

鋼筋混凝土建築物耐震能力初步 評估理論介紹

蔡益超1 宋裕祺2

¹國立台灣大學土木工程系名譽教授 ²國立台北科技大學土木工程系教授

> 中華民國105年6月25日(台北場) 中華民國105年7月16日(台中場) 中華民國105年7月23日(高雄場)



簡報大綱

>PSERCB系統配置 >PSERCB系統改善 >PSERCB系統呈現與操作流程 >注意事項 >Q&A >PSERCB在未來防災的應用



| https user PSERCB-App-SERVER https | PSERCB-DB-SERVER | | DigitalOcean |
|--|-----------------------------|---------------------------|--|
| | | 虛擬機 | 說明 |
| PSERCB-Doc-SERVER (image, pdf) | | PSERCB- App- SERVER | 用於Web的服務 |
| 擴充性 可移植性 安 | 全性 | | |
| 1. 目前系統將「Web 片管理與產生報表 取」分為三台虛擬 | 服務」、「圖 、」、「資料存 後獨立操作, | PSERCB- Doc- SERVER | 主要用於圖片管理 產生評估報告。 |
| 提升系統服務品質 | o | PSERCB- | 系統資料庫,建構 |
| 2. 將系統資料庫建置 可提升資料安全性 | 於區域網路, | DB- SERVER | 在區域網路中,只 允許在區域網路中 特定虛擬機器進行 答約右取 |
| TAIPEI 3. 對各虛擬機之連線 TECH 線,使資料傳輸更 | & Ehttps加密連 人具安全性。 | | 具 7个1子中又 |

系統簡易壓力測試





PSERCB-App-SERVER

測試PSERCB.civil.tw網站,在虛擬使用者500人, 於10秒內啟動所有使用者完成腳本任務,並重 復腳本執行10次,亦可正常運作及零錯誤率。

◆ 測試腳本:

 1.虛擬使用者500人,在10秒內啟動所有使用者 進入登入頁面。

2.進行登入的請求。

3. 登入後執行取得該人員的所有專案的請求3次。
 4. 執行以上腳本10次。





| 彙整報告 | | | | | | | | | | | |
|----------------|-------|-------|-------|----------|----------|----------|--------------|--------|-------|----------|-------|
| 名稱 PSERCB-test | | | | | | | | | | | |
| 備註 | | | | | | | | | | | |
| 將全部資料寫成檔案 | | | | | Ĩ | 覧… Log/D | isplay Only: | 」只記錄錯誤 | Succe | esses | 没定 |
| Label | 取樣數 | 平均值 | 中間値 | 90% Line | 95% Line | 99% Line | 最小值 | 最大值 | 錯誤率 | 處理量 | 每秒仟… |
| 進入登入頁面 | 5000 | 436 | 384 | 710 | 802 | 967 | 238 | 1217 | 0.009 | 10.0/sec | 18.6 |
| 執行登入 | 5000 | 11935 | 12580 | 16259 | 17583 | 18868 | 333 | 19274 | 0.009 | 9.8/sec | 6.6 |
| 取得使用者所有的專案 | 15000 | 13202 | 10725 | 21746 | 24287 | 29335 | 1289 | 35699 | 0.009 | 28.4/sec | 80.2 |
| 總計 | 25000 | 10395 | 10167 | 18975 | 22664 | 27994 | 238 | 35699 | 0.009 | 47.3/sec | 104.1 |
| | | | | | | | | | | | |

共對系統做了25000次請求,經過測試後系統皆正常用作且0 錯誤率,處理量為47.3QPS(即平均每秒處理47.3次請求), 此值尚未達系統所能容許的最大值!



系統備份及監控

- 1.所有SERVER每個星期會自動進行系統的備份 (system snapshot)。
- 2.資料庫和檔案(jpg, pdf)每天會執行一次備份 (本地及異地)。
- 3.透過第三方平台,時時掌控系統服務狀態,確 保服務不中斷。







基本資料

TAIPEI

TECH

定性評估表

參數設置

X向、Y向斷 面資料

平立面圖及現 況照片上傳

輸出報告書

| | 建物名稱 | 建物编號 | 評估日期 | 評估者 |
|--------------------------------|-----------------|------------------------------|---|--|
| | buildingA | building001 | 2016/04/27 | Ray |
| 依照100年耐 | 縣市 | 鄉題市區 | 村里 | 地址 |
| 震設計規範將 | 南投縣 ▼ | 埔里鎮 | 全部 | 地址 |
| 冬個鄉鎮市區 | 斷層 | 地盤種類 | 建構年度 | 設計規範 |
| 日日,八八十三日 | | 第二類 | 1993/04/26 | 71年6月至86年5月 |
| 久 兵 考 偲 劉 僧 納 λ 亚 ム | 建物高度[m] | 用途係數[1] | X向韌性容量[Rx] ❷ | Y向韌性容量[Ry] ❷ |
| | 14.4 | 1.25 | 4.8 | 4 |
| | 地上樓層數 | 地下樓層數 | 建築物X向週期T計算公式: | 建築物Y向週期T計算公式: |
| | 4 | 0 | ● 1=0.05n _n 5(剪刀摘) ● 1=0.07n _n ⁵ | ● 1=0.05n ⁿ ···(剪刀///// ● 1=0.07n ⁿ ···· |
| | 建築物依結構型式分類: | 建築物依使用用途分類: _{目立} | 建築物依樓層分類: | 本評估參考資料: |
| | | | | |
| | | un rou | | J |
| | | | | * |
| 依照結構型式 | 〔、使用用途及樓 | 層選擇分 依照 | 100年耐震設計規算 | 範填寫系統韌性容 |
| 類,當選擇「 | 「其它」時,將會 | 出現另一 🛛 量R注 | 及選擇週期經驗公 | 式。 |
| 【 儲存格供使用 | 者自行輸入。 | 」 如韌 | 性構架配上非結構 | 冓牆,R要填4.0, |
| | | | 力牆才用0.05h _n ^{0.75} | 5 ₀ |







| 基本資料 定性評估表 | 参數設置 参數設置 本 文 次向、Y向斷 面資料 | 平立面圖及現 況照片上傳 輸出報告書 |
|---|---|--|
| 建築物重量 _(單位:tf-m) | | |
| 2樓~j樓之樓地板單位面積 <mark>靜載重[tf/m²]</mark> 0.88 ● 推估值 ● 設計值 2樓~j樓之樓地板單位面積活載重[tf/m ²] 0.3 ● 推估值 ● 設計值 2樓~j樓之總樓地板面積[m ²] 1200 ● 推估值 ● 設計值 | (j+1)樓~k樓之樓地板單位面積靜載重[tf/m²] ① ● 推估值 ● 設計值 (j+1)樓~k樓之樓地板單位面積活載重[tf/m²] ① ● 推估值 ● 設計值 (j+1)樓~k樓之總樓地板面積[m²] ① ● 推估值 ● 設計值 | <pre>(k+1)樓~屋頂之樓地板單位面積靜載重[tf/m²] 0 ● 推估值 ● 設計值 (k+1)樓~屋頂之樓地板單位面積活載重[tf/m²] 0 ● 推估值 ● 設計值 (k+1)樓~屋頂之總樓地板面積[m²] 0 ● 推估值 ● 設計值</pre> |

| 使用者可依各樓 | | 結構技師公會建議參數 | 建築師公會建議參數 |
|-------------------------------|-----------------------------------|---|--|
| 層不同使用用途 輸入三組不同的 「靜載 重」及 | 建築物單位面積 重量(<mark>靜載重</mark>) | 5F以下1.2 tf/m ² 12F以上1.4 tf/m ² 。 | 5樓以下1.1tf/m ² ;12樓 1.3tf/m ² ;17樓1.5tf/m ² (甘空塘島以中美計畫 |
| 「活載重」 | | | (共它棲層以內差法水 出各項評估值) |
| TECH | | | |

| | 耐足 | 民能力初步評估 | 古操作流 和 | |
|--------|--|---|---|---|
| 基本資料 | 定性評估表 | 表 參數設置 X向 · 面 | 、Y向斷 資料 | ^{圖及現} 上傳 |
| | <mark>柱材料參數(單位 : kgf.cm)</mark> 混凝土抗壓強度(f'c) 210 ● 推估值 ● 設計值 | 主筋降伏強度(fy) 缩 | [≟] 筋降伏強度 (fyv) 2800 推估值 ◎ 設計值 | 保護層厚度(c) |
| 使用者可選取 | RC牆材料參數(≇☆ : kgf-cm) RC牆混凝土抗壓強度(f'c) 210 ● 推估值 ◎ 設計值 | RC牆主筋降伏強度(fy) | | |
| 真杆个源。 | <mark>磚牆材料參數(≇☆:kgf-cm)</mark> 磚牆砂漿塊抗壓強度(fmc) 100 ● 推估值 ◎ 設計值 | 磚牆紅磚之單軸抗壓強度 (fbc) 150 ● 推估值 ◎ 設計值 | | |
| 混凝土抗壓強 | 崔度f'c | 結構技師公會建議參數 依據現場狀況、劣化、樓 高與地區特性等予以判斷 | 建築師 5樓以下150kgf/ 17樓220kgf/cm ² (名西班伯佐) | 6公會建議参数 cm ² ;12樓175kgf/cm [其它樓層以內差法非 |
| 鋼筋降伏強度 | ŧfy | 小號鋼筋(19φ以下):fy=28 大號鋼筋:依據設計圖說或 80年以後,fy=4 | 合項評估值) 600 kgf/cm ² ; &fy=2800 kgf/cm ² ; 4200 kgf/cm ² | |
| 磚牆砂漿塊拔 | 5壓強度 | 100 kgf/cm^2 | - | |
| 碍牆紅碑之軍 | - 軸抗壓強度 | 150 kgt/cm ² | | |

| 基本 | 2資料 | 定 | と性評估 | 表 R | | D Q置 | X向 ī | 、Y向體 面資料 | f | 平立面圖 況照片。 | 运 l及現 上傳 | | 輸出報行 | 告書 |
|---------------------------------|--|-------------------------|------------------|---|------------------------------|---------|--|------------------------|--|---|-----------------|--------|----------|----|
| 一般柱新增 | ^{短柱} R ■入 新増数 | ^{™載範本} 「面資言 | 圍束磚牆 託 | 三邊圍束磚牆 | 無側邊圍束 Num1 | ē磚牆 梢 | ₹準樓層之RC牆 | 標準樓層 | 之磚牆 | 横向箍、紫筋根 | ^數 單位 | kgf-cm | | |
| AC1 | 70 | 60 | 1 70 | - | - | - | - | 290 | #3 | 4 | 20 | 1 | | |
| AC2 | 60 | 60 | - | #8 | 8 | #7 | 8 | 290 | #3 | 4 | 20 | 4 | <u> </u> | |
| BC1 | 新增一般柱斷面(| 單位kgf-cm) | | | | | 編輯一般柱斷面(¥ | !位kgf-cm) | | | | | | |
| CC1 CC2 AC1- ⁻ | 断面名稱(name AC1 柱淨深Hc 60 橫向雜、繫筋號 #3 箍筋間距 5 20 請選擇主筋輸入 |) 數No 方式 | | 浮寛Bc 70 棲柱浮高h1 290 向箍、敷筋根敷Num 4 根敷Nct 1 ・ 工程 授 | 星以綱合 | | 断面名稱(name) AC2 柱淨深Hc 60 福向籍、穀筋號數 #3 縮筋間距S 20 請選擇主筋輸入方 ◎ 柱鋼筋比lo(%) | ?No 式 ● 社綱筋號數及根! | 性 (6) -根 (2) 構 一根 一根 構 (4) (4) 較 | 9寛 BC D R柱淨高h1 90 D 通 、 | | | 選擇! | |
| 7 | ● 挂鋼筋比lo(%) 注鋼筋比lo(%) 1.7 | 6) ◎ 柱調筋號數及根 | | 进行比方 | F 以鋼月 「式輸ノ <u>- 筋量</u> | | 柱主筋號數No_1(#8 柱主筋號數No_2(#7 | main) main) | * 8 * 8 * 8 | E筋根數Num_1(main) 筋根數Num_2(main) | | | 运數 式 筋 | |

| 一般柱 短柱 | 主 RC牆 四 製X向 厘人 | □邊圍束磚牆 Ξ | 三邊圍束磚牆 | 無側邊圍頭 | 束磚牆 標準 | 田貝小 ^進 樓層之RC牆 | 標準樓層 | 之磚牆 | | | |
|-----------------|-------------------|----------|--------|-------|--------|-----------------------------------|------|-----|-----|----|--------|
| 一般柱 短村 新增 複製 | 主 RC牆 四 製X向 歷入 |]邊圍束磚牆 📑 | 三邊圍束磚牆 | 無側邊圍頭 | 束磚牆 標準 | i樓層之RC牆 | 標準樓層 | 之磚牆 | | | |
| 新增復調 | 製X向 匯入 | 下載範本 | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | |
| | 複製 | X向(僅) | Y向柱 | 構件」 | 具此功 | 能) | | | | 單位 | kgf-cm |
| name | Bc Hc | lo(%) | No1 | Num1 | No2 | Num2 | h1 | No | Num | S | Nci |
| AC1 60 | 0 70 | 1.70 | - | - | - | - | 0 | #3 | 4 | 20 | 1 |
| AC2 60 | 0 60 | | #8 | 8 | #7 | 8 | 0 | #3 | 4 | 20 | 4 |
| BC1 60 | 0 70 | 1.70 | - | - | - | - | 0 | #3 | 4 | 20 | 6 |
| BC2 60 | 0 60 | 1.99 | - | - | | - | 0 | #3 | 4 | 20 | 6 |
| CC1 60 | 0 70 | 1.70 | - | - | _ | _ | 0 | #3 | 4 | 20 | 1 |
| | | | | | | | | | | | 4 |
| CC2 60 | 0 60 | 1.99 | - | - | - | - | 0 | #3 | 4 | 20 | 1 |
| | | 4.70 | | | | | | "0 | | | 4 |
| AC1-1 60 | 0 70 | 1.70 | - | - | - | - | 0 | #3 | 4 | 20 | 3 |
| CXX 40 | 0 40 | - | #7 | 8 | #6 | 4 | 0 | #3 | 2 | 20 | 5 |

| | | | | ŢŢ | zí | 力礼 | 刃参 | 萨雷伯胡 | 操作流 | 種 | | | |
|-----------------------------|---------------------------------|-----|------------|--------|--------|-------|-------|---------------------------|---|------------------|---|---|---------------------|
| 基本 | 資料 | | | 定性評估 | 遠 | ▶ 參數 | 設置 | X向、Y向 面資料 | 斷 第 二 第 二 | ☑面圖及现 照片上傳 | | 諭出報告 | 書 |
| -般柱 | 短柱 | RC牆 | ā <u>π</u> |]邊圍束磚牆 | 三邊圍入 | 束磚牆 🔧 | 無側邊圍頭 | R磚牆 標準樓層之R | C牆 標準樓層 | 之磚牆 | | | |
| 新增 | 進入 | 匯 | 入斷 | 面資言 | A | | | | | | | 睅 | 位kgf |
| name | ÷ | | Tb | | Wb | | Hb | No | Num | | S | Ns | wi |
| CW1 | | 12 | | 60 | | 290 | | #3 | 單排 | 25 | | 2 | |
| | | | | | | | | | | | | | |
| 入斷面資料 國澤斯要匯入 選擇檔案 Exc | 之 Excel 檔 elTemple.xl | sx | | | | | | | 公式 資料 初期 始初 n · 14 · A A = = = 考 · <u>○ · A</u> · 仲授 · = = = 号 7월 c 	 對 | 開發人員 転入測試 AC | ROBAT 小姐 會式 ** 96 , 1:00 *20 數值 rs | ExcelTemplexisx 一般 P 其优化海 建结的储 イ 表情~ | - Excel 中等 精註 |
| 長單名稱(sheet | name) | | | | | | | А | B C D | E | F | G | Н |
| RC牆-Y RC牆-Y | | | | | | | • | 1 name 2 断面名稱 / | Tb Wb Hb 厚度 寬度 深度 12 60 290 | No 鋼筋號數 #3 | Num 單排or雙排 單排 | S 鋼筋間距 25 | Nsw 數量 2 |
| name | Tb | Wb | Hb | No | Num | s | Nswi | 4 RCW | 12 60 290 | #3 | 雙排 | 25 | 2 |
| 斷面名稱 | 厚度 | 寬度 | 深度 | 鋼筋號數 | 單排or雙排 | 鋼筋間距 | 數量 | | | | | | |
| | 12 | 60 | 290 | #3 | 單排 | 25 | 2 | 利用FX | CFI 先坞 | 斷而咨 | 2 | | |
| RCW | | C 0 | 290 | #3 | 雙排 | 25 | 2 | | | 日日又 | | | |











耐震能力初步評估結果檢視

| X 向定量評估 | | | 建築 | 物週期 (s | sec): 0.0 | 7 $h_n^{0.75}$ | | 0.41 |).41 系統韌性容量 R | | 4.8 | | |
|---------|---|-------------------------------------|-------------------------|--|--------------------|-----------------------|--|---------------------------|---------------------------|---|--|----------------------------|---|
| 一般柱類別 | 柱 寛 (cm) (<i>B</i> _c) | 柱 深 (cm) (H _c) | 柱鋼 筋比 (%) (¢s) | 一樓柱 淨高 (cm) (h ₁) | 橫向箍、 繫筋號數 No | 橫向箍、 繫筋根數 Num | 橫向箍、 繫筋總斷 面積 (cm ²) A _v | 橫向箍、 繫筋間距 (cm) S | 柱根數 (N _{ci}) | 撓曲破壞控 制 (kgf) (V _{m,coli}) | 剪力破壞控 制 (kgf) (V _{sui}) | V _{coli} (kgf) | V _{coli} ×N _{ci} (kgf) |
| | | | | | 一般 | 柱(一樓柱) | 爭高與柱淨 | 深之比值(1 | h1 / Hc)>2 | | | | |
| C1 | 50 | 35 | 3.78 | 310 | #3 | 2 | 1.42 | 25 | 2 | 15957.35 | 15223.66 | 13141.32 | 26282.65 |
| C2 | 50 | 35 | 3.78 | 310 | #3 | 2 | 1.42 | 25 | 4 | 15957.35 | 15223.66 | 13141.32 | 52565.30 |
| C3 | 45 | 45 | 2.29 | 310 | #3 | 2 | 1.42 | 25 | 2 | 18155.45 | 19326.96 | 16339.91 | 32679.81 |
| C4 | 24 | 40 | 2.80 | 310 | #3 | 2 | 1.42 | 25 | 6 | 8680.75 | 11544.52 | 7812.68 | 46876.07 |
| C1-1 | 50 | 35 | 3.78 | 220 | #3 | 2 | 1.42 | 25 | 2 | 22485.36 | 15223.66 | 9768.08 | 19536.16 |
| C2-1 | 50 | 35 | 3.78 | 220 | #3 | 2 | 1.42 | 25 | 20 | 22485.36 | 15223.66 | 9768.08 | 195361.57 |
| | | | | | | | | | 一般柱之 | Z 極限强度 Σ | V _{coli} ×N _{ci} (kgf) | 373 | 301.56 |

折減係數(ϕ)決定





$$V_{coli} = \min(V_{m,coli}, V_{ni}) \times \phi$$



| | RC牆 | 磚牆 | 構架 |
|--|------------|------------|------------|
| | j=1 | j=2 | j=3 |
| $V_{uj} = C_{vcj} \Sigma V_{coli} \times N_{ci} + C_{vsj} (\Sigma V_{swi} \times N_{swi} + \Sigma V_{scoli} \times N_{sci}) + C_{vbj} \Sigma V_{bwi} \times N_{bwi}; j=1\sim3 \text{ (kgf)}$ | 505072.393 | 523479.821 | 373301.556 |
| 新設計建築物之極限剪力强度 (V_{100}) _u = I ($\frac{S_{aD}}{F_u}$) _m W (kgf) | | 353706.304 | |
| 受評估建築物之降伏地表加速度 $A_{yj,x} = \frac{V_{uj}}{(V_{100})_u} \frac{IA_{475}}{Fu}$ (g); $j = 1 \sim 3$ | 0.191 | 0.198 | 0.141 |
| $R_{j}^{*} = \frac{C_{ed} \times R_{ed}(C_{ed} \times \sum V_{ealt} \times N_{et}) + C_{eag} \times R_{eal}(C_{eg} \times (\sum V_{eat} \times N_{uet} + \sum V_{uealt} \times N_{ut})] + C_{ebj} \times R_{buc}(C_{dbj} \times \sum V_{bud} \times N_{buc})}{C_{ed} \times \sum V_{ealt} \times N_{et} + C_{udj} \times (\sum V_{ueat} \times N_{ued} + \sum V_{uealt} \times N_{uet}) + C_{dbj} \times \sum V_{bud} \times N_{buc}};$ $j = 1 \sim 3$ | 1.200 | 2.106 | 2.400 |
| $R_{oj}^{*} = \begin{cases} 1 + \frac{(R_{j}^{*} - 1)}{1.5} (- \frac{1}{2} I \pm \frac{1}{2}) \\ 1 + \frac{(R_{j}^{*} - 1)}{2.0} (2 \pm \frac{1}{2} \pm \frac{1}{2}) \\ ; j = 1 \sim 3 \end{cases}$ | 1.133 | 1.737 | 1.933 |
| $F_{uj}^{\iota} = F_u(T, R_{aj}^{\iota})$; j=1~3 | 1.125 | 1.573 | 1.693 |
| V _{uj} /W _D | 0.478 | 0.496 | 0.354 |
| 建築物 X 向耐震能力 $A_{c_{1,x}} = max [A_{y_{j,x}} F_{u_{j}}^{i}; j=1 3]$ (g) | | 0.312 | |

 $Ac=max(A_{yj} \times F_{uj})$,可由此部分得知建築物是由RC牆、磚牆或者構架控制。



定量評估注意事項

◆ 定量部份只須輸入建築物一樓構材之資訊如下:

- 柱:高度、斷面之寬度與深度、主筋鋼筋比、箍筋號 數與間距
- 2. RC牆:高度、寬度與厚度、鋼筋號數、單or雙排、鋼筋間距
- 3. 磚牆:高度、寬度與厚度,砂漿強度,紅磚強度
- ◆上傳資料後,程式即可自動算出其對應的地表加速度與評分,並自動列印出初評報表,評估者無須再行填寫任何資料。
- ◆若有設計圖,上述資料都可獲得;若無,則以當時設計年 代之工程慣例為基準輸入之。
- ◆耐震初評之混凝土強度以現場狀況評估之,若劣化情況嚴重,強度可估低一些,初評無須作鑽心試驗。



耐震能力初步評估注意事項

- ◆ 柱深(H_c)平行地震力作用方向。
- ◆牆長度(W_b)平行地震力作用方向。
- ◆若牆體與地震力方向非為正平行,評估者要自行將牆長度 投影至地震力作用方向(乘以cos或sin)。
- ◆系統韌性容量R,照100年耐震設計規範填寫,如韌性構架 配上非結構牆,R填4.0。
- ◆週期經驗公式選取,照設計習慣,加真正剪力牆之建築物 才用0.05h_n^{0.75}。
- ◆現行PSERCB 2.0已可同時對X、Y兩方向針對475年及 2500年回歸期地震進行評估。
- ◆定性評估表中B103、B104-平、立面對稱性,若選擇「尚 可」或「不良」者將對建築物一樓層極限剪力強度進行折 AIPE減,進而影響定量評估結果。

耐震能力初步評估注意事項

- ◆ 定性評估表中,B105-梁之跨深比及B106-柱之高深比,挑 選結構物中最典型的梁、柱進行評估。
- ◆定性評估表中,B107-軟弱層顯著性,主要看牆體有無中 斷而定。若經程式判定為軟弱層(牆量比r_w<0.6),此部分 將不予計分。
- ◆定性評估表中,B311-短柱主要係牆體開氣窗而形成的, 根據其量之多寡與其高深比來評估。
- ◆定性評估表中,B312-短梁主要係牆體開走廊而形成的, 根據其量之多寡與其跨深比來評估。
- ◆目前只要量柱尺寸與淨高,如一樓柱位不易看出,可至地下一樓觀察一樓柱之位置與根數。(注意:超挖區之柱不計入)。



A & O

- Q:資料完成,但卻無法分析,怎麼辨?
- **A**:
- 1. 請先檢查X、Y向斷面資訊,是否有空白的部分。



- 2. 檢查參數設置部分,將沒有用到的參數需補上0。
- 檢查是不是因為軸力過大導致無法分析,請重新檢查參 數設置中,載重資料

| ● 建築物重量 _(單位:tf-m) | | 補0 |
|---|--|--|
| 2樓~j樓之樓地板單位面積靜載重[tf/m ²] | (j+1)樓~k樓之樓地板單位面積靜 <mark>載重</mark> | (k+1)樓~屋頂之樓地板單位面積靜載重 |
| 0.93 | [tf/m ²] | [tf/m ²] |
| ● 推估值 ◎ 設計值 | 0.88 | |
| | ◉ 推估值 ◎ 設計值 | ● 推估值 ◎ 設計值 |
| 2樓~j樓之樓地板單位面積 <mark>活載重</mark> [tf/m ²] | (j+1)樓~k樓之樓地板單位面積 <mark>活載重</mark> [tf/m ²] | (k+1)樓~屋頂之樓地板單位面積 <mark>活載重</mark> _ [tf/m ²] |
| | 0.2 | |
| ● 推估但 ○ 設計但 | ◎ 推估值 ◎ 設計值 | ● 推估值 ◎ 設計值 |
| 2樓~j樓之 <mark>總</mark> 樓地板面積[m ²] | (j+1)樓~k樓之 <mark>總</mark> 樓地板面積[m ²] | (k+1)樓~屋頂之 <mark>總</mark> 樓地板面積[m ²] |
| 959.67 | 304.99 | |
| ◉ 推估值 ◎ 設計值 | ● 推估值 ◎ 設計值 | ● 推估值 ◎ 設計值 76 |



A & **O**

- Q:RC牆是否需要考慮三面圍束及無側邊圍束?
- A:RC牆不論四面、三面或無側邊圍束皆須考慮,且都填寫 在RC牆的部分。
- Q:有關有開孔的RC牆和磚牆是否要輸入?
- A:開孔面積未達1/4者要輸入,輸入的牆長要扣掉開孔長度。



當A1<牆總面積之1/4時,該筆牆資料需輸入,但牆長度需扣掉開孔長度。



<u>A & O</u>

- **Q**:
- **A**:

STEP1 請先檢查X、Y向斷面資訊,是否有空白的部分並刪

| | | | ± ⊡kgi-ciii |
|------|----|----|-------------|
| name | Tb | Wb | Nswi |
| 1 | | | |

STEP2 檢查參數設置部分,將沒有用到的參數需補上0。 STEP3 檢查是不是因為軸力過大導致無法分析,請重新檢查 參數設置中,載重資料。

| 建築物重量(單位:tf-m) | | 補0 |
|--|--|---|
| 2樓~j樓之樓地板單位面積靜載重[tf/m ²] | (j+1)樓~k樓之樓地板單位面積靜載重 [tf/m ²] | (k+1)樓~屋頂之樓地板單位面積靜載重 [tf/m ²] |
| ● 推估值 ◎ 設計值 | - 0.88 ◎ 推估值 ◎ 設計值 | |
| 2樓~j樓之樓地板單位面積 <mark>活載重[tf/m²]</mark> | (j+1)樓~k樓之樓地板單位面積 <mark>活載重</mark> [tf/m ²] | ┃ (k+1)樓~屋頂之樓地板單位面積 <mark>活載重</mark> [tf/m ²] |
| ◎ 推估值 ◎ 設計值 | 0.2 ◎ 推估值 ◎ 設計值 | ● 推估值 ◎ 設計值 |
| 2樓~j樓之 <mark>總</mark> 樓地板面積[m ²] | (j+1)樓~k樓之總樓地板面積[m ²] | (k+1)樓~屋頂之 <mark>總</mark> 樓地板面積[m ²] |
| 959.67 ● 推估值 ● 設計值 | 304.99 ● 推估值 ◎ 設計值 | 」 ● 推估值 ◎ 設計值 |

巴位kafam



Q:輸入Y向柱時,其寬、深是否應與X向相反?

A:以2樓以上牆體未敲除的樓層為標準樓層。

Q:地下室面積比的計算方式為何?

A:地下室面積(含超挖部分)除以地面以上最大樓層之投影面積(非僅指二樓之投影面積)。



Q & A

Q:該如何選擇標準樓層?

A:以2樓以上牆體未被敲除的樓層為標準樓層。

Q:輸入Y向柱斷面資料時,柱寬與柱深是否需要互換?

A: 柱深為平行地震力之柱長度,故當評估方向由X向轉為Y 向時, 柱寬與柱深需互換。







假設一地震,包含其位置、規模及深度

ಳ

Ţ





TECH





單位網格:1km×1km











單位網格: 0.5 km × 0.5 km



IECH





建築物 475 年地震回歸期耐震能力計算 j=3 j=1 j=2 ·樓層極限剪力强度 $V_{uj} = C_{vcj} \Sigma V_{coli} \times N_{ci} + C_{vsj} (\Sigma V_{swi} \times N_{swi} + \Sigma V_{scoli} \times N_{sci}) + C_{vbj} \Sigma V_{bwi} \times N_{bwi}; \quad j=1\sim3 \text{ (kgf)}$ 532818.237 564031.439 415987.469 新設計建築物之極限剪力强度 $(V_{100})_u = I \left(\frac{S_{aD}}{F_u} \right)_m W (kgf)$ 353706.304 受評估建築物之降伏地表加速度 $A_{y_{j,x}} = \frac{V_{u_j}}{(V_{100})_{u_j}} \frac{IA_{475}}{Fu}$ (g); $j = 1 \sim 3$ 0.202 0.214 0.158 $= \frac{C_{xq} \times R_{col}(C_{of} \times \sum V_{col} \times N_{cl}) + C_{xq} \times R_{xel}[C_{of} \times (\sum V_{tot} \times N_{sel} + \sum V_{scol} \times N_{srl})] + C_{xq} \times R_{bw}(C_{of} \times \sum V_{bwt} \times N_{bwt})}{C_{of} \times \sum V_{col} \times N_{st} + C_{og} \times (\sum V_{tot} \times N_{sel} + \sum V_{scol} \times N_{st}) + C_{ob} \times \sum V_{bwt} \times N_{bwt})}$ 1.181 2.075 2.400 i =1~3 $1+\frac{(R_{j}^{*}-1)}{1.5}$ (一般工址) $R_{ai}^* =$ 1.121 1.717 1.933 $1+\frac{(R_{j}^{*}-1)}{2.0}$ (台北盆地); j=1~3 $F_{ui}^{l} = F_{u}(T, R_{ai}^{l})$; j=1~3 1.693 1.114 1.560 V_{ui}/W_D 0.505 0.534 0.394 建築物 X 向耐震能力 A_{c1.x}=max [A_{y1.x}Fⁱ_u; j=1 3] (g) 0.333 PO, *PO*, *PO*, PO_4 Ac 易損性曲線 Ay **PO**₃ PO_4 $P_r(R_I)$ **PO**₂ ductility capacity No PO_1 tow-thirds of ductility capacity Damage $P_r R_2$ one-thirds of ductility capacity Probability yielding point P_ (R Complete $P_{\mathcal{X}}$ Damage PGA **Displacement**

PGA

37



38



