi}和 σ_{xi}分别为 x_i、x_j对应的标准差。

3 风压时程的概率分布

为研究屋面的风压概率分布特性,基于18.4°坡 角屋面测点风压时程数据,本研究采用 Gaussian 分 布、三参数 Gamma 分布、三参数对数正态分布、广 义极值分布 (generalized extreme value distribution, GEV)4种分布方式,对屋面的典型测点风压时程进 行拟合分析。得到的 B 类地貌工况中45°风向角作 用下迎风屋面的典型测点的风压系数概率密度分布 拟合结果如图 5 所示。







如图 5 所示,测点 1 和 7 处于屋盖角部区域,风 压系数受锥形涡影响较大,导致其统计特性偏离了高 斯分布且都为负偏斜,从统计学上说明此区域实际风 吸力出现的概率比高斯假设更大,更易遭到破坏;其 中,Gamma分布和广义极值分布(GEV)对斜风向 角部区域测点风压时程概率分布拟合程度更高,但是 对于高峰度的长拖尾区域很难进行较优拟合。而测点 13 和 19 位于迎风屋盖中部,锥形涡发展到此区域时 其截面增大,涡旋强度减弱^[13],因而两者的风压系 数概率密度分布曲线更接近高斯分布。此时测点 13 风压时程的偏度和峰度分别为 0.05 和 3.56,测点 19 的分别为 0.14 和 3.12,均接近高斯分布下的理论偏 度值 0 和峰度值 3。同时发现随着与屋面角部区域距 离的增加,负偏斜拖尾长度减小。

4 屋面风压非高斯性分区

本节通过改变来流风向角和地貌类型研究低矮

双坡建筑风压非高斯特性分区特点。理论上高斯分布的偏度与峰度值分别为0和3,但由于风场紊流的随机性导致实验过程中绝对的高斯分布很少见,因此,综合相关研究^[14-15],文中采用 |*S*|>0.5 且 |*K*|>3.5 作为风压高斯区与非高斯区划分的标准。

4.1 不同风向角下非高斯性风压分布

通过分析 B 类地貌下建筑受风向角分别为 0, 20, 30, 45, 60, 90°时屋面非高斯区的分布特点, 描述风 向角对双坡低矮建筑屋面非高斯分区的影响。B 类地 貌下屋面非高斯区域随风向角的变化分布如图 6 所 示,图中实心点处风压表现为高斯性, 而空心点处为 非高斯性。



various wind angles

由图 6 可知,风向角对非高斯区分布影响显著, 特别是斜风向角作用下(如风向角为 20°,30°,45°, 60°),高斯区分布大体与风向角一致,如图中箭头 所示。而非高斯区则主要分布在高斯区两侧,这是因 为来流风在经过屋角区域后因气流分离形成两股锥 形涡并沿着来流方向向前发展所致^[16]。处于锥形涡 作用范围的测点受气流涡旋影响较大而导致风压非 高斯性显著,两股涡的中间区域风压由于旋涡的相互 干扰反而表现为高斯性。

0°风向角下,屋面大部分测点表现为非高斯性, 高斯风压区主要集中在迎风屋盖第3排测点范围,这 是因为来流直接作用于迎风屋盖的中部区域,而此区 域受屋檐和屋脊区域的气流分离影响较小。

90°风向角下,非高斯区则主要分布在前后山墙 区、两侧屋檐区以及屋脊区,这是由于气流在迎风 前缘区分离产生旋涡脱落而在来流下游区再附所致; 两侧屋檐区受建筑绕流影响较大而表现出明显的非 高斯性。

4.2 不同地貌下非高斯性风压分布

图 7~9 给出了 18.4° 坡角双坡低矮建筑在 A、B、 C 3 类地貌下受来流风向角分别为 0,45,90°时的屋面 非高斯区分布。



非高斯区的分布特点说明了地貌类型对双坡低 矮建筑屋面非高斯区分布规律的影响,从图 7~9 中 可以看出,18.4°坡角的双坡低矮建筑在相同的风向 角作用下,地貌类型对屋面非高斯区的分布影响显 著,具体描述如下。

如图 7 所示,0°风向角下,A类地貌下高斯区 测点分布位置较 B 类地貌的更靠近迎风屋檐,这是 由于 A 类地貌中来流湍流度较小,屋檐区域处产生 的气流分离程度相对较小;当建筑处于来流更为复杂 的 C 类地貌下时,几乎屋面所有的测点风压均表现 为非高斯性。

如图 8 所示,45°风向角下,在A、B 地貌类型中,表现为高斯性的测点主要沿来流方向按箭头方向 呈三股区域分布,结合文献 [17]中对斜风向作用下 低矮建筑屋面锥形涡的分布特点进一步说明此结论。 从A 类地貌到 B 类地貌,三股高斯区域沿来流方向 移动,且区域范围有所减小,这是因为在 B 类地貌 中屋面锥形涡气流影响范围扩大所致。

如图 9 所示,90°风向角作用下,不同地貌中两 侧屋盖非高斯测点区域分布基本对称,体现了实验数 据的合理性。从 A 类地貌到 C 类地貌,高斯区域沿 来流方向逐渐向前移动,这是由于随着来流湍流度增 大,在气流分离区旋涡脱落加剧,导致分离区非高斯 区域范围越来越大。同时发现,A 类地貌和 B 类地 貌中,在屋面来流下游靠近山墙区域出现较大范围的 非高斯测点,这是由于分离气流在此区域产生再附和 建筑尾流的卷吸作用所致。

5 局部非高斯风压与屋面流场特性 的关系

5.1 屋面风压非高斯性变化规律

图 10 和图 11 分别给出了 18.4° 坡角屋面, 在 0° 风向角作用下, 顺风向测点风压偏度变化曲线和峰度 变化曲线。







wind direction angle of 0°

图 10 和 11 中各曲线图标分别代表相关性计算参 考点和所考察目标测点序列的最后点,横坐标表示屋 面测点距离与屋檐高度的比值,图 12、13 同。

从图 10 所示不同地貌中 0°风向角作用下顺风 向测点风压偏度曲线和图 11 所示不同地貌中 0°风 向角作用下顺风向测点风压峰度变化曲线的变化趋 势来看,不同地貌下偏度的变化趋势大体一致呈"M" 形,且整体呈现出下降的态势;而峰度曲线则呈现出

"W"形的变化趋势,且整体呈上升趋势。这一结果, 一方面说明偏度与峰度一般表现为明显的不同步性; 另一方面,说明小偏斜高峰态以及大偏斜低峰态出现 的概率较低。从偏度极值与峰度极值出现的位置来 看,不同地貌类型下,迎风屋面约0.2倍屋檐高度处 的风压偏度和峰度均出现了较明显的极值点,表现为 极小偏度(绝对值)和峰度,非高斯性最弱;在屋脊 位置(0.5倍屋檐高度)附近,风压偏度和峰度大多 出现了第二个明显的极值点,表现为较大的偏度(绝 对值)和峰度,非高斯性显著增强,但是C类地貌 中偏度的极大值(绝对值)点出现在 0.6 倍屋檐高度 处(即背风屋脊处),这不排除是实验误差所致。另外, 发现屋面的第4排、第5排测点(迎风屋面靠近屋脊 的两排测点)的风压偏度值,在C类地貌中没有出 现类似于 A、B 类地貌中先下降后上升的变化过程, 而是表现为平缓地下降。

5.2 屋面流场特性的相关性分析

本节将从风压空间相关性着手分析屋面风压非 高斯特性的分布规律,已有的相关研究结果表明, 产生大尺度旋涡的区域一般表现为风压空间相关性 较强^[15],互相关性系数可以用于衡量任意两个测点 在一定时间序列下取值的相关性程度,统计学上通 常认为相关系数绝对值大于 0.5 时两者为强相关,而 当相关性系数绝对值小于 0.2 时,则视为弱相关。0° 风向角下,顺风向测点风压空间相关性曲线如图 12 所示,0°风向角下横风向测点的风压空间相关性曲 线如图 13 所示。



Fig. 12 Curves of wind spatial correlation of downwind direction point under a wind direction of 0°







图 12 和 13 仅给出了 0°风向角下的测点风压空 间相关性结果,由图可知,屋面受0°风向角作用时, 不同地貌下顺风向和横风向各列测点风压相关系数 的变化趋势基本一致。由图 10 可知,迎风前缘区测 点风压的相关性最强,风压非高斯性最强,在约0.2 倍屋檐高度处风压相关性达到最弱相关,之后测点风 压相关性增大,在屋脊区域附近达到另一个峰值,背 风屋盖区测点风压相关性相比于屋脊略有衰减。由图 13 可知, 横风向相关性曲线基本符合负指数率模型, 与顺风向风压相关性曲线的差别较大;不同地貌下位 于约0.2倍屋檐高度处的3~63测点序列相关性最弱, 结合横风向测点相关性规律,说明屋面上约0.2倍屋 檐高度处受特征湍流^[18]的影响最小,非高斯特性最 弱。同时结合图 10 和 11 可以看出, C 类地貌下各测 点序列相关性明显较其他两类地貌下的强,这是由于 C 类地貌下来流风脉动性更强,导致屋面测点间的风 压相关性增强。

综合上述分析,发现风压相关性曲线波动与偏度 和峰度变化趋势具有明显的关联规律:风压相关性 较弱的区域偏度和峰度都较小,而风压相关性较强 的区域偏度和峰度较大。这一结论说明屋面风压非高 斯性与屋面气流的相互作用呈正相关,这与文献[12] 中的结论一致。通过分析屋面测点风压的相关性,可 以了解典型双坡屋面风压的非高斯性分布特点。

6 结论

通过对坡角为18.4°的典型双坡低矮建筑在不同 地貌下进行风洞试验,并对屋面典型测点风压时程进 行概率密度拟合,分析屋面非高斯风压区分布特点及 屋面局部风压非高斯特性与屋面流场的关系,得出如 下结论:

1)斜风向作用下,风压非高斯特性显著,而对 于距迎风角部较远的测点风压更加接近高斯分布。斜 风向下 Gamma 分布和广义极值分布(GEV)对迎风 角部测点风压时程概率分布拟合效果更优,但是对于 高峰度的长拖尾区域仍很难进行较优拟合。

 2)高斯区测点分布随风向角的改变而变化,非 高斯性测点由于受锥形涡外围影响而分布在其两侧;
 0°风向角下,高斯区主要分布在垂直来流方向第3 排测点;90°风向角下,非高斯区分布于迎风山墙的 气流分离区和背风山墙气流再附区。

3)0°风向角下,随着来流湍流强度的增大,高 斯区分布沿来流方向前移;45°风向角下,A、B两 类地貌中高斯性测点主要沿来流方向分成三股区域, 且由A类地貌变化到B类地貌时,该高斯区域沿来 流方向发生移动,且区域范围缩小。

4)不同地貌下,偏度变化大体呈"M"形变化 趋势,整体呈下降态势;而峰度呈"W"形变化趋势, 整体呈上升趋势,偏度与峰度具有明显的不同步性。 风压相关性曲线波动与偏度和峰度变化趋势具有明 显的相关联规律,相关系数大的区域,风压的非高斯 特性更显著。

参考文献:

- 王 旭,黄 鹏,刘海明,等.超强台风作用下低矮 建筑屋盖风压非高斯特性研究[J].建筑结构学报, 2016, 37(10): 132-139.
 WANG Xu, HUANG Peng, LIU Haiming, et al. Non-Gaussian Features of Wind Pressures on Low-Rise Building's Roof During a Super Typhoon[J]. Journal of Building Structures, 2016, 37(10): 132-139.
- [2] KUMAR K S, STATHOPOULOS T. Synthesis of Non-Gaussian Wind Pressure Time Series on Low Building Roofs[J]. Engineering Structures, 1999, 21(12): 1086– 1100.
- [3] SADEK F, SIMIU E. Peak Non-Gaussian Wind Effects for Database-Assisted Low-Rise Building Design[J].

Journal of Engineering Mechanics, 2002, 128(5): 530–539.

- [4] KAREEM A, WU T. Wind-Induced Effects on Bluff Bodies in Turbulent Flows Nonstationary, Non-Gaussian and Nonlinear Features[J]. Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics, 2013, 122: 21–37.
- [5] KO N H, YOU K P, KIM Y M. The Effect of Non-Gaussian Local Wind Pressure on a Side Face of a Square Building[J]. Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics, 2005, 93(5): 383–397.
- [6] 韩 宁,顾 明.方形高层建筑风压脉动非高斯特性分析 [J]. 同济大学学报(自然科学版), 2012, 40(7): 971-976.

HAN Ning, GU Ming. Analysis on Non-Gaussian Features of Fluctuating Wind Pressure on Square Tall Buildings[J]. Journal of Tongji University(Natural Science), 2012, 40(7): 971–976.

[7] 楼文娟,李进晓,沈国辉,等.超高层建筑脉动风压的非高斯特性[J].浙江大学学报(工学版),2011,45(4):671-677.

LOU Wenjuan, LI Jinxiao, SHEN Guohui, et al. Non-Gaussian Feature of Wind-Induced Pressure on Super-Tall Building[J]. Journal of Zhejiang University (Engineering Science), 2011, 45(4): 671–677.

 [8] 庄 翔,董 欣,丁洁民,等.矩形高层建筑表面风
 压脉动的非高斯特性研究 [J]. 建筑结构学报,2016, 37(增刊 1): 13-18.

ZHUANG Xiang, DONG Xin, DING Jiemin, et al. Non-Gaussian Features of Wind Pressure Fluctuations on a Rectangular High-Rise Building[J]. Journal of Building Structures, 2016, 37(S1): 13–18.

 [9] 罗 颖,黄国庆,李明水,等.基于风洞数据的低矮 房屋双坡屋面风压非高斯特性[J].空气动力学学报, 2018,36(4):577-584.

LUO Ying, HUANG Guoqing, LI Mingshui, et al. Non-Gaussian Characteristics of Wind Pressure for Gable Roof of Low-Rise Buildings Based on Wind Tunnel Data[J]. Acta Aerodynamica Sinica, 2018, 36(4): 577– 584.

[10] 中华人民共和国住房和城乡建设部.建筑结构荷载规
 范: GB 50009—2012 [S].北京:中国建筑工业出版社,
 2012: 30-33.
 Ministry of Housing and Urban-Rural Development of the

People's Republic of China. Load Code for the Design of Building Structures: GB 50009—2012[S]. Beijing: China Architecture&Building Press, 2012: 30–33.

 [11] 戴益民,李秋胜,李正农.低矮房屋屋面风压特性的 实测研究 [J]. 土木工程学报, 2008, 41(6): 9-13.
 DAI Yimin, LI Qiusheng, LI Zhengnong. Experimental Study of Wind Pressures on a Low-Rise Full-Scall Building[J]. China Civil Engineering Journal, 2008, 41(6): 9–13.

[12] 孙 瑛,武 岳,林志兴,等.大跨屋盖结构风压脉动的非高斯特性[J].土木工程学报,2007,40(4):1-5,12.

SUN Ying, WU Yue, LIN Zhixing, et al. Non-Gaussian Features of Fluctuating Wind Pressures on Long Span Roofs[J]. China Civil Engineering Journal, 2007, 40(4): 1–5, 12.

- [13] 董 欣,叶继红,丁洁民.低矮建筑表面破坏性旋涡及其诱导的风压特性研究综述 [J]. 建筑结构学报,2018,39(1):1-10.
 DONG Xin, YE Jihong, DING Jiemin. Review of Destructive Vortices and Vortex-Induced Wind Pressures on Low-Rise Buildings[J]. Journal of Building Structures, 2018, 39(1):1-10.
- [14] GIOFFRÈ M, GUSELLA V, GRIGORIU M. Non-Gaussian Wind Pressure on Prismatic Buildings.
 II: Numerical Simulation[J]. Journal of Structural Engineering, 2001, 127(9): 990–995.
- [15] 叶继红,候信真.大跨屋盖脉动风压的非高斯特性研究[J].振动与冲击,2010,29(7):9-15,232.
 YE Jihong, HOU Xinzhen. Non-Gaussian Features of Fluctuating Wind Pressures on Long Span Roofs[J]. Journal of Vibration and Shock, 2010, 29(7):9-15,232.
- [16] 戴益民,彭 望,蒋荣正,等.考虑地貌影响平屋面 低矮建筑屋面局部风压特性试验研究 [J]. 建筑结构学 报, 2017, 38(2): 134-142.
 DAI Yimin, PENG Wang, JIANG Rongzheng, et al. Wind Tunnel Test of Wind Pressures Around Roof Local Area on Flat Roof Low-Rise Building Under Terrain[J]. Journal of Building Structures, 2017, 38(2): 134-142.
- [17] 王云杰,李秋胜. 斜风向下低矮房屋屋盖风荷载特性 试验研究 [J]. 建筑结构, 2014, 44(19): 26-33.
 WANG Yunjie, LI Qiusheng. Experimental Study on Wind Load Characteristics of a Low-Rise Building Roof Under Oblique Wind Direction[J]. Building Structure, 2014, 44(19): 26-33.
- [18] 孙 瑛,武 岳,林志兴,等.大跨度平屋盖表面的 特征湍流研究[J]. 空气动力学学报,2007,25(3): 319-324,356.
 SUN Ying, WU Yue, LIN Zhixing, et al. Characteristics of Signature Turbulence on Long Span Flat Roofs[J]. Acta Aerodynamica Sinica, 2007, 25(3): 319-324, 356.

(责任编辑:廖友媛)