細探公正預兆得分(Equitable Threat Score)校驗 小區域定量降水預報之可用度

王重傑 張智昇 國立臺灣師範大學地球科學系

摘 要

為客觀了解數值模式預報結果之優劣,其定量降水預報(quantitative precipitation forecast,QPF)表現往往是被優先探討的環節。在多種傳統技術得分評估方法中,公正預兆得分(equitable threat score,ETS)亦為常用者之一。然而,細探其內涵,卻發現當應用於小區域(例如:臺灣)時,雖然模式預報與觀測接近,但因不同降雨區(觀測、預報、命中)佔整個校驗區達相當比例,使得計算的隨機值過大(高估),導致在同一降水事件中,預兆得分(threat score,TS)與偏倚得分(bias score,BS)結果優異,但ETS卻偏低,無法客觀反應模式實際的預報能力。

本文以2009年莫拉克颱風之24小時累積降水量為例,主觀判斷可見模式之QPF結果有高度的參考價值,不同降水閥值之TS與BS得分亦相當優良,但ETS卻完全無法反映類似的預報品質;而在將ETS內之隨機值利用整個模式區域資料計算修正後,新ETS值已可相當合理呈現不同降水閥值之QPF能力,故本文建議校驗臺灣地區之QPF應採此類修正之ETS為之。

關鍵字: 定量降水預報,模式校驗,公正預兆得分

一、前言

降水的模擬結果往往是一項評估、校驗數值模式預報品質優劣的重要環節。除了需與人為主觀研判相符外,亦需能忠實反應模式之真正的表現(Davis et al. 2006),傳統上為了能客觀掌握數值模式之定量降水預報(quantitative precipitation forecast,QPF)能力,常使用多種技術得分(表1)進行評估,如預兆得分(threat score, TS)、偏倚得分(bias score, BS)及公正預兆得分(equitable threat score, ETS)等(Anthes 1983; Schaefer 1990; Mesinger and Black 1992; Wilks 1995; Ebert et al. 2003a、b; Mason 2003),其相關定義如下(Schaefer 1990; Wilks 1995):

$$TS = H/(O+F-H) \tag{1}$$

$$ETS = (H-R)/(O+F-H-R)$$
 (2)

$$R = (O/N) \times (F/N) \times N = F \times (O/N) = O \times (F/N)$$
 (3)

$$BS = F/O (4)$$

其中,O為觀測雨量、F為模式預報雨量、H則為O與 F兩者之交集、N為校驗目標區域,以及R為隨機預報。TS值介於 $0\sim1$ 間,若TS值愈趨近1,表示預報結果愈佳。而ETS與TS不同之處僅在於ETS較TS多考量了隨機預報的部分(如(2)式)。

近年來數值模式技術與電腦運算能力已有明顯進步,若能搭配適當的高速平行計算資源,已可嘗試進行較高解析度的日常例行性預報作業,但如此一來,在使用上述多種評估方法過程中卻已可能出現弔詭,對高解析度模擬結果產生所謂的「雙重懲罰(double penalty)」,因而所得到的評估結果亦不公正(Ebert and McBride 2000),Wang(2014)指出當不同降雨區(觀測、預報、命中)佔整個校驗區達相當比例時,此時ETS所計算之隨機值(R)過大(高估)將導致ETS以非線性趨勢降低,使得ETS偏低無法客觀、合理反應模式預報能力。

因此本文嘗試探討,當在評估相對較小區域(例 百公里(例如:臺灣地區)之模式QPF時,使用ETS 方法過程可能發生的問題與其改善方法。

二、ETS於較小區域之評估結果一 以莫拉克颱風降水為例

本研究所舉例子為利用美國「國家環境預測中心(National Centers for Environmental Prediction,NCEP)」全球預報系統(Global Forecast System,GFS)之 1°×1°、垂直向26層之即時分析與預報場,內插至雲解析風暴模式(Cloud-resolving Storm Simulator;Tsuboki and Sakakibara 2002、2007)格點,所得之2009年莫拉克颱風即時預報結果,相關模式設定與模擬結果請參見Wang et al.(2012、2013)。

以2009年8月8日24小時累積降雨量為例(圖 1),主觀上已可被認定為是一次成功的降水預報, 不論是降水的極值與空間分布,模擬結果均相當接 近於觀測值。以TS值與BS值綜合評估,在≤250 mm 以下各閥值均呈現相當不錯之技術得分,頗具有預 報參考價值;但若同時採以ETS技術進行客觀評估 (結果如圖2),卻得到差強人意之技術得分。其中, 可發現除了1000 mm以外之各閥值,其TS與ETS間之 差值 (D值; D = TS - ETS) 均較明顯,此乃因為此 時僅取臺灣陸地上之模式格點作為計算樣本,致使 O/N(事件發生機率)與F/N(模式樣本率)較大, 於是R值屬於過度被放大;另一方面,分析BS值可看 出,同樣為BS趨近於1,但在< 10 mm之各閥值的D 值約等於1,但於100~500 mm間之D值卻介於0.1~ 0.3,於是在此情形下,此一信息可能讓使用者(預 報員)易失去使用此筆客觀資料的信心度,殊為可 惜。

三、ETS之修正使用方式

重新檢視ETS關係式((2)與(3)式),可發現ETS 值係由 $O \times F \times H$,以及N等數值所決定,與各個不同 降水閥值並無任何關聯,因此上述ETS結果並非僅見 於本文之莫拉克極端降水個案,而是此種技術得分 偏低之誤差亦常見於其他降水事件中。由R值之定義 出發,可得知影響R值大小的主因為不同降水區(O、 F及H) 與分析區域 (N) 之面積比,即 $O/N \cdot F/N$ 及 H/N。因此,假定給予O/N為50~100%,則F/N與TS、 $BS \cdot ETS D = TS - ETS 之相關結果如圖3所示。可$ 發現到,當O/N愈趨近於100%,ETS以非線性趨勢呈 現預報不足的得分情形,其D值亦明顯增大;以O/N= 50%為例,當F/N = 10%時,D值已高達0.1,顯見不 適當的隨機值(R)可能於計算過程中被過度放大(高 估),致使ETS邊結果偏低。由此可見如何決定R值 的母體樣本數,將直接影響到ETS最終的大小。而經 修正後,在不同比例之O/N值情形下,可見ETS(圖 3a-3e中之空心圓點曲線),已可明顯改善原先之過度 預報與預報不足之缺點。因此,本文嘗試將模式部分的R值計算方式修正為如(5)式所示:

$$R = O \times F_M / M \tag{5}$$

其中,*M*為模式模擬區內總格點數(如圖4)、*F_M*為 模擬區內達不同降水閥值之格點數。此定義與僅擷 取模擬區內特定小區域作為*N*值之內涵有所差異。

結果可發現當R值改以(5)式計算後所得之ETS 值,在莫拉克實際預報案例中(圖2c之ETSc),由 於達不同降水閥值之預報降水區與模擬區之面積比 已大幅降低,使得R值不至於被高估,因此計算所得 之ETS值已可合理、公正反應模式QPF產品之品質;

四、討論與總結

客觀上為了彌補TS與BS最後未考慮校驗區大小之因素而可能不夠周全之缺點,因而延伸出以納入隨機命中因素的ETS評估方法,然而以實際降水事件細探其評估方式,發現仍似存在著弔詭之處,當降雨區與校驗區面積相近時(如降水閥值偏向小雨時),甚或因地形鎖定效應之颱風環流降水結果,便易出現TS與BS相當優異,但ETS卻無法呈現應有之預報技術;又或是欲評估模式對致災性豪雨之QPF優劣,卻因為分析區域母體樣本數選取問題,無意中使得高降水閥值的ETS得分過於偏低。

本文藉由實際案例的分析,針對ETS之合理使用 方式作一探討,嘗試以修正模擬區樣本數的方式 (F/N),以得到較為合理之R值(當然,亦可著手 修正O/N,此時O值應為氣候值,而非直接採用當次 降水事件),期盼能對合理評估數值模式之模擬結 果(或QPF)有所助益。

參考文獻

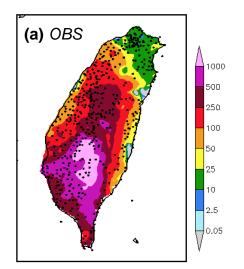
- Anthes, R. A., 1983: Regional model of the atmosphere in middle latitudes. *Mon. Wea. Rev.*, **111**, 1306–1335.
- Davis, C., B. Brown, and R. Bullock, 2006: Object-based verification of precipitation forecasts. Part I: Methodology and application to mesoscale rain areas. *Mon. Wea. Rev.*, 134, 1772–1784.
- Ebert, E. E., and J. L. McBride, 2000: Verification of precipitation in weather systems: Determination of systematic errors. *J. Hydrol.*, **239**, 179–202.
- Ebert, E. E., U. Damrath, W. Wergen, and M. E. Baldwin, 2003a: The WGNE assessment of short-term quantitative precipitation forecasts (QPFs) from operational numerical weather

- prediction models. *Bull. Amer. Meteor. Soc.*, **84**, 481–492.
- Ebert, E., U. Damrath, W. Wergen, and M. E. Baldwin, 2003b: Supplement to the WGNE assessment of short-term quantitative precipitation forecasts. *Bull. Amer. Meteor. Soc.*, 84, 492.
- Mason, I. B., 2003: Binary events. *Forecast Verification--- A Practitioner's guide in Atmospheric Science*, I. T. Jolliffe and D. B. Stephenson, Eds., Wiley and Sons, 37–76.
- Mesinger, F., and T. L. Black, 1992: On the impact on forecast accuracy of the step-mountain (eta) vs. sigma coordinate. *Meteor. Atmos. Phys.*, **50**, 47–60.
- Schaefer, J. T., 1990: The critical success index as an indicator of warning skill. Wea. Forecasting, 5, 570–575.
- Tsuboki, K., and A. Sakakibara, 2002: Large-scale parallel computing of cloud resolving storm simulator. *High Performance Computing*, Springer, H. P. Zima et al. Eds., 243–259.
- Tsuboki, K., and A. Sakakibara, 2007: Numerical Prediction of High-Impact Weather Systems. *The Textbook for Seventeenth IHP Training Course in* 2007. HyARC, Nagoya University and UNESCO, 273 pp.
- Wang, C.-C., H.-C. Kuo, Y.-H. Chen, H.-L. Huang, C.-H. Chung, and K. Tsuboki, 2012: Effects of asymmetric latent heating on typhoon movement

- crossing Taiwan: The case of Morakot (2009) with extreme rainfall. *J. Atmos. Sci.*, **69**, 3172–3196.
- Wang, C.-C., H.-C. Kuo, T.-C. Yeh, C.-H. Chung, Y.-H. Chen, S.-Y. Huang, Y.-W. Wang, and C.-H. Liu, 2013: High-resolution quantitative precipitation forecasts and simulations by the Cloud-Resolving Storm Simulator (CReSS) for Typhoon Morakot (2009). *J. Hydrol.*, 506, 26–41.
- Wang, C.-C., 2014: On the calculation and correction of equitable threat score for model quantitative precipitation forecasts for small verification areas: The example of Taiwan. *Wea. Forecasting*, **29**, 788–798.
- Wilks, D. S., 1995: Statistical methods in the atmospheric sciences. Academic Press, 467 pp.

表1 傳統評估模式QPF技術得分2×2列聯表。

		觀測		總和
		是	否	
預報	是	H(命中)	F-H (誤報)	F
	否	O-H	<i>N-(O+F-H)</i>	N-F
		(未命中)	(正確預報)	
總和		0	N-O	N



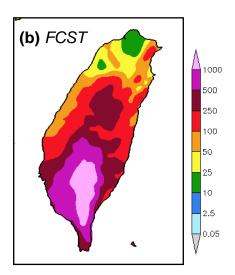


圖1 2009年8月8日0000~2400累積降水量(單位:mm)。(a)觀測值,黑點為雨量站與(b)為CReSS模式(網格間距4公里)之第24~48小時24小時累積預報量(模式初始時間為8月7日0000 UTC)。

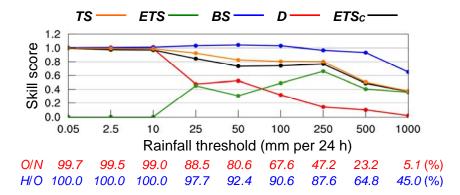


圖2 校驗CReSS模式預報2009年8月8日0000~2400 UTC之TS、ETS、BS、D及ETSc(R值之母體樣本數為模式模擬區域總格點數)於不同降水量閥值($0.05 \sim 1000 \text{ mm}$)之得分,O/N值與H/O值亦列出以供參考。

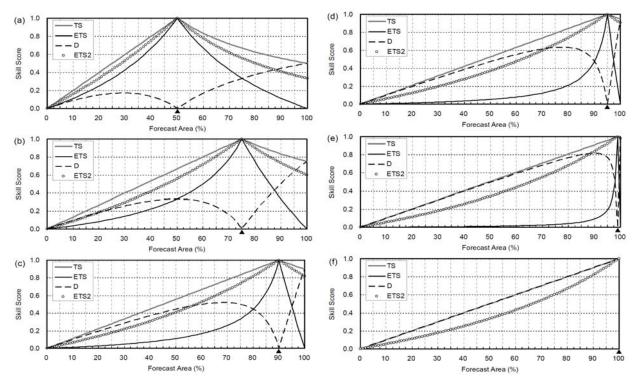


圖3 取觀測降水區(O/N值)為(a)50%、(b)75%、(c)90%、(d)95%、(e)99%及(f)100%時,其TS(灰線)、ETS(黑線)、兩者之差值D(=TS-ETS;虛線),以及經R值修正後之ETS2(空心圓)分布圖。

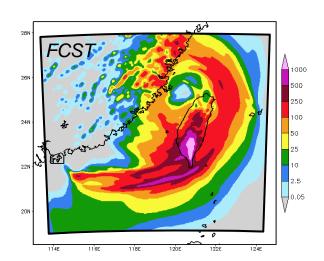


圖 4 CReSS 模擬區 (4公里網格間距)與 其 2009 年 8 月 8 日之 24 小時累積降 水分布圖。