引用格式:穆清晨,王咏薇,邵凯,等.山地复杂条件下三种边界层参数化方案对近地层风模拟精度初步评估分析[J]. 资源科 学,2017,39(7):1319-1360. [Mu Q C, Wang Y W, Shao K, *et al.* Three planetary boundary layer parameterization schemes for the preliminary evaluation of near surface wind simulation accuracy over complex terrain[J]. *Resources Science*, 2017, 39(7):1349-1360.] DOI: 10.18402/resci.2017.07.12

山地复杂条件下三种边界层参数化方案对近地层风 模拟精度初步评估分析

穆清晨^{1,2},王咏薇^{1,2},邵 凯³,王恪非^{1,2},高雅琪^{1,2}

(1.南京信息工程大学大气环境中心,南京210044; 2.南京信息工程大学大气物理学院,南京210044;3.金风科技股份有限公司,北京100176)

摘 要:中国风能资源丰富,风能开发行业逐步发展,风速预报的准确性是关键问题。数值模式中,边界层参数化方案对地表热力及动力强迫引发的大气湍流特征的合理计算对于复杂地形条件下小尺度局地风速的预报十分重要。本文选取MYJ、YSU、ACM2 三种边界层参数化方案模拟2010年贵州韭菜坪复杂地形条件下的近地层风以检验风速模拟性能。结果表明,在中国西南复杂山地地形条件下,由于计算机理包含非局地闭合的大尺度涡动对运动的影响,ACM2方案对近地层70m高度风速的模拟效果优于其余两种方案,2010年4月逐小时模拟结果与观测结果的均方根误差为3.56m/s,一致性指数为0.94。对风向的模拟三种方案结果相近,但与实测风向的误差随着高度不断减小,70m的模拟结果优于10m。采用威布尔概率密度函数估算平均风能密度,在不同高度上结果稍有差异,但在50m和70m(风机轮毂高度)高度上ACM2方案更优。

关键词:WRF模式;风速模拟;边界层参数化方案;山地地形

DOI: 10.18402/resci.2017.07.12

1 引言

风是一种无污染可再生能源,被广泛应用于风 力发电^[1]。大气边界层内的风受到地形、高低层天 气系统相互作用及地面非绝热加热、海陆温差等物 理过程的影响,具有较强的瞬变性、波动性和间歇 性,这给电力系统的安全稳定及供电能力带来了严 峻的挑战^[2,3]。为了有效地利用风能资源,国家能源 局在2011年颁布的《风电场功率预测预报管理暂行 办法》中明确规定,所有并网运行或在建设中风电 场均应具备风电功率预测预报能力,对预报准确度 也有明确规定^[4]。数值模式预报是采用高性能计算 机,以精确的描述天气演变过程的流体力学和热力 学方程组为动力学基础,对大气运动的变化进行预 报的方法^[5],能有效弥补统计预报方法对历史数据 要求高、预报时常受限等缺点⁶⁰,尤其适用于复杂的 地形和大气条件,在很大程度上减小了风场预报的 不确定性,逐渐成为风速研究应用和业务发展的 主流。

WRF(Weather Research Forecasting)^[7]是中国 气象预报领域应用比较广泛的中尺度数值模式之 一,其对风速模拟预报的效果受诸多因素影响^[8],不 同参数化方案的设置会直接影响近地层风速模拟 的准确性^[9]。合理地使用各物理参数化方案组合可 以更好地预报风速与风向^[10],其中行星边界层参数 化方案与辐射过程参数化方案设置对风速预报结 果准确性影响较大,而微物理过程参数化方案与积 云对流参数化方案设置对风速预报结果准确性影 响较小^[11]。大气边界层是气候系统的重要环节,对

收稿日期:2016-12-10;修订日期:2017-05-05

基金项目:国家自然科学基金面上项目(41575009);江苏高校优势学科建设工程项目(PAPD);江苏省产学研前瞻性项目(BY2015070-15)。 作者简介:穆清晨,女,吉林白山人,硕士生,主要研究WRF参数化方案对风速预测影响。E-mail:muqc61@yahoo.com 通讯作者:王咏薇,E-mail:wyw@nuist.edu.cn 大气和气候有明显影响[12],在对大气的数值模拟过 程中,边界层的处理方法决定了模拟的大气边界层 和混合层高度、湍流混合强度和时空演变以及风场 的准确性[13],尤其在复杂地形条件下,陆-气相互作 用的独特动力和热力强迫效应不仅对天气形成和 演化具有深刻影响,还对区域气候格局和大气环流 具有重要作用14,王澄海等就曾对中国西北部近地 层风进行模拟,结果指出在植被稀疏地形复杂的环 境下,模式边界层的参数化方案选择是模拟风速的 关键[15]。祖繁等指出模式对山地及沿海风速的模拟 误差各不相同109,近些年来对于不同的下垫面上边 界层参数化方案的适应性研究如 D. Carvalho等对 伊利比亚半岛向岸风与离岸风能评估四及葡萄牙高 风模拟敏感性试验^[18]等多集中于沿海区域,对山地 复杂地形条件下近地层风的研究如 J. J. Gómez-Navarro 等对瑞士风暴的模拟^[19]也不能完全适用于 中国复杂地形。何晓凤等利用中国400座测风塔观 测资料检验中国近地层风场预报能力时也指出内 蒙古、东北和沿海部分区域误差较小,内陆地区误 差较大,尤其在高原和内陆复杂地形下预报效果不 佳[20],因此在复杂地形条件下,讨论边界层参数化方 案对风速预测的影响对于风能的预报及应用有一 定意义。

本文选取 WRF 模式中 MYJ (Mellor-Yamada-Janjic)^[21]、YSU(Yonsei University)^[22]、ACM2(Asymmetric Convective Model Version 2)^[23]三种边界层参 数化方案对中国南部复杂山地地形条件下风电场 2010年4月风速进行模拟。将各方案模拟结果与 观测资料分别从风速、风向、风能等方面进行对比 分析,评估三种边界层参数化方案在复杂下垫面条 件下的风模拟效果,期望为中国南部复杂山地条件 风模拟的参数化方案设置提供借鉴和参考。

2 模式、算例及观测数据简介

2.1 WRF模式及边界层参数化方案介绍

本文采用的WRF模式,是由美国多所研究机 构和大学共同合作开发的一种统一的中尺度天气 预报模式。中小尺度模式的水平格距一般为几到 几十公里不等,比10~100m的边界层湍流输送的特 征尺度量级要大得多,为了考虑这种次网格尺度的 效应,需要采用参数化方法^[24]。 边界层参数化方案分为高阶局地闭合方案和 非局地闭合方案两大类,局地闭合方案对闭合问题 的解决方法是采用K闭合,即假设湍流动量交换和 分子粘性引起的动量交换在形式上是相似的,可以 用湍流粘性系数*K*_m(或湍流扩散系数)及平均速度 梯度来表示。MYJ方案的预报方程组中包含了湍 流动能预报方程和二阶矩,属于1.5阶闭合方案,能 预报湍流动能TKE并有局部的垂直混合,在对待局 地湍流过程中相当精确^[25]。MYJ方案中*K*_m表达式为:

$$K_m = \frac{cE^2}{\epsilon} \tag{1}$$

式中c为经验系数;E为动能; ϵ 为湍能耗散率。

由于 K 闭合方案借鉴分子扩散理论,假设湍流 运动为小尺度湍涡,沿着平均量的梯度方向运动, 物质和通量交换只发生在相邻的模式格点上,因此 该种闭合方案较适用于考虑稳定边界层和中性大 气的局地湍流影响^[26]。

不稳定边界层中,湍流发展异常活跃,其垂直 尺度甚至能发展到边界层高度范围,此时的湍流通 量交换主要由对流大涡完成。这种情况下,以湍流 扩散理论即K理论为基础的局地闭合方案会低估 由于大涡运动导致的边界层内的湍流活动,因此在 局地闭合的基础上考虑非局地闭合的影响,在湍流 扩散项中加入非局地项,表达式为:

$$-\frac{\partial}{\partial z} \left(\overline{C'w'} \right) = \frac{\partial}{\partial z} \left(K_m \frac{\partial \overline{C}}{\partial z} + \Gamma \right)$$
(2)

式中 C 为风速(u)、水汽(q)、位温(θ)等; z 为高度; <u>Cw</u> 为因脉动引起的垂直方向动量输送。加入的Γ 项即非局地闭合的影响,从而使对流边界层的模拟 更加准确^[25]。在非局地方案中,空间某一点的未知 量不止与局地已知量的值和梯度有关,而是用空间 许多点已知量的值进行参数化的。不同的非局地 闭合方案在对Γ项的处理方式上不同。WRF中 YSU和ACM2方案就是较为常用的两种非局地方 案^[17-19],YSU方案详细考虑了夹卷层的作用,并且考 虑了湍流扩散方程中的"反向梯度输送项"^[22], ACM2 方案最初广泛应用于 MM5 (Mesoscale Model version 5)模式中并用来产生 CMAQ(Model-3 Community Multiscale Air Quality)大气传输模式 需要的气象驱动场,从WRF3.0启动ACM2方案开 始移植到 WRF模式中,在稳定或者中性大气层结 2017年7月

2.2 模拟设计及风电场测风资料

本文选取的模拟区域为中国南部贵州地区韭 菜坪风电场,是中国典型山地地形。模拟区域的初 始场和边界条件采用1°×1°分辨率的NCEP(National Centers for Environmental Prediction)全球预报场资 料。如图1所示,算例设置为3重嵌套网格,d01到 d03 嵌套区域的水平分辨率分别为9km、3km及 1km。第三层模拟区域范围为26.63°N-27.14°N, 103.99°E-104.82°E。3重网格区域地形数据分别采 用Modis全球地形5min、2min、30s数据。垂直分层 采用层顶气压100hPa的34层分层,近地层取密。 积分时间步长设置为30s,模拟时间为2010/4/18: 00~2010/5/11:00,时长为一个月。模拟共分三个 算例,分别采用MYJ、YSU、ACM2三种边界层参数 化方案对模拟区域进行模拟。其他物理参数化过 程均设置相同,其中微物理过程方案选择WSM3 (WRF Single-Moment 3-class Microphysics scheme) 类简单冰相方案;长波辐射过程采用RRTM(Rapid and Accurate Radiative Transfer Model)方案;短波辐 射过程采用 Dudhia 方案: 陆面过程采用 Noah 陆面 过程方案:第一层模拟区域采用浅对流 Kain-Fritsch (new Eta)方案,第二、三层不采用积云对流 参数化方案。

模拟结果评估所用的测风资料来源于贵州地 区韭菜坪一期测风塔。图1可见实验风场具体位置 坐标为104.675°E,26.876°N,海拔2680m。该风电 场场址地面基本为草地,有少量灌木林,海拔高程 在2300~2900m之间。测风塔位于山脊上,海拔较 高,其西南侧地形相对陡峭,西侧与东南侧有山峰, 北侧与南侧地势较低。测风传感器高度分别为 10m、30m、50m、70m,测风数据为10分钟风速风向, 观测时间为2010年4月3日8:00-2010/5/11:00, 选取的是典型的春季大风时段。

3 模拟结果与对比分析

3.1 不同边界层参数化方案对风速模拟的影响

将测风塔10m、30m、50m及70m高度实际测风数据分别与模拟结果进行对比,三种方案与实测风速逐小时对比如图2所示。山地条件下春季风速具



图1 模式模拟三重嵌套区域分布及地形

Figure1 Triple nested regional distribution of model and the terrain 有较大的波动性,约每3~5天出现一次极值。三种 方案对风速的模拟结果与观测值均能大致吻合,在 4个不同高度层中风速的变化不大,每种方案对各 层的模拟结果也甚是相近,但不同的方案对风速波 动的模拟却有区别。ACM2方案对风速峰值模拟 最好,几处重要峰值如4月3日、5日及11日只有 ACM2方案较好的模拟了出来,对谷值模拟也没有 明显误差。MYJ方案对峰值模拟稍偏低一些,但个 别模拟值如24日峰值明显偏高,但对谷值模拟较为 准确。YSU方案除了几处峰值模拟稍不理想,其余 与ACM2方案的模拟结果相近,但对谷值的模拟基 本都偏低一些。

为量化评估模拟结果,选择相关系数r、百分比 误差 E、均方根误差 RMSE、一致性指数 I 四种统计 参数,对比模拟结果与观测值的吻合程度,几种统 计学参数公式如下:

相关系数:

$$r = \frac{\sum_{i=1}^{N} (S_i - \overline{S})(O_i - \overline{O})}{\sqrt{\sum_{i=1}^{N} (S_i - \overline{S})^2} \times \sqrt{\sum_{i=1}^{N} (O_i - \overline{O})^2}}$$
(3)



Figure 2 Comparison diagram of measured wind speed and simulation results at 10m, 30, 50, 70m

相对误差:

$$E = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} \frac{|S_i - O_i|}{O_i}$$
(4)

$$RMSE = \left[\frac{1}{N}\sum_{i=1}^{N} (S_i - O_i)^2\right]^{\frac{1}{2}}$$
(5)

一致性指数:

$$I = 1 - \frac{\sum_{i=1}^{N} (S_i - O_i)^2}{\sum_{i=1}^{N} (|S_i - \overline{O}| + |O_i - \overline{O}|)^2}$$
(6)

式中 S_i 与 O_i 分别为模拟与实测风速; \overline{S} 与 \overline{O} 分别 为模拟与实测平均风速;N为样本容量。相关系数 r与一致性指数I的值均在0~1之间,值越大代表两 组数据的相关性越好,一致性越高。而百分比误差 E_{λ} 均方根误差RMSE越大则代表误差越高。将各 层风速整月实测值与模拟值分别求平均,计算出4 个统计参量的值,得到表1。为了更清晰的看出各 模式模拟风速的优劣,将表1数据中吻合度最高的 统计参数加粗标注。从表中明显看出在各个高度 层吻合度最高的统计参数几乎都集中在ACM2方 案,10m、30m、50m、70 m四个高度上相关系数r值 最高,10m、30m高度在0.43左右,70m高度则达到 0.49,相关性最好;相对误差E在各个高度上均为最 低,控制在0.48~0.54之间,YSU方案与ACM2结果 相近,只在50m高度上误差稍大。均方根误差 *RMSE*均在3.7以下,对风速的波动有较好掌握;一 致性指数*I*在各高度层三种方案的结果都不错,总 体达到0.94以上。YSU方案中有个别最优值但均 与ACM2方案相同,只有50m高度上达到0.95的一 致性指数略高于ACM2,总体模拟情况较好,仅次 于ACM2方案。MYJ方案的模拟结果则稍逊色,相 关系数、相对误差、均方根误差均稍逊于另两种方 案,只有一致性指数结果相当。综合比较4个高度 层中4种统计参量的计算值,ACM2方案对风速的 模拟效果优于另外两种方案,相关系数及一致性指 数较高说明可以较好的模拟出瞬时风速,相对误差 和均方根误差较低则说明ACM2方案对风速变化 率也有较好掌握。且随着高度的增加三种方案的 模拟效果均有所提高,高度越高各边界层方案之间 的差异越小。

3.2 不同边界层参数化方案对于风向模拟的影响

将三种边界层参数化方案在10m和70m高度 风向分布与实测值进行对比,分别得到图3与图4。 图3为10m高度上实测和模拟风向的频率对比图, 结果显示3种方案对风向的模拟差距不大,均模拟 出了测风塔所处位置4月份的主导风向为偏西南 风。但模拟结果相对于实测主导风向均有近22.5° 的误差,且主导风向频率的模拟结果比实测频率均 低约10%。三种方案对南风和偏东北风两个次主 导风向的模拟结果则均不明显。

图4为70m高度的实测与模拟风向的频率对

Table 1 Wind speed statistical parameter comparison of different boundary layer schemes							
PBL Scheme	<i>Height/</i> m	sim_ave	obs_ave	r	Ε	RMSE	Ι
YSU	10	6.38	7.33	0.40	0.52	3.75	0.94
	30	6.83	7.30	0.42	0.54	3.71	0.94
	50	7.00	7.24	0.46	0.53	3.63	0.95
	70	7.12	7.12	0.49	0.48	3.58	0.95
MYJ	10	6.58	7.33	0.38	0.55	3.82	0.94
	30	7.10	7.30	0.40	0.58	3.83	0.94
	50	7.34	7.24	0.44	0.57	3.75	0.94
	70	7.54	7.12	0.47	0.52	3.72	0.95
ACM2	10	6.39	7.33	0.42	0.52	3.70	0.94
	30	6.79	7.30	0.43	0.54	3.70	0.94
	50	6.92	7.24	0.47	0.52	3.63	0.94
	70	7.01	7.12	0.49	0.48	3.56	0.95

表1 不同边界层方案风速模拟统计参量对比

注:黑体数值表示最优值。

1353



图3 10m高度实测风向与模拟风向对比

Figure 3 Comparison diagram of measured wind direction and simulation results at 10m





1355

比,三种参数化方案的模拟结果仍十分相近。70m 高度的实测主导风向为东南偏南风,而三种方案的 模拟结果中主导风向均为西南偏南风,主导风向仍 均有22.5°左右的误差,但实测和模拟结果的主导风 向频率基本一致。实测风的次主导风向为东南风, 频率约20%,三种方案的模拟结果均为西南风,约 有35°的误差,但频率仍较接近。对风向模拟产生 偏差的主要原因与分辨率有关,实际地形上植被、 水体及建筑等模式不能准确掌握,而这些对风向均 有较大影响,分辨率的提升将会改善模拟结果。总 的来说,三种边界层参数化方案受分辨率的限制在 10m 与70m 高度上与实际主导风向均有约22.5° 左 右的偏差,对次风向的模拟误差较大。三种方案的 模拟无明显差异,但对70m高度上风向频率的估计 明显优于10m高度。可见风向对边界层参数化方 案不敏感,但随着高度的增加模拟结果与实测值的 误差也随之减小。

3.3 实测与模拟风的威布尔概率密度分布函数对比

准确的预测风能可以预估风场的发电效率,提高风能利用率且有效缓解发电机损伤,提高电机组寿命^[27]。威布尔函数是常用的最接近实际风速情况的风速分布模型之一,它可以描述风速分布特征,利用参数预测各月的风能密度,也可以预测风力发电机全年运行时间及运行概率等^[28]。双参数威布尔分布是一种单峰的正偏态分布函数,其概率密度函数 *P*(*v*) 表达式为:

$$P(v) = \frac{k}{c} \left(\frac{v}{c}\right)^{k-1} \exp\left[-\left(\frac{v}{c}\right)^{k}\right]$$
(7)

式中c和k分别为威布尔分布的尺度参数和形状参数;尺度参数c反映风电场的平均风速;k为无量纲量。特征参数可以根据某地在相当长的时间段内的风速实测数据回归拟合得到。经检验,各高度上测风塔实测风速与三种边界层参数化方案模拟的风速值均符合威布尔函数,计算确定得到威布尔分布参数见表2。表2所示k值几乎都介于2.0~2.4之间,这与吴伟等的研究结论认为中国威布尔分布的k值大部分集中在1.7~2.4之间的结论一致,且k在2.0~2.4时可减少风电机的损伤^[29]。尺度参数c大部分集中在(7~8)m/s之间,也符合选取模拟的春季风速较大月份的特点。通过计算得到的威布尔分布

表2 风速的威布尔分布参数	值
---------------	---

Table 2 W	Table 2 Wind speed Weibull distribution parameter values				
高度	边界层方案	<i>c</i> /(m/s)	k		
10m	OBS	8.28	2.28		
	ACM2	7.21	2.08		
	YSU	7.21	2.13		
	MYJ	7.41	2.11		
30m	OBS	8.23	2.34		
	ACM2	7.67	2.02		
	YSU	7.73	2.07		
	MYJ	8.02	2.07		
50m	OBS	8.17	2.32		
	ACM2	7.82	1.98		
	YSU	7.92	2.02		
	MYJ	8.29	2.05		
70m	OBS	8.17	2.32		
	ACM2	7.82	1.98		
	YSU	7.92	2.02		
	MYJ	8.29	2.05		

参数值,可以确定风速的分布形式,一般实测风速 频率分布直方图较为杂乱,有多个峰值,经过威布 尔拟合后原本杂乱无章的原始数据分布密度曲线 变得比较光滑,能很好的将实测数据拟合为单峰概 率密度函数,简化风能密度及有效风利用率等值的 计算,因此给实际使用带来了许多方便,可以直接 较为准确的计算出平均风功率密度、风能可利用小 时数等等。

将各高度上实测风速与三种边界层参数化方 案模拟的风速经过威布尔拟合后得到的风速分布 函数进行比较,如图5所示。三种方案均能大致模 拟出风速频率分布情况,10m高度上以7m/s风速为 分界线,模拟结果对7m/s以下小风频率有所高估, 对7m/s以上中风则存在低估,对于13m/s以上大风 模拟结果较准确,整体曲线向左偏移,这将导致模 拟的平均风速偏低,三种边界层方案之间差距较小 但与实测风速分布误差稍大。30m高度上模拟效 果显著提升,较接近实测风速拟合曲线,对5m/s以 下小风轻微高估,(5~13)m/s中风有略微低估,同样 13m/s以上大风模拟结果很好。ACM2与YSU两种 方案差距很小,而MYJ方案对小风模拟较优,但对 大风存在轻微高估。50m和70m高度在中风速段 低估较明显,10m/s以上大风模拟结果较优。总的



图5 各高度上实测与模拟风速威布尔概率密度分布

Figure 5 Weibull probability density distribution of the measured and simulated wind speed at different height

来说,对于较小风速段三种方案均存在一定程度的 高估,而对较大风速则存在低估,这一方面是由于 山地条件下复杂地形对风速有很大影响,测风塔位 于山脊上,地势较高,且周围为平坦草地及少量灌 木,没有高大树木的遮挡,有利于大风的形成,而模 式不能完全还原测风塔地形特征,模拟总体风速较 实际偏低则导致小风频率高估而较大风低估;另一 方面在实际观测风速时,风杯风速计需要风速达到 一定值时才能启动,响应偏慢则导致小风观测偏 低,而旋转式风速计由于自身的非线性,在风速增 大时比在风速减小时响应更快,造成对大风测量值 偏大,这些系统偏差均有望通过对边界层参数化方 案计算采用的动量方程修正或对观测数据进行校 正而减小或消除,有待于日后进一步研究改善。相 较而言在4m/s以下小风速段MYJ方案模拟结果较 贴近实际情况,随着风速的增大模拟结果逐渐靠近 观测结果,在中风速段存在低估,且随着高度的增 加越来越明显,此时ACM2和YSU方案模拟结果较 好,在50m和70m高度上这两种方案模拟结果更 优,MYJ方案则对超过12m/s的大风存在高估。总 体而言随着高度的增加,风速受复杂下垫面影响越 来越小,模拟结果也越来越准确。

为了更直观的比较三种边界层参数化方案对 风能的模拟效果,引入三个通过威布尔概率密度分 布计算的物理量进行分析,分别是有效风利用率、 平均风能密度与平均有效风能密度。风力发电机 的有效利用风速一般为(3~25)m/s,利用表 2中的威 布尔参数 *c* 和 *k*,可计算对应风速段占总风速的概 率 *F*,计算公式为:

$$F(v_1 \le v \le v_2) = \exp\left[-\left(\frac{v_2}{c}\right)^k\right] - \exp\left[-\left(\frac{v_1}{c}\right)^k\right] \qquad (8)$$

式中 v₁、v₂分别为最小与最大有效利用风速。平均 风能密度 w 是一定时间段内风能密度的平均值,单 位为 W/m²,计算公式为:

$$\bar{W} = \frac{1}{2}\rho c^3 \cdot \Gamma \left[1 + \frac{3}{k} \right] \tag{9}$$

式中 ρ 为空气密度; $\Gamma(x)$ 为伽马函数:

$$\Gamma(x) = \int_0^\infty e^{-t} t^{x-1} dt$$
 (10)

平均有效风能密度 *w*。是在除去小于3m/s 及大于25m/s 这些不可利用的风速后,由平均风速所求出的风能密度,称为有效风能密度。它是描述一个地方风能潜力的最方便最有价值的量,计算式为:

$$\bar{W}_{e} = \frac{\bar{W}}{\exp\left[-\left(\frac{v_{2}}{c}\right)^{k}\right] - \exp\left[-\left(\frac{v_{1}}{c}\right)^{k}\right]} = \frac{\bar{W}}{F}$$
(11)

将不同高度上三种边界层参数化方案计算出 的值与实测值对比,得到的各参量及有效风能密度 百分比误差δ(%),见表3,其中风能密度最优值加 粗标识。在10m高度上受复杂下垫面影响,各参量 误差都较大且存在较明显的低估,随着高度的增加 有效风利用率不断贴近实际情况,至70m高度时仍 存在轻微低估。三种方案对风利用率的模拟结果 较为相近,MYJ方案略优于另两种方案,这是因为 有效风利用率截断风速为(3~25)m/s,本次研究中 几乎没有超过25m/s的风速,MYJ对小风频率模拟 较准使得对有效风利用率模拟结果较好。有效风 能密度的模拟结果在10m高度上误差较大,三种方 案误差均在20%~30%之间,至30m高度结果明显优 化,此时较贴近实际有效风能密度的为MYJ方案, 但ACM2与YSU均与之相差不大。在50m和70m 高度上有效风能密度模拟结果最优为ACM2方案, YSU方案次之,且明显优于MYJ方案。

总体而言随着高度的增加有效风利用率的模拟结果越来越优,三种方案之间差异不大,但平均 有效风能密度误差随高度增加先减小后增大,且在 10m和30m较低高度上为负值,MYJ方案模拟结果

Table 3 Different schemes to various physical quantities simulation

results and the percentage error							
高度	参数化方案	F	$\bar{\textit{W}}/(W\!/\!m^2)$	$\bar{W}_e / (W/m^2)$	δ /%		
10m	OBS	0.91	431.84	476.73			
	ACM2	0.85	309.11	363.07	-28.42		
	YSU	0.86	303.50	354.21	-29.72		
	MYJ	0.86	334.09	387.06	-22.64		
30m	OBS	0.91	416.32	457.46			
	ACM2	0.86	384.64	447.05	-7.61		
	YSU	0.87	383.20	441.40	-7.96		
	MYJ	0.88	429.39	489.52	3.14		
50m	OBS	0.91	408.97	450.87			
	ACM2	0.86	415.79	483.39	1.67		
	YSU	0.87	421.11	484.50	2.97		
	MYJ	0.88	477.67	541.14	16.8		
70m	OBS	0.91	386.95	426.81			
	ACM2	0.86	437.68	509.06	13.11		
	YSU	0.87	454.09	523.62	17.35		
	MYJ	0.89	519.93	586.68	34.37		

注:黑体数值表示最优值。

较好但与另两种方案相差不大,而在50m和70m高 度上为正值,ACM2方案模拟误差最小,YSU方案 其次且明显优于MYJ方案。这可能是由于MYJ方 案为局地方案,更适合稳定和中性大气,但对大尺 度湍涡的估计不足,故在近地面的10m及30m高度 模拟较好,而YSU和ACM2方案较为适合垂直混合 强烈的对流边界层,所以在较高高度上非局地闭合 方案ACM2与YSU方案对风能的模拟优于MYJ方 案。各参量计算结果显示 ACM2 与 YSU 模拟结果 非常相似,ACM2结果较优可能是因为在山地下垫 面条件下,边界层顶的逆温不明显,增加了夹卷过 程显示求解的YSU方案相对于ACM2方案没有明 显优势,ACM2方案对动力作用的准确模拟使其对 阵风及瞬时风速模拟结果更优。鉴于大部分风机 轮毂高度都大于50m,对50m及以上高度风能模拟 最优为ACM2方案, 目瞬时风速模拟的准确性对涡 轮机的安全及电网平衡均有重要影响,ACM2方案 在瞬时风速评估中各参量均为最优值,而MYJ方案 则不能很好的模拟出瞬时风速及其变化率,故认为 此次风模拟中ACM2方案更适用于此复杂地形条 件下对近地层风性能模拟。

4 结论与讨论

本文使用WRF模式,选择中国西南部地区复 杂山地为研究对象,评估了2010年4月3日至5月1 日局地闭合边界层参数化方案MYJ、及非局地闭合 参数化方案YSU、ACM2对于近地层风速的模拟性 能,得出了一些初步结论。

三种方案均能大致上模拟出山地下垫面条件 下近地面风场情况。在对近地层风速的模拟中 ACM2方案对瞬时风速的模拟效果优于另外两种 方案,均方根误差介于3.70到3.56之间,一致性指 数在0.94以上,YSU方案次之。且随着高度的增加 三种边界层方案中风速平均值与实测风速均值差 值不断减小,相关系数和一致性指数均呈上升趋 势,而相关误差与均方根误差均不断减小。这说明 随着高度的增加三种方案的模拟效果均有所提高, 且高度越高边界层方案之间的差异越小。

在对风向的模拟中三种边界层参数化方案受分辨率的限制在10m与70m高度上与实际主导风向均有约22.5°左右的偏差,对次风向的模拟误差较

大。三种方案的模拟无明显差异,但对70m高度上 风向频率的估计明显优于10m高度。可见风向对 边界层参数化方案不敏感,但随着高度的增加模拟 结果与实测值的误差也随之减小。

威布尔概率密度函数拟合三种边界层参数化 方案与实测数据的风速分布曲线及各物理量对比 分析结果显示,随着高度的增加有效风利用率的模 拟结果越来越优,三种方案结果相近,但平均有效 风能密度误差随高度增加先减小后增大,在大部分 风机轮毂所在的50m及70m高度上,ACM2方案模 拟误差最小,且ACM2方案很好的模拟了瞬时风速 及其变化率,这对涡轮机的安全及电网平衡提供保 障,更适用于此复杂地形条件下对近地层风性能 模拟。

由于实测数据限制,本文只讨论了中国南部山 地复杂地形下各高度上不同边界层参数化方案对 风相关物理量的一个月模拟结果并分析了初步原 因,得出适用于春季时节此地形条件下边界层方 案,与其他参数化方案的组合及不同地形条件下的 近地层风模拟性能仍需日后更深入的研究。

参考文献(References):

- [1] 施鹏飞. 我国风力发电前景[J]. 中国电力,2003,36(9):54-62.
 [Shi P F. Looking forward to the prospect of wind power generation in China from the world's development trends[J]. *Electric Power*,2003,36(9):54-62.]
- [2] 刘永前,韩爽,胡永生.风电场出力短期预报研究综述[J].现代 电力,2007,24(5):6-11. [Liu Y Q, Han S, Hu Y S. Review on short-term wind power prediction[J]. *Modern Electric Power*, 2007,24(5):6-11.]
- [3] Rohrig K, Lange B. Improvement of the Power System Reliability by Prediction of Wind Power Generation[C]. Tampa: Power Engineering Society General Meeting, 2007.
- [4] 佚名. 风电场功率预测预报管理暂行办法[J]. 太阳能, 2011,
 (14):6-7. [Anonymity. Wind power forecasting management interim measures[J]. Solar Energy, 2011, (14):6-7.]
- [5] 郭婧芝,许大伟.论数值天气预报的应用问题及措施[J]. 中国科 技博览, 2013, (30): 287-287. [Guo J Z, Xu D W. Concerning the application of numerical weather prediction problems and measures[J]. *China Science and Technology Review*, 2013, (30): 287-287.]
- [6] 成培培.复杂地形风能预报的精细化研究[D].南京:南京信息

工程大学, 2014. [Cheng P P. Meticulous Study on Wind Forecasting over the Complex Topography[D]. Nanjing:Nanjing University of Information Science and Technology, 2014.]

- [7] 邓莲堂. 新一代中尺度天气预报模式-WRF模式简介[C]. 北京:中国气象学会2003年年会"城市气象与科技奥运"分会,2003. [Deng L T. A New Generation of Mesoscale Weather Forecast Model WRF Model Introduction[C]. Beijing: China Meteorological Society Annual Conference 2003 Urban Meteorological and branch of Science and Technology Olympics,2003.]
- [8] 伍见军,王咏薇,丁源,等.风电场超短期风速预测方法对比
 [J].科学技术与工程,2013,13(11):2965-2969. [Wu J J, Wang Y W, Ding Y, et al. A comparison of very short term wind prediction by different methods[J]. Science Technology and Engineering,2013,13(11):2965-2969.]
- [9] 孙逸涵,程兴宏,柳艳香,等.不同参数化方案对风预报效果影响个例研究[J]. 气象科技,2013,41(5):870-877. [Sun Y H, Cheng H X, Liu Y X, et al. Impacts of different parameterization combination scheme on wind forecasts[J]. Meteorological Science and Technology,2013,41(5):870-877.]
- [10] 丁慧. 基于 WRF 模式的洪泽湖风能资源数值模拟研究[D]. 南京:南京信息工程大学, 2011. [Ding H. Numerical Simulation of Wind Power Assessment in Hongze Lake Based on WRF [D].Nanjing: Nanjing University of Information Science and Technology, 2011.]
- [11] 刘霄,赖旭,陈玲.大气模式物理过程参数化对风电场风速预报的影响[J].水电能源科学,2012,30(8):208-210. [Liu X, Lai X, Chen L. Impacts of physical parameterization on simulation of wind speed forecasts[J]. *Water Resources and Power*,2012,30 (8):208-210.]
- [12] 张强,黄荣辉,王胜. 浅论西北干旱区陆面过程和大气边界层 对区域天气气候的特殊作用[J]. 干旱气象,2011,29(2):133-136. [Zhang Q, Huang R H, Wang S. Discussion about special function of land surface process and atmospheric boundary on regional climate in arid area of Northwest China[J]. Journal of Arid Meteorology,2011,29(2):133-136.]
- [13] 张小培,银燕.复杂地形地区 WRF模式四种边界层参数化方案的评估[J]. 大气科学学报,2013,36(1):68-76. [Zhang X P, Yin Y. Evaluation of the four PBL schemes in WRF model over complex terrain area[J]. *Transactions of Atmospheric Sciences*, 2013,36(1):68-76.]
- [14] 张强,王蓉,岳平,等.复杂条件陆-气相互作用研究领域有关科 学问题探讨[J]. 气象学报,2017,75(1):39-56. [Zhang Q, Wang R, Yue P, *et al.* Several scientific issues about the land-atmosphere interaction under complex conditions[J]. *Atca Meteorological Sinica*,2017,75(1):39-56.]
- [15] 王澄海,胡菊,靳双龙,等.中尺度WRF模式在西北西部地区 低层风场模拟中的应用和检验[J].干旱气象,2011,29(2):

2017年7月

161-167. [Wang C H, Hu J, Jin S L, *et al.* Application and test of lower level wind field simulation with meso-scale model WRF in Western Region of Northwest China[J]. *Journal of Arid Meteorology*, 2011, 29(2):161-167.]

- [16] 祖繁,樊曙先,王咏薇,等. 复杂下垫面风电场风速数值模拟及 误差特征[J]. 大气科学学报,2016,39(5):672-682. [Zu F, Fan S X, Wang Y W, et al. Numerical simulation and error characteristics for wind speed on a wind farm over a complex underlying surface[J]. Transactions of Atmospheric Sciences, 2016, 39(5): 672-682.]
- [17] Carvalho D, Rocha A, Gómez-Gesteira M, et al. Sensitivity of the WRF model wind simulation and wind energy production estimates to planetary boundary layer parameterizations for onshore and offshore areas in the Iberian Peninsula[J]. Applied Energy, 2014, 135(2):234-246.
- [18] Carvalho D, Rocha A, Gómez-Gesteira M, et al. A sensitivity study of the WRF model in wind simulation for an area of high wind energy[J]. Environmental Modelling & Software, 2012, 33 (7):23-34.
- [19] Gómeznavarro J J, Raible C C, Dierer S. Sensitivity of the WRF model to PBL parameterization and nesting techniques: evaluation of wind storms over complex terrain[J]. *Geoscientific Model Development*, 2015, 8(7): 3349-3363.
- [20] 何晓凤,周荣卫,孙逸涵.3个全球模式对近地层风场预报能力 的对比检验[J]. 高原气象,2014,33(5):1315-1322. [He X F, Zhou R W, Sun Y H. Verification on surface wind speed of three global circulation models in China[J]. *Plateau Meteorology*, 2014,33(5):1315-1322.]
- [21] Janjic Z I. A stable centered difference scheme free of the twogrid-interval noise[J]. *Monthly Weather Review*, 1974, 102:319-323.

- [22] Hong S Y, Noh Y, Dudhia J. A new vertical diffusion package with an explicit treatment of entrainment processes[J]. *Monthly Weather Review*, 2006, 134(9):2318-2341.
- [23] Pleim J E. A combined local and nonlocal closure model for the atmospheric boundary layer. part II: application and evaluation in a mesoscale meteorological model[J]. *Journal of Applied Meteorology & Climatology*, 2007, 46(9):1396-1409.
- [24] 陈德辉,薛纪善. 数值天气预报业务模式现状与展望[J]. 气象 学报,2004,62(5):623-633. [Chen D H, Xue J S. An overview on recent progresses of the operational numerical weather prediction models[J]. Acta Meteorologica Sinica,2004,62(5):623-633.]
- [25] 盛裴轩,毛节泰,李建国,等.大气物理学[M].北京:北京大学 出版社,2003. [Sheng P X, Mao J T, Li J G, et al. Atmospheric Physics[M]. Beijing: Peking University Press,2003.]
- [26] 张碧辉,刘树华,马雁军,等. MYJ和YSU方案对WRF边界层 气象要素模拟的影响[J]. 地球物理学报,2012,55(7):2239-2248. [Zhang B H, Liu S H, Ma Y J, et al. The effect of MYJ and YSU schemes on the simulation of boundary layer meteorological factors of WRF[J]. Chinese Journal of Geophysics,2012, 55(7):2239-2248.]
- [27] 魏光辉. 基于威布尔分布函数的希尼尔水库风速模拟[J]. 水电 与新能源, 2012, (3): 65-68. [Wei G H. Simulating on wind speed in Xini'er reservoir based on Weibull distribution function [J]. Hydropower and New Energy, 2012, (3): 65-68.]
- [28] Conradsen K, Nielsen L B, Prahm L P. Review of Weibull statistics for estimation of wind speed distributions[J]. *Journal of Applied Meteorology*, 1984, 23(8): 1173-1183.
- [29] 朱德臣,汪建文. 风工况双参数威布尔分布k值影响研究[J]. 太阳能,2007,(6):34-36. [Zhu D C, Wang J W. The wind condition of double parameters Weibull distribution k values impact study[J]. Solar Energy,2007,(6):34-36.]

Three planetary boundary layer parameterization schemes for the preliminary evaluation of near surface wind simulation accuracy over complex terrain

MU Qingchen^{1,2}, WANG Yongwei^{1,2}, SHAO Kai³, WANG Kefei^{1,2}, GAO Yaqi^{1,2}

Yale-NUIST Center on Atmospheric Environment, Nanjing University of Information Science and Technology, Nanjing 210044, China;
 Nanjing University of Information Science and Technology, Atmospheric Physics Institute, Nanjing 210044, China;
 Goldwind Science and Technology Co. Ltd., Beijing 100176, China)

Abstract: China is rich in wind energy resources and its wind power development industry has gradually matured. The accuracy of wind speed prediction remains a key problem for the sector. Planetary boundary layer parameterization schemes for numerical models are very important to small scale wind speed forecasting over complex terrain because of rational calculating the atmospheric turbulence characteristics caused by surface thermodynamics and dynamic forces. Here we selected three kinds of planetary boundary layer schemes (MYJ, YSU and ACM2) to simulate Guizhou Jiucaiping in April 2010 for near-ground wind velocity at mountain underlying conditions of complex topography to test simulation performance. We found that under complex mountainous terrain in southwest China the ACM2 scheme simulation of nearly instantaneous wind speed is better than the two other schemes at a height of 70m, due to the calculation mechanism contains the local closure of large scale vortex effect on movement. The simulation results of ACM2 and observations one by one hour root mean square error is $3.56 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$ and the consistency index is 0.94 in April 2010. The wind direction simulation results of the three scheme were very similar, but as height increased the error between simulations and observations of wind direction decreased. The simulation results for wind direction at a height of 70m is better than the result at 10 m. In order to estimate average wind energy density we used the Weibull probability density function to calculate wind energy. Results show that average wind energy density varies at different heights, but at 50m and 70m (the general wind turbine height) the ACM2 scheme performs better. **Key words**: WRF model; simulation of wind velocity; PBL schemes; mountain topography