

# 行政院原子能委員會 委託研究計畫研究報告

核四廠結構系統組件審查技術研究  
影響台灣地區地震歷史紀錄及震源確定分析

Analysis of earthquake catalog and earthquake source zoning in the  
Taiwan region

計畫編號：942001INER20

受委託機關（構）：清雲科技大學

計畫主持人：葉永田

報告日期：94 年 12 月

# 目 錄

中文摘要	I
英文摘要	II
一、計畫目的	1
二、計畫源起	2
三、執行方法與進度說明	3
四、結論與建議	20
參考文獻	21

# 影響台灣地區地震歷史紀錄及震源確定分析

## 中文摘要

為配合核能安全與管制的施政目標，本計畫預定對台灣地區長期的地震紀錄(earthquake data)及活動斷層 ( active fault ) 做地毯式之整理，並建置成一個 GIS 地震資料庫，以作為核電設施機率式地震危險度評估 ( probabilistic seismic hazard assesment ) 的基本輸入資料。本計畫的主要工作包括：地震規模一致性之探討、分析與確立，震源位置的再確認，餘震系列的判斷，活動斷層(active fault)及其錯動機制(faulting mechanism) 的估判，震源區的劃分(earthquake source zoning)等。工作進行的順序是：可能影響核四廠者為首要，再依核一、二、核三順序進行。

本年度計畫完成工作項目：一、建立規模轉換經驗式與程序；二、針對 1959 年恆春地震與其餘震進行重定位與規模評估；三、餘震系列的判斷並建立 1900-2004 年地震目錄。

關鍵字：地震風險分析

# Analysis of earthquake catalog and earthquake source zoning in the Taiwan region

## Abstract

For probabilistic seismic hazard assessment of nuclear power plant and its related facilities, an unified earthquake catalog is basically important. So that, the first job of this project is to re-examine available catalogs of the earthquakes occurred in the Taiwan region and in the different observational periods. The works will be done are to analyze the magnitude scales and convert all of them to  $M_L$ , the Local magnitude scale, to check the hypocenter location(s) listed in different catalogs, and to identify the aftershock sequences. Besides, the location of active faults and their possible faulting mechanisms will be discussed. Earthquake source zoning schemes of Taiwan will be determined too. The final earthquake catalog will be established in a GIS based database.

The finish item of the first year: 1. Establishment of the formula and the procedure of magnitude transformation. 2. Relocation and re-evaluation the magnitude for the 1959 Henchung earthquake sequence. 3. Establishment the 1900-2004 earthquake catalog without aftershock sequence.

**KEYWORDS:** Seismic hazard analysis

## 一、計畫目的

台灣位處於環太平洋地震帶上，受到歐亞大陸板塊與菲律賓海板塊間的碰撞、擠壓作用，自古以來即常發生大地震，造成嚴重災害(徐明同, 1983；鄭世楠和葉永田, 1989, 2004；鄭世楠等, 1999)。1999 年 921 集集地震及其餘震造成了超過 2,444 人的死亡及 8,700 多人的輕重傷、超過 10,000 間房子的全倒或半倒，使得十萬多人無家可歸，並且有許多棟公共建築物損毀，再度引起社會大眾及相關單位高度重視。

雖然地震是人類所面臨的最大天然災害之一，但是迄今為止，科學家仍無法有效地預測地震發生的時間、位置和其大小，因此，依據現有的地震時空活動 (seismicity) 記載以及相關的地質資料，從事地震危險度評估 (seismic hazard assessment)，可能是現階段最好的地震防災策略與手段。一個完整且易於使用的地震資料庫是地震危險度評估工作最基本的要件。由於地震及地質資料具有時空分佈的特性，地理資訊系統(Geographic Information Systems; GIS)成為建置相關資料庫的最佳工具。

為配合核能安全與管制的施政目標，本計畫預定對台灣地區長期的地震紀錄(earthquake data)及活動斷層 (active fault) 做地毯式之整理，並建置成一個 GIS 地震資料庫，以作為核電設施機率式地震危險度評估 (probabilistic seismic hazard assesment) 的基本輸入資料。

## 二、計畫緣起

為配合核能安全與管制的施政目標，本計畫預定對台灣地區長期的地震紀錄(earthquake data)及活動斷層 ( active fault ) 做地毯式之整理，並建置成一個GIS地震資料庫，以作為核電設施機率式地震危險度評估 ( probabilistic seismic hazard assessment ) 的基本輸入資料。

本計畫第一年度工作將著重於台灣地區歷史地震紀錄(earthquake catalog)的重新整理，工作項目包括：

1. 台灣地區地震規模紀錄轉換為一致的規模尺度(近震規模； $M_L$ )：各時期地震資料所採用不同地震規模之近震規模轉換經驗式已建立完成。
2. 台灣地區地震發生位置的再確認，尤其是震源深度，所得結果將建置於GIS：已建立重定位程序，尤其是針對1973年以前各測震站時間系統不一致的資料，應用S-P時間差採用蒙第卡羅數位逆推法推求震源參數，亦建立地震規模重新評估方式，採用觀測之最大振幅與震度等資料來評估地震規模。
3. 台灣地區地震餘震紀錄的識別：由1.與2.項建立的地震資料，採用Gutenberg and Richter(1936)地震次數與規模之關係，建立不同時期之a、b值，以做為餘震篩選的依據。

本計畫第二年度工作將著重於活動斷層的估判與地震區域的劃分，工作項目包括：

1. 台灣地區活動斷層的估判(包括長度、最大規模、錯動機制等)
2. 台灣地區地震區域的劃分

### 三、執行方法與進度說明

本計畫第一年度工作將著重於台灣地區歷史地震紀錄(earthquake catalog)的重新整理，工作項目包括：

- 1.台灣地區地震規模紀錄轉換為一致的規模尺度(近震規模； $M_L$ )：

目前台灣地區的諸多地震目錄中，由於時代背景與測震儀器不同，用來描述地震大小的規模尺度也不盡相同，常造成使用者的不便(圖1)。為了使用的更方便，本計畫選定最常為區域性地震觀測網使用的近震規模(Local Magnitude； $M_L$ )做為統一的規模尺度，選擇辛在勤(Shin, 1993)所推導的 $M_L$ 為基準。主要考慮的原因有二：一是辛在勤(Shin, 1993)由CWBSN所收錄的資料重新建立台灣地區標準衰減函數 $\log A_0(\Delta)$ ，同時考慮了震源深度的因子，使得其推導的近震規模尺度( $M_{L(S)}$ )更符合台灣地區地震的特性；二是考慮連貫性，由於目前中央氣象局管理CWBSN且自1994年1月起即採用 $M_{L(S)}$ 做為描述地震大小的尺度，今後只要直接加入其結果而不必再經任何轉換即可使用。

選定 $M_L$ 做為描述地震大小的統一尺度後，接著而來的工作是要進行各種不同規模尺度間的比對與轉換工作。我們先利用不同規模尺度同時並存的時段(如圖1所示)評估比對各種不同尺度間的關係性，以進行不同規模尺度間之比對，並將各種不同的規模尺度轉換成同一標準的近震規模( $M_L$ )。同時收集世界各地有關台灣地區地震的研究、報告與目錄，以及近年來台灣地區完成的研究成果或地震目錄，詳加研究比對，期能建立一個較為完整的地震紀錄。

辛在勤(Shin, 1993)推導出近震規模與總振動時間規模間關係：

$$M_{L(S)} = 0.03 + 1.12 M_{D(D)} \pm 0.23 \quad (1)$$

TTSN在1987年6月12日將舊有的類比式記錄系統更改為數位式記錄系統，更新後系統評估的地震規模 $M_{D(D)}$ 與原有的 $M_{D(A)}$ 有些差異，其間的關係為：

$$\begin{aligned} M_{D(D)} &= -0.346 + 0.996 M_{D(A)} \pm 0.156 & (1.8 \leq M_D \leq 5) \\ M_{D(A)} &= 0.347 + 1.004 M_{D(D)} \pm 0.157 & (2) \end{aligned}$$

台灣地區1972年以前的地震資料主要以徐明同(1980,1989) 所整理的地震目錄為主，該目錄以徐氏規模 $M_H$ 做為描述地震大小的尺度(圖1)， $M_{D(A)}$  -  $M_H$ 的關係為：

$$\begin{aligned} M_H &= -0.231 + 1.128 M_{D(A)} \pm 0.360 & (M_H: 4.0-7.2, M_{D(A)}: 3.7-6.3) \\ M_{D(A)} &= 0.205 + 0.886 M_H \pm 0.319 & (3) \end{aligned}$$

全球觀測網PDE/NEIC所採用的體波地震規模資料則採用(4)經驗式轉換為近震規模

$$M_{L(S)} = 0.791 + 0.900 m_b \pm 0.270 \quad (4)$$

對於 1945 年以前欠缺地震規模描述的地震，或僅採用有感半徑的地震資料則採用(5)與(6)經驗式轉換為近震規模，其中(5)經驗式為震源深度小於或等於 35 公里的地震；(6)經驗式則針對震源深度大於 35 公里的地震。

$$M_{L(S)} = 2.113 \log(R) + 0.997 \pm 0.562 (0 < h \leq 5 \text{ km}) ; \quad (5)$$

$$M_{L(S)} = 1.698 \log(R) + 1.658 \pm 0.475 (h > 35 \text{ km}) \quad (6)$$

應用(1)-(6)經驗式的轉換，即可將台灣地區地震規模紀錄轉換為一致的規模尺度(近震規模； $M_L$ )。

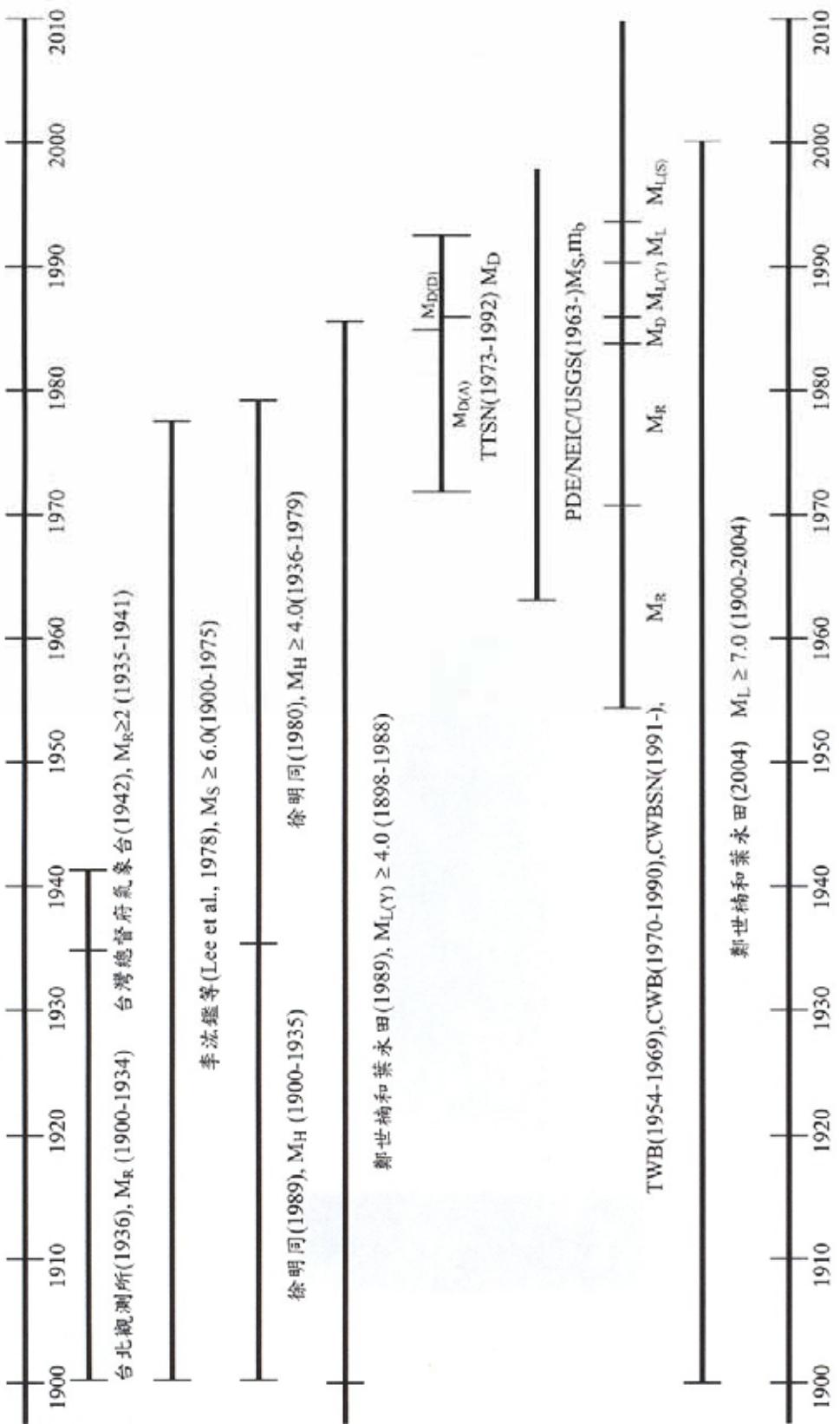


圖 1、1898 年至 2004 年間台灣地區主要地震目錄及其涵蓋時間示意圖

## 2.台灣地區地震發生位置的再確認：

### 1959年恆春地震重定位

1959年8月15日16時57分，恆春東南東方約70公里海底發生強烈的災害地震，台灣全島及澎湖均有感，為南台灣的屏東縣帶來了空前未有的損害，其中又以滿州鄉、恆春鎮、車城鄉、佳冬鄉造成的損害較為嚴重。因震央位於恆春東南東方海底，故陸地未發現斷層跡象，但山崩、地裂、井水異常、噴砂與噴水等現象皆有觀測。此次地震共造成17人死亡、33人重傷、35人輕傷，房屋全倒1,214棟、半倒1,375棟、大破392棟、破損739棟(包括8月18日餘震的災害，8人受傷，房屋全倒129棟、半倒63棟)。單就屏東縣的統計數字顯示：民房建築物的損害金額為24,111,920元、學校建物的損失金額為6,127,000元，即高達三千萬元(當時幣值)。

自台灣設置地震儀以來，恆春地區甚少發生重大災害地震，1959年恆春地震是恆春半島過去100年來所發生之最嚴重的災害地震，故此地震對於恆春地區有重大的意義，再加上此地震所造成的死傷人數較少(以房屋倒塌與死傷人數的比值而言)，有重新探討的必要性。

地震發生後將近一年，台灣省氣象所(中央氣象局的前身)將地震觀測資料彙整發行「恆春地方烈震調查報告」，此外，中央氣象局自1954年將台灣地區地震觀測結果彙整，每三個月發行「地震季報」，詳細列載地震儀觀測記錄資料。呂新民(1960)登錄震源參數為： $21^{\circ}45'N, 121^{\circ}20'E$ , 震源深度20公里；徐明同(1980)登錄為： $21.7^{\circ}N, 121.3^{\circ}E$ , 震源深度20公里,  $M_H = 6.8$ ；中央氣象局地震測報中心地震資料庫登錄為： $21.75^{\circ}N, 121.33^{\circ}E$ , 震源深度20公里,  $M_L = 7.1$ ；遠場觀測結果為： $22.1^{\circ}N, 120.9^{\circ}E$ , 震源深度0公里,  $M_S = 7.1$  (Abe, 1981, 1982, 1984)。

依據呂新民(1960)與地震季報所登錄各測站的觀測資料，先行建置成原始觀測資料庫，表1為1959年恆春地震各測站儀器觀測資料，根據建置完成的基本資料再進行震源參數的重定位與地震規模探討的工作。台灣地區地震觀測網在1959年間，有14個測候所裝設地震儀進行地震活動的監測(表1)。

由於各測站的時間系統並不一致，本研究僅利用呂新民(1960)與地震季報所登錄各測站的S-P時間，參考Cheng et al.(1996)應用蒙地卡羅法數值法重新定位的方法。定位程序中欲推求的參數為震源的經度(Lon.)、緯度(Lat.)與深度(Dep.)。根據呂新民(1960)、徐明同(1980)、鄭世楠和葉永田(1989)與地震季報登錄的震源參數與等震度圖等資料來設定參數的可能分佈範圍：

$$\begin{aligned} 21.0^{\circ} &\leq \text{Lat.} \leq 23.0^{\circ}\text{N} \\ 120.0^{\circ} &\leq \text{Lon.} \leq 122.0^{\circ}\text{E} \\ 0.0 &\leq \text{Dep.} \leq 80.0 \text{ km} \end{aligned} \quad (7)$$

在計算程序中，水平向(經度與緯度)的單元距設定為0.025度，垂直向(深度)為1公里，則每一個地震共有531,441個單元進行測試，採用Yeh and Tsai(1981)之地殼模型計算每一個單元至各測震站的S-P時間( $d_{\text{cal}}$ )，並與觀測之S-P時間( $d_{\text{obs}}$ )進行比對。由計算與觀測之S-P時間殘差的均方根(root-mean-square error, RMS)做為蒙地卡羅逆推法的誤差函數(misfit function)，並藉由RMS的極小化推求得最佳的震源參數：

$$\text{RMS}_i = \sqrt{\frac{\sum (d_{\text{cal}(i,j)} - d_{\text{obs}(i,j)})^2}{N}} \quad (8)$$

上式中 $d_{cal(i,j)}$ 與 $d_{obs(i,j)}$ 分別表示第*i*個單元至第*j*個測站之計算與觀測的S-P時間； $RMS_i$  是第*i*單元之S-P時間殘差均方根；*N*表示所使用的測震站個數。

1959年恆春地震重定位結果顯示：震央位於 $21^{\circ}51'N, 121^{\circ}18'E$ ，震源深度相當淺，收斂在0公里處，地震規模 $M_L = 7.0$ ，S-P時間殘差的均方根為1.36秒。圖2為1959年恆春地震系列重新定位的結果，涵蓋時間為1959年8月15日至11月底，共87個地震。

根據呂新民(1960)列載的地震災害資料，依照行政區建置於GIS資料庫中，圖3顯示1959年恆春地震震災資料建置於GIS資料庫的結果，震災資料包括人員傷亡、全倒與半倒、災民數與損失金額等資料。其中災情較嚴重之滿州鄉、恆春鎮的災害情形，以村里為計算單位，圖中顯示以滿州鄉港口村房屋全倒率(46.2%)最高，其次為滿州鄉滿州村(30.4%)。

1959年恆春地震主震發生在下午4時57分，時近傍晚，居民大多活動於戶外，因天色尚未入晚，老弱婦孺亦易於逃避，故死傷人數較少(以房屋倒塌與死傷人數的比值而言)。

利用呂新民(1960)與地震季報所登錄各測站的S-P時間，應用數值法重新定位1959年恆春地震系列共87個地震，主震重新定位結果：震央位於 $21^{\circ}51'N, 121^{\circ}18'E$ ，震源深度相當淺，收斂在0公里處，地震規模 $M_L = 7.0$ ，S-P時間殘差的均方根為1.36秒。由重定位的餘震分佈顯示，餘震呈圓形分佈，半徑約為85公里。

1959年恆春地震災害資料已建置成GIS資料庫，其中以滿州鄉港口村房屋全倒率(46.2%)最高，其次為滿州鄉滿州村(30.4%)。此次地震震災就人員死亡與房屋全倒的比例僅為1.4%，是相當低的數值，與台灣過去重大災害地震的統計數字比較(表2)，人員傷亡與房

屋全倒比例的數字和地震發生的時間有密切的關係。地震發生在居民清醒時，此數字的比例即大為降低在7 %以下；若是地震發生在人們熟睡時間時，人員死亡與房屋全倒的比例即提昇為7 %以上，甚至高達20 %以上。

表1、1959年恆春地震各測站儀器觀測資料一覽表

測 站	P波到時 時 分 秒	震度	初動 方向	S-P時間 (秒)	最大振幅	備註
恆春 HEN	16:57 08.8	-	-	7.5	出格(N), >24000(E)	
大武 TAW	16:57 11.3				出格	
台東 TTN	16:57 17.4		+	12.4	出格	
高雄 KAU	16:57 21.7				>2000(N), >2000(E)	
新港 HIS	16:57 22.8		+	17.2	>1600(N), >1400(E)	
台南 TAI	16:57 25.7		+	21.2	>11700(N), >26000(E)	
阿里山 ALS	16:57 28.6		+	23.5	4417(N), 12230(E)	
玉山 YUS	16:57 29.5			20.5		
花蓮 HWA	16:57 36.2		+	29.4	5819(N), 5150(E)	
澎湖 PNG	16:57 39.0			31.1	2025(N), 2200(E)	
台中 TCU	16:57 39.1		+	32.0	9250(N), 5250(E)	
宜蘭 ILA	16:57 47.5		+	38.4	3315(N), 2723(E)	
新竹 HSN	16:57 48.3			40.0	890(N), 1140(E)	
台北 TAP	16:57 51.2		+	44.2	7575(N), 3940(E)	

表2、台灣地區重大災害地震發生時間與災害損失比率一覽表

地震發生時間 (120°E)	地震名稱	地震 規模 (KM)	深度	地震災害			死/全倒 (%)	死傷/全倒 (%)	備註
				死	傷	全倒			
1736年1月30日丑時	臺南地震	6.5		266	120	556	47.8	69.4	
1792年8月9日申時	嘉義地震	7.1		717	781	24190	3.0	6.2	
1839年6月27日辰時	嘉義地震	6.5		117	534	7575	1.5	8.6	
1845年3月4日 ? 時	台中地震	6.0		381		4220	9.0		
1848年2月12日辰時	彰化地震	7.2	10	1030		22664	4.5		
1904年11月6日04:25	斗六地震	6.1	7	145	158	661	21.9	45.8	
1906年3月17日06:42	梅山地震	7.1	6	1258	2385	6772	18.6	53.8	
1916年8月28日15:27	南投地震	6.8	45	16	159	628	2.5	27.9	
1935年4月21日06:02	新竹 - 台中地震	7.1	5	3276	12053	17907	18.3	85.6	
1941年12月17日03:19	中埔地震	7.1	15	358	733	4520	7.9	24.1	
1946年12月5日06:47	新化地震	6.1	5	74	482	1954	3.8	28.5	
1959年8月15日16:57	恆春地震	7.1	20	17	68	1214	1.4	6.2	
1964年1月18日20:04	白河地震	6.1	18	106	650	10520	1.0	7.2	
1999年9月21日01:47	集集地震	7.3	8	2245	8735	11000	20.4	99.8	

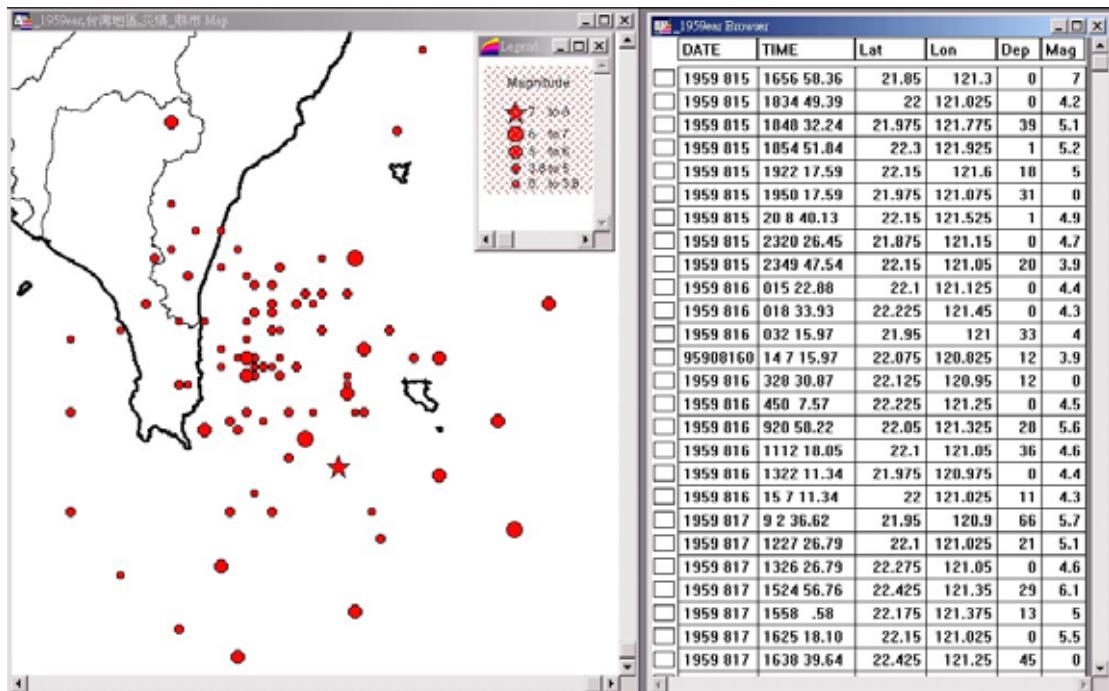


圖 2、1959 年恆春地震重新定位結果



圖 3、1959 年恆春地震震災資料建置於 GIS 資料庫

### 3.台灣地區地震餘震紀錄的識別：

地震次數與規模之關係可由 Gutenberg and Richter(1936)的公式表示：

$$\text{Log}(N) = a - b M \quad (9)$$

式中 N 為某一地區在觀測時間內所發生規模大於或等於 M 的地震之個數，a 值與觀測的時間與地區有關，b 值與涵蓋的空間有關，a 值與 b 值亦是評估該地區地震活動度、地震回歸週期與地震風險曲線分析的重要參考指標之一。但大地震引發的一系列餘震往往會影響該地區 a 值與 b 值，而無法反應該地區長期的平均值，有鑑於此，歷史地震紀錄餘震的識別對於日後評估該地區地震活動度、地震回歸週期與地震風險曲線分析就顯得格外重要。本計畫擬由前二項工作建立的地震資料庫中先行建立長期觀測之 a 值與 b 值，藉由 a 值與 b 值評估餘震的時段，對於餘震較少的地震系列將採用人工篩選方式進行辨識，對於餘震個數較多的地震(如 1999 年集集地震)將應用隨機取樣由計算機篩選方式進行辨識。

圖 4 顯示台灣地區 1900 年至 2004 年去除餘震後之地震紀錄震央分佈情形，同時所得結果建置於地理資訊系統(GIS)。為方便查詢，表 3 列印所得之結果。

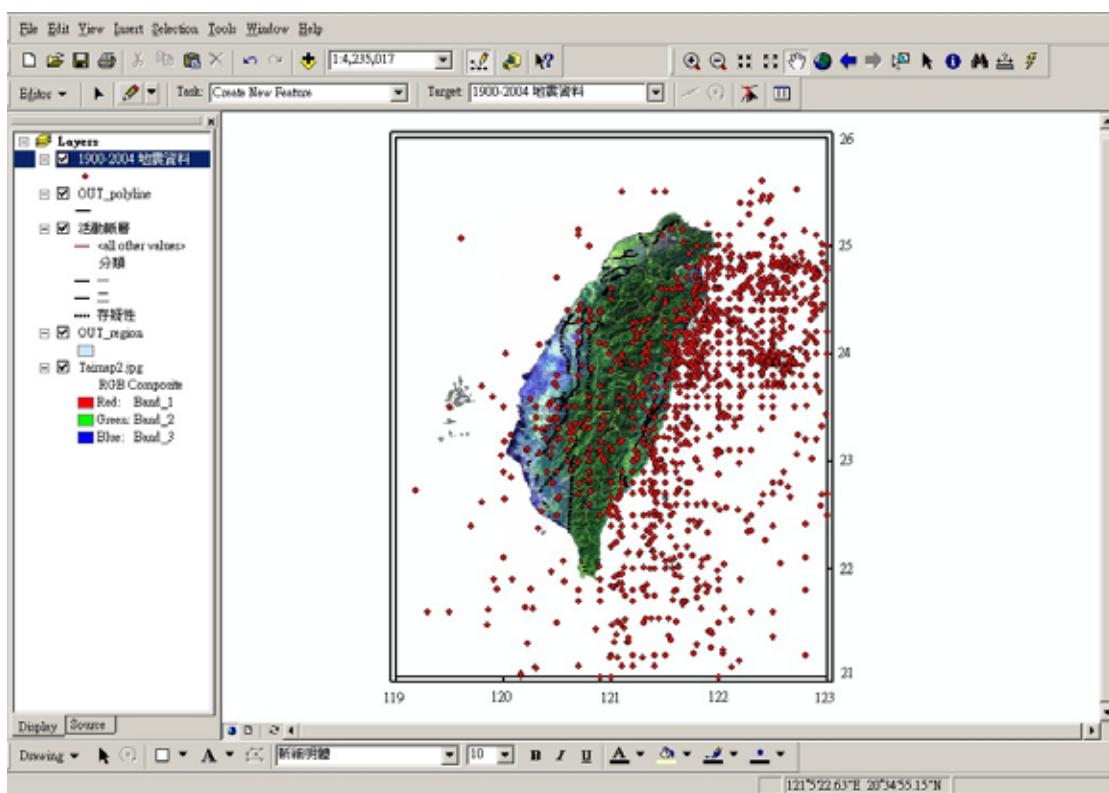


圖 4、台灣地區 1900 年至 2004 年去除餘震後之地震紀錄震央分佈圖

表3、台灣地區 1900 年至 2004 年地震紀錄一覽表

origin time	lat.	lon.	dep.	ML	ML	ML	MH	MD	MG	rb	Ms	Ms	Mu	Md	MF	Ref.	
1900 515210	2130.0012030.0	0	7.0	6.77	6.08	6.8		7.0		4	1250						
1901 6 7 0 5	2442.0012142.0	20.0	6.2	6.26	26	24		6.0		3	1257CL						
1901 913 029	25.0012048.0	0	5.8	5.8	6.0			3	20								
1902 3 1 0 14	2448.00122.0	0	5.9	5.9	36	30		6.3		3	1250						
1902 320 159	23.0012036.0	20.0	6.0	6.06	36	2		6.3		3	1250						
1902121 7 3	2148.0012040.0	20.0	6.5	6.56	86	0		6.86	87	0	6.86						
190212 5212	23.0012036.0	20.0	5.4	5.4	5.6			2	20								
1903 520 436	24.00122.0	0	5.7	5.7	5.9			3	20								
1903 6 7 9 7	2448.0012142.0	20.0	6.1	6.16	06	3		6.0		3	1250U						
1903 9 7 7 14	2242.0012124.0	0	6.1	6.16	06	3		6.0		3	1257CL						
1903 910 416	2330.001930.0	0	5.1	5.1	5.5			2	20								
190312 11421	2412.0012042.0	20.0	5.1	5.1	5.3			2	20								
1904 3 5 459	2248.0012124.0	0	5.6	5.6	5.8			3	20								
1904 424 639	2322.5012028.0	2.0	6.2	6.26	36	3		6.3		3	12578CL						
1904 42171832	2512.0012154.0	0	5.5	5.5	5.7			3	20								
1904 5 2 912	2248.0012112.0	0	5.7	5.7	5.9			3	20								
1905 6151423	2148.0012054.0	0	5.1	5.1	5.3			2	20								
1905 9 7 450	2412.0012042.0	0	5.4	5.45	95	6		6.0		2	1257CL						
190411 52025	2334.5012015.0	7.0	6.1	6.16	56	3		6.3		3	12578CL						
190412 9327	2300.001210.0	0	5.0	5.0	5.2			2	20								
190412112017	2242.0012118.0	0	5.4	5.4	5.6			3	20								
1905 1 21355	2254.0012136.0	0	5.7	5.7	5.9			3	2								
1905 41012 4	2248.0012118.0	0	5.4	5.4	5.6			2	2								
1905 828 551	24.0012148.0	0	5.3	5.3	5.5			2	270								
1905 828 422	2412.0012124.0	0	5.4	5.45	95	6		6.0		2	1257CL						
190511 213 1	24.0012148.0	0	5.2	5.2	5.4			2	2								
1905121 2343	2430.0012154.0	0	5.1	5.1	5.3			2	2								
19051122 039	24.0012148.0	0	5.3	5.3	5.5			2	2								
190512241932	2530.0012124.0	0	5.3	5.3	5.5			2	2								
1906 1161536	2248.0012118.0	0	5.4	5.4	5.6			2	2								
1906 3162242 30	2334.0012027.0	6.0	7.1	6.97	17	1		6.87	06	97	1	4	12578ABCLOU				
1907 7 4 017	25.0012022.0	0	5.8	5.8	6.0			3	2								
1907 81911 4	2300.0012130.0	0	5.0	5.0	5.2			2	2								
190712 2323	2448.0012154.0	0	5.8	5.8	6.0			3	2								
1908 111 335	2342.0012142.0	10.0	7.3	77	17	33		6.87	36	77	3	3	1257ABCLOU				
1908 4 71250	2430.0012148.0	0	5.1	5.1	5.3			2	2								
1908 4111459	2348.001210.0	0	5.0	5.0	5.2			2	2								
1908122 445	2230.0012030.0	0	5.1	5.1	5.3			2	2								
1908122 242	24.0012136.0	0	5.2	5.2	5.4			2	2								
1909 120 257	2242.0012118.0	0	5.2	5.25	55	4		5.5		2	12570						
1909 521044	26.0012018.0	72.0	7.3	77	17	33		7.37	1.1	4	12578ABCLOU						
1909 5291352	24.45012057.0	5.0	5.9	5.95	96	3		2	12570								
1909121 736	2424.0012148.0	20.0	7.3	77	17	33		7.37	07	3	3	125678ABCLOU					
1910 1 61955	24.0012133.0	0	5.8	5.86	2			6.2		5U							
1910 1201277	24.0012136.0	0	5.2	5.25	55	4		5.5		2	12570						
1910 3251838	24.001212.0	0	5.3	5.35	85	5		5.3		2	12570						
1910 412 022 13	25.0012054.00200.0	7.8	8.18	18	3	7.87		7.6	78	6.73	8.0	2	125678ABCLOU				
1910 617 528	21.00121.0	0	7.0	6.7	67	07		7.0		4	12570						
1910 9 1 045	2242.0012140.0	20.0	7.0	6.16	55	8		7.06	5	7.1	2	125678ABCLOU					
1910 9 1421	24.0012224.0	20.0	7.1	7.16	57	3		6.86	5	7.3	3	125678ABCLOU					
19101114 734 31	2412.0012120.0	20.0	6.1	6.16	55	2		6.56	3	7.0	2	12578CL					
1911 8 31536	24.0012248.0	0	5.2	5.2	5.4			2	2								
1911103013 25	2230.0012130.0	0	5.0	5.0	5.2			2	27								
1912 3291831 57	2148.0012118.0	0	5.2	5.2	5.4			2	27								
1912 7 81020 31	2348.0012142.0	0	5.5	5.5	5.7			3	27								
1912 8182130 53	24.0012230.0	0	6.4	6.4	6.6			4	27								
191211 3 6 22	2330.0012230.0	0	6.2	6.26	06	4		6.0		4	1257CL						
191221 521 2	2230.00121.0	0	5.8	5.8	6.0			3	27								
1912212418 7 43	24.0012136.0	0	6.4	6.46	06	6		6.0		3	12570						
1913 1 72250	24.001216.0	0	6.2	6.26	54			6.5		3	12570						
1913 1 9 25 30	24.0012136.0	0	6.4	6.46	36			6.3		4	2570						
1913 4 4135 1	23.0012048.0	0	5.5	5.56	35	7		6.3		3	12570						
1913 4 414 749	23.0012048.0	0	5.6	5.66	08	6		6.8		3	12570						
1913 8 2 7 46 49	24.0012224.0	0	5.0	5.0	5.2			6.07	2	3	12578CL						
1916 828 5250	24.0012150.0	6.0	6.6	6.6	54	8		5.8		3	12578CL						
19161114223 58	24.6012058.0	5.0	6.2	6.26	16	2		6.0		3	12578CL						
1917 4 51219	2312.0012136.0	0	5.4	5.6	5.8			3	27								
1917 4 6 4 020 20	25.0012123.0	0	7.7	7.7	57	7		7.37	7	7.7	57	60	2	125678ABCLOU			
1917 4 6 55 16	2418.0012118.0	0	5.5	5.56	60			6.0		3	12570						
1918 924 0 3 25	2330.0012136.0	0	5.5	5.56	07	5		6.0		3	12570						
191812181717 27	23.0012048.0	0	5.5	5.56	07	5		6.0		3	12570						
1919 7 1815 7	24.6012154.0	0	5.5	5.56	07	5		6.0		3	12570						
1919 8 7 1815 7	24.0012248.0	0	5.5	5.56	89	5		5.8		3	257						
1919 32218 36 30	24.0012126.0	0	5.0	5.06	46	2		6.0		3	12570						
1919 6 110 9 5	2248.0012128.0	0	5.6	5.66	08	5		6.0		3	257						
1919 61022 5	2336.001218.0	0	5.3	5.35	35	8		5.8		3	12570						
1919121934 2	24.001220.0	20.0	6.1	6.16	36	3		6.37	1	3	12570						
1919212037 27	2248.0012142.0	20.0	7.0	6.87	07	30		7.0	7.07	37	0.3	12578ABCLOU					
1920 120 410	24.00122.0	0	5.6	5.6	5.8			3	27								
1920 122144 30	2430.00122.0	0	5.7	5.76	35	9		6.3		3	12570						
1920 313039	2354.00122.0	0	5.6	5.6	5.8			3	27								
1920 5291223 12	24.0012210.0	20.0	6.0	6.06	02	6		6.0		3	12570						
1922 7 21330	2348.0012218.0	0	6.1	6.16	03	6		6.0		3	12570						
1922 7 22154 50	2412.0012218.0	0	5.8	5.86	06	0		6.0		3	12570						
1922 9 524 12210	2354.0012210.0	0	5.8	5.86	06	0		6.0		3	12570	</td					



origin time	lat	lon	dep.	ML	ML	ML	MH	MD	MG	rb	Ms	Ms	Mu	Md	Mf	Ref.
1961 5131919 37.8 2527.602246.60246.0	6.0	5.5	5.5	5.56.0												
1961 7132144 2248.0012230.00	5.0	5.5	5.5	5.45.96.6	5.4	2	2	235C								
1961 813 6 1 2424.0012154.00	5.0	5.2	5.2	5.25.75.4	5.6	2	2	235C								
1961 917 941 57.4 2342.0012212.00	45.0	5.7	5.7	5.76.15.9	6.3	3	2	235CL								
1961 10 52235 57.4 24 0012154.00	25.0	5.5	5.5	5.56.05.7	5.6	3	2	235C								
1961 1114 1 6 2354.0012218.00	45.0	5.1	5.1	5.15.65.2	4.9	2	2	235C								
1961 1111182210 2348.0012154.00	30.0	5.6	5.6	5.66.15.8	5.5	3	2	235C								
1961 12 3 840 30.6 2455.8012267.00	156.0	5.9	5.9	5.96.3	6.3	3	2	235CL								
1961 12191730 30.6 2456.0012224.00	20.0	5.4	5.4	5.45.95.6	5.0	2	2	235C								
1961 124 1 124 2430.0012154.00	5.0	5.1	5.1	5.15.65.2	5.0	2	2	235C								
1961 1241540 2454.001222 6.00	60.0	5.3	5.3	5.35.85.5	5.5	3	2	235C								
1961 310 844 2312.0012030.00	5.0	5.3	5.3	5.35.85.5	5.4	3	2	235C								
1961 4212621 2436.0012224.00	20.0	5.1	5.1	5.15.65.2	4.9	2	2	235C								
1961 6251110 26.5 2330.0012224.00	39.0	5.9	5.9	5.96.36.1	6.5	3	2	235CL								
1961 72317 3 24 6.0012154.00	10.0	5.1	5.1	5.15.65.2	4.9	2	2	235C								
1961 821 428 246.0012042.00	5.0	5.2	5.2	5.25.75.3	5.0	2	2	235C								
1961 8231529 2246.0012024.00	20.0	5.3	5.3	5.35.85.5	5.4	2	2	235C								
1961 912155 2330.001218 20.0	5.1	5.15.65.2	4.9	1	235C											
1961 92156 23.9 24 6.0012157.00	7.4	7.07.27.27	7.27.47.0	7.3 4 D	235ACBLNK											
1961 92127 653 1.4 25.2 2424.0012157.00	0.5	5.5	5.5	5.56.0	6.0	3	2	235CL								
1963 6 91734 2330.0012121.00	10.0	5.4	5.4	5.45.95.6	25											
1963 7 465 16.8 24 0012154.00	6.3	5.1	5.1	5.15.65.2	4.6	2	235N									
1963 7 91734 33.2 2412.001224.00	33.0	5.4	5.4	5.45.95.6	4.8	2	235N									
1963 7241132 19.5 2436.00122 0.00	37.0	5.4	5.4	5.45.95.6	5.3	6.2	3	235LN								
1963 8141618 18.0 24 6.0012224.00	28.0	5.4	5.4	5.45.95.6	5.3	2	235N									
1963 914 214 42.2 24 6.001224.00	30.0	5.9	5.9	5.96.36.1	5.0	2	2	235N								
1963 92127 125.4 2330.0012157.00	0.5	5.5	5.5	5.56.0	6.0	4	3	235CL								
1963 92127 653 1.4 25.2 2424.0012157.00	0.5	5.5	5.5	5.56.0	6.0	4	3	235CL								
1964 2 2548 48.3 2412.001226.00	28.0	5.2	5.2	5.25.75.4	5.0	4	2	235N								
1964 312 355 14.0 2324.0012196.00	33.0	5.6	5.6	5.66.15.8	5.2	3	2	235N								
1964 327 757 24 6.001226.00	20.0	5.1	5.1	5.15.65.2	2	2	235N									
1964 528 156 58.9 2454.00122 0.00	41.0	5.9	5.9	5.96.36.1	5.9	2	235N									
1964 6191034 33.6 2236.00121 0.00	33.0	5.2	5.2	5.25.75.4	5.2	3	2	235N								
1964 711 829 12.2 2224.001214.00	11.0	5.2	5.2	5.25.75.3	4.9	2	235N									
1964 8 3 744 44.3 2224.0012054.00	5.5	5.5	5.5	5.56.05.7	5.4	3	2	235N								
1964 8281817 3.2 2330.0012036.00	10.0	5.4	5.4	5.45.95.6	5.2	2	235N									
1964 8282134 2330.0012018.00	21.0	5.1	5.1	5.15.65.2	1	2	235N									
1964 902043 10.9 24 001214.00	37.0	5.3	5.3	5.35.85.5	5.1	2	235N									
1964 91020 5120 2554.001226.00	33.0	5.4	5.4	5.45.95.6	5.3	2	235N									
1964 91024 846 25.0 2340.00122 0.00	6.0	6.0	5.4	5.45.95.6	5.3	2	235N									
1964 9115152 21.5 24 001222.00	42.0	5.4	5.4	5.56.05.7	5.4	3	2	235N								
1964 9121237 34.0 2412.0012224.00	60.0	5.1	5.1	5.15.65.2	4.8	2	235N									
1964 9161201 4.4 2454.00122 0.00	11.0	5.2	5.2	5.25.75.4	5.4	6.3	4	235LN								
1964 9161249 47.6 2454.00122 0.00	33.0	5.4	5.4	5.45.95.6	5.2	1	2	235N								
1964 9161928 50.0 2448.0012224.00	61.0	5.1	5.1	5.15.65.2	4.8	2	235N									
1965 1 1246 43.4 2330.0012121.00	33.0	5.3	5.3	5.35.85.5	5.2	2	235N									
1965 1151834 7.6 2336.001224.00	12.00	5.6	5.6	5.66.15.8	5.6	2	2	235N								
1965 211 353 24 001230.00	38.0	5.4	5.4	5.45.95.6	25											
1965 3 818 16.8 2330.0012122.00	42.0	5.4	5.4	5.56.05.7	5.2	2	2	235N								
1965 3 1320 56.7 2122.0012121.00	42.0	5.5	5.5	5.56.05.7	5.5	4	2	235N								
1965 415 19.9 21 0012154.00	5.5	5.5	5.5	5.56.05.7	5.4	3	2	235N								
1965 4622215 37.4 21 6.0012042.00	33.0	5.9	5.9	5.96.36.1	5.9	6.0	4	235LN								
1965 5171719 31.1 2230.0012118.00	21.0	6.1	6.1	6.16.56.3	6.2	6.67.0	4	235LN								
1965 528 516 36.3 21 0012054.00	38.0	5.2	5.2	5.25.75.4	5.0	2	2	235N								
1965 6 1121 17.7 2248.001214.00	48.0	5.1	5.1	5.15.65.2	4.8	2	2	235N								
1965 6271136 11.8 2330.0012130.00	24.0	5.4	5.4	5.66.15.8	5.6	6.0	2	235LN								
1965 6281544 56.0 2354.0012136.00	33.0	5.7	5.7	5.76.15.9	5.6	2	2	235N								
1965 6315158 2.2 2348.0012122.00	74.0	5.2	5.2	5.25.75.4	5.0	2	2	235N								
1965 6320223 22.8 2330.0012148.00	58.0	5.2	5.2	5.25.75.3	4.9	2	2	235N								
1965 6 9 310 410 2424.0012148.00	50.0	5.2	5.2	5.25.75.3	4.9	2	2	235N								
1965 69611223 21.9 2242.0012122.00	33.0	5.2	5.2	5.25.75.4	4.9	2	2	235N								
1966 1 2 3117 37.4 2122.0012230.00	39.0	5.7	5.7	5.76.15.9	5.3	2	2	235N								
1966 1 611 3 1 5.4 25.2 2424.0012164.00	33.0	5.4	5.4	5.45.95.6	5.2	2	2	235N								
1966 1 6282257 1.5 2442.0012120.00	40.0	5.1	5.1	5.15.65.2	4.8	1	2	235N								
1966 1 6282251 22.5 20424.0012234.00	24.4	5.4	5.4	5.45.95.6	5.0	2	2	235N								
1966 1 630 545 245 154225.12024.001222 0.00	9.6	3.1	5.5	5.56.05.7	5.3	2	2	235N								
1966 1 630 545 248 1442.0012223.00	5.3	5.2	5.2	5.25.75.4	4.8	2	2	235N								
1966 1 631 21119 12.9 2400.0012231.00	95.0	5.2	5.2	5.25.75.4	4.8	2	2	235N								
1966 1 631 21119 3.1 2402.0012230.00	53.0	5.1	5.1	5.16.56.3	6.2	6.16.1	4	2	235N							
1966 1 631 21119 3.1 2402.0012230.00	48.0	5.5	5.5	5.56.05.7	5.4	2	2	235N								
1966 1 631 21119 3.1 2402.0012230.00	44.0	5.3	5.3	5.35.85.5	5.0	2	2	235N								
1966 1 631 21119 3.1 2402.0012230.00	40.0	5.2	5.2	5.25.75.3	4.9	2	2	235N								
1966 1 631 21119 3.1 2402.0012230.00	36.0	5.2	5.2	5.25.75.3	4.9	2	2	235N								
1966 1 631 21119 3.1 2402.0012230.00	30.0	5.2	5.2	5.25.75.3	4.9	2	2	235N								
1966 1 631 21119 3.1 2402.0012230.00	26.0	5.1	5.1	5.16.56.2	4.9	2	2	235N								
1966 1 631 21119 3.1 2402.0012230.00	22.0	5.1	5.1	5.16.56.2	4.9	2	2	235N								
1966 1 631 21119 3.1 2402.0012230.00	18.0	5.1	5.1	5.16.56.												





origin time	lat.	lon.	dep.	ML	ML	MH	MD	MG	rb	Ms	Ms	Mu	Md	MF	Ref.
199911131953 53.622353.621232.48	16.3	5.0	5.0	3											3
19991116 726.21.972329.8213030.39				3											3
199911281012 30.872357.1012249.38	2.4	5.2	5.2	3											3
199911282125 50.242319.9412055.84	2.5	5.1	5.1	3											3
2000 1 3 220 8.102252.7912159.91	14.0	5.5	5.5	3											3
2000 2102314 7.922351.8172243.15269 9.5.3	5.3	3	3												3
2000 2152133 18.152318.9612044.42	14.7	5.6	5.6	3											3
2000 3 9 5 8 44.502313.3012129.57	33.8	5.1	5.1	3											3
2000 316 037 53.462244.0612137.31	24.4	5.0	5.0	3											3
2000 3161310 55.202318.5312034.06	11.5	5.0	5.0	3											3
2000 414 136 38.612413.1712230.50	48.3	5.2	5.2	3											3
2000 5 61341 52.8424.1.4112133.62	27.0	5.1	5.1	3											3
2000 5 71618 8.932231.3612021.50	39.8	5.0	5.0	3											3
2000 6281135 1.712437.0912224.51	90.8	5.3	5.3	3											3
2000 71322 1.10.322326.3812149.61	5.3	5.1	5.1	3											3
2000 714 0 7 32.46242.9012143.70	7.2	5.7	5.7	3											3
2000 71423 4.34.64238.2.8212148.19	5.9	5.1	5.1	3											3
2000 717 650 39.3824.3.9912147.39	10.3	5.1	5.1	3											3
2000 719 446 33.4224.7.1312145.61	3.7	5.0	5.0	3											3
2000 7242210 36.372342.6712228.74110.1.5.7	5.7	3	3												3
2000 7282028 7.722324.6612024.96	7.3	6.1	6.1	3											3
2000 8 5 232 27.502410.5112230.62	28.4	5.0	5.0	3											3
2000 823 049 16.582323.1612138.08	27.5	5.6	5.6	3											3
2000 910 854 46.5324.5.1212135.03	17.7	6.2	6.2	3											3
20001128111 0.33.002351.4412146.09	15.3	5.2	5.2	3											3
2000121010 8.38.6223.6.3312012.49	15.6	5.0	5.0	3											3
200012101930 44.4723.6.9612013.58	12.0	5.3	5.3	3											3
200012122032 52.702380.0612240.57	19.4	5.3	5.3	3											3
20001228 321 1.9221.8.5712211.181581.5.6	5.6	3	3												3
20001228 9 1 26.342236.53122.2.66	9.2	5.3	5.3	3											3
2000122918 3 28.592421.6412153.04	7.0	5.3	5.3	3											3
20001230 943 28.2822.3.3512234.13	13.3	5.2	5.2	3											3
200012301942 52.562421.6912254.03	64.1	5.2	5.2	3											3
200012310 8 38.6223.6.3312012.49	15.6	5.0	5.0	3											3
2001 1 222327 18.272419.12122.8.02	13.1	5.2	5.2	3											3
2001 2162313 9.082427.8512245.62	60.5	6.0	6.0	3											3
2001 3 1137 50.192326.2612059.83	10.9	5.8	5.8	3											3
2001 6131317 54.152422.8.1712236.39	64.4	6.3	6.3	3											3
2001 614 235 25.782425.1312155.68	17.3	6.3	6.3	3											3
2001 619 516 15.462310.60121.4.62	6.6	5.4	5.4	3											3
2001 619 543 39.172311.81121.5.85	11.7	5.2	5.2	3											3
2001 630 4 7 37.7324 3.3212132.56	23.4	5.0	5.0	3											3
2001 7 91520 47.6324.6612146.11	43.4	5.1	5.1	3											3
2001 9172244 44.792316.5812039.25	6.8	5.0	5.0	3											3
200110261042 39.762342.62122.1.29	22.0	5.1	5.1	3											3
200111 4 845 35.082356.17121.2.61	7.5	5.0	5.0	3											3
20011124 546 23.992523.3812217.48274.3.5.5	5.5	3	3												3
20011216 1 4 55.972430.921222.97	68.7	5.1	5.1	3											3
20011216 4 3 .75238.0212239.12	12.0	6.7	6.7	3											3
2002 1 817 0 39.252422.7312054.02	.9	5.0	5.0	3											3
2002 1141634 16.592429.6312233.22	38.8	5.0	5.0	3											3
2002 212 327 25.002344.4412143.36	30.0	6.2	6.2	3											3
2002 331 652 49.9524 8.3912211.49	13.8	6.8	6.8	3											3
2002 420 848 .022429.17121.82	9.9	5.1	5.1	3											3
2002 4281323 46.1524 8.071225.38	9.2	5.5	5.5	3											3
2002 510 417 12.92222.88	23.2	5.3	5.3	3											3
2002 515 346 5.912439.0612152.31	8.5	6.2	6.2	3											3
2002 5281645 14.972354.51223.81	15.2	6.2	6.2	3											3
2002 536 653 40.152452.3912156.97	87.0	5.6	5.6	3											3
2002 6132040 27.832446.51222.79	8.1	5.0	5.0	3											3
2002 614 722 23.292330.4012139.19	27.8	5.1	5.1	3											3
2002 711 736 22.572356.1212224.88	14.2	5.8	5.8	3											3
2002 7171914 41.902319.55122.8.94	22.0	5.1	5.1	3											3
2002 718 452 31.522154.26120.4.93	42.3	5.1	5.1	3											3

### 參考資料說明

- 1 : Taipei Meteorological Observatory(1936) 1900-1935.7. MF
- 1 : Taiwan Meteorological Observatory(1942) 1935-1941 MF MF >=2
- 1 : Taiwan Weather Bureau(1952) 1951 MF
- 1 : Lu(1960) 1959 MF
- 1 : Hsu and Lu(1969) 1964 MF
- 1 : Lu et al.(1976) 1972 MF
- 2 : Hsu,M.T.(1961,1971,1980,1989) 1900-1935 MH
- 3 : TWB, CWB, CWBSN 1954-1997 MR,MD,ML
- 4 : TTSN, Lee and Yang(1973) 1972/12-1992 MD
- 5 : Cheng and Yeh(1989) 1604-1988 ML(Y)
- 6 : Wang and Kuo(1995) 1900-1994 Ms >= 7.0
- 7 : Cheng et al.(1997) 1904-1945 MR
- 8 : Cheng(1995), Cheng et al.(1996, 1997, 1998)
- 9 : Chang and Yeh(1981), Huang and Yeh(1992), Jam(1985), Tsai et al.(1983)
- A : Abe and Kanamori(1979),Abe(1981,1984)
- Abe and Noguchi(1983a,b)
- B : Bath and Duda(1979)
- C : Shei and Tsai(1986,1987)
- D : Duda(1992)
- G : Gutenberg and Richter(1954)
- O : Omori(1906,1907,1908)
- L : Lee et al.(1978)
- N : PDE/NEIC/USGS
- R : Robbert and Kanamori(1977)
- U : Utsu(1979,1982)
- ML(s)=0.988MH-0.129
- ML(s)=1.187\*ML(y)-1.592
- MF ---- 1 : local earthquake
- 2 : earthquake of limited felt area
- 3 : moderate earthquake
- 4 : remarkable earthquake

## 四、結論與建議

1. 台灣地區地震規模紀錄轉換為一致的規模尺度(近震規模； $M_L$ )，各時期地震資料所採用不同地震規模之近震規模轉換公式已建立完成，並以一致的規模尺度(近震規模； $M_L$ )建置1900年至2004年台灣地區地震規模紀錄。
2. 應用S-P時間差採用蒙第卡羅數位逆推法推求震源參數，完成1959年恆春地震及其餘震共87個地震的重定位與地震規模重新評估工作。
3. 已完成台灣地區地震餘震紀錄的識別工作，並將結果建置於地理資訊系統資料庫。
4. 台灣地區地震頻繁，地震資料相當豐富，整理地震資料是一項需要長期持續性且繁重的工作，由於地震對於核能安全有不可忽視的影響，此現象可從 1999 年 921 集集地震驗證，故建議將地震資料庫建置工作列入一長期性工作，隨時更新地震資料庫，以做為核能安全評估的基本資料。

## 參考文獻

- 林啟文、張徽正、盧詩丁、石同生、黃文正，2000，台灣活動斷層概論第二版 - 五十萬分之一台灣活動斷層分布圖說明書，中央地質調查所特刊，第 13 號，122 頁。
- 呂新民，1960，恆春地方烈震調查報告，台灣省氣象所，65 頁
- 徐明同，1983，明清時代破壞性大地震規模及震度之評估，氣象學報，第 21 卷，第 2 期，33-40。
- 鄭世楠和葉永田，1989，西元 1604 年至 1988 年台灣地區地震目錄，中央研究院地球科學研究所，IES-R-661，255 頁。
- 鄭世楠、葉永田、徐明同、辛在勤，1999，台灣十大災害地震圖集，中央氣象局與中央研究院地球科學研究所，290 頁。
- 鄭世楠和葉永田，2002，1848 年彰化地震與彰化斷層關係的初步研究，港灣報導，第 61 期，38-47。
- 鄭世楠、張建興、葉永田，2004，1954-1972 年台灣地區地震資料的建置與重定位，兩岸強地動觀測暨地震測報研討會論文集，台北，109-112。
- 鄭世楠和葉永田，2004，台灣百年來的大地震，科學發展，第 373 期，68-75。
- 鄭世楠和葉永田，2004，地震災害對台灣社會文化的衝擊，災難與重建 - 九二一震災與社會文化重建論文集，中央研究院台灣史研究所籌備處，131-162。
- 葉永田、鄭世楠、辛在勤、何美儀，1995，台灣地區數個地震目錄的地震定位與規模之評估(III)，中央氣象局地震技術報告彙編，第 12 卷，243-264。
- Cheng,S.N., Y.T.Yeh and M.S.Yu, 1996. The 1951 Taitung earthquake in Taiwan. J. Geol. Soc. China, 39, 267-285.
- Shin,T.C., 1993. The calculation of local magnitude from the simulated Wood-Anderson seismograms of the short-period seismograms in the Taiwan area. TAO, 4, 155-170.
- Well,D.L. and K.J.Coppersmith, 1994. New empirical relationships among magnitude, rupture length, rupture width, rupture area, and surface displacement. Bull. Seism. Soc. Am., 84(4), 974-1002.