

圖 9. 耦合剪力牆與獨立剪力牆受側向載重之橫向變位比較圖



圖 10. 耦合剪力牆軸力與 EI 值變化之相對關係圖



圖 11. 耦合剪力牆側向變位與 EI 值變化之相對關係圖



圖 12. 耦合剪力牆剪力流 q 與 EI 值變化之相對關係圖



圖 13. 剪力牆彎矩與 EI 值變化之相對關係圖

	基礎土壤垂直位移 $\frac{\delta_{\nu}}{2}$	基礎土壤旋轉位移 $\delta_{ heta}$
EI = 2.13E+08 kg-cm ²	0.0075	0.0012
EI = 4.26E+08 kg-cm²	0.0065	0.00093
EI = 6. 40E+08 kg-cm ²	0.006	0.0008
EI = 1.06E+09 kg-cm ²	0.0055	0.00064
EI = 1. 70E+09 kg-cm²	0.005	0.00052
EI = 2.13E+09 kg-cm²	0.0049	0.00047

表一 基礎土壤變形與 EI 之關係表



圖 14. 剪力牆軸力與*繫樑I_b 值變化之*相對關係圖



圖 15. 剪力牆側向變位與*繫樑I_b值變化之*相對關係圖



圖 16. 剪力牆剪力流 q 與*繫樑I_b 值變化之*相對關係圖



圖 17. 剪力牆彎矩與*繫樑I_b值變化之*相對關係圖

	基礎土壤垂直位移 $\frac{\delta_{v}}{2}$	基礎土壤旋轉位移 $\delta_{ heta}$
$I_{b} = 3.645E+06 \text{ cm}^{4}$	0.0075	0.0012
$I_{b} = 3.645E+04 \text{ cm}^{4}$	0.0075	0.048
$I_{b} = 3.645E+03 \text{ cm}^{4}$	0.007	0.37
$I_{b} = 3.645E+02 \text{ cm}^{4}$	0.00475	2.4
$I_{b} = 3.645E+01 \text{ cm}^{4}$	0.0011	5.7
$I_b = 3.645 \ cm^4$	0.00013	6.5

表二 基礎土壤變形與 Ib 之關係表



圖18. 剪力牆軸力與土壤反力係數 k₁、k₂ 值變化之相對關係圖



圖19. 剪力牆側向變位與土壤反力係數 k₁、k₂值變化之相對關係圖



圖 20. 剪力牆剪力流 q與土壤反力係數 $k_1 \cdot k_2$ 值變化之相對關係圖



圖 21. 剪力牆彎矩與土壤反力係數 k₁、k₂ 值變化之相對關係圖

		r
	基礎土壤垂直位移 $\frac{\delta_{v}}{2}$	基礎土壤旋轉位移 $\delta_{ heta}$
$k = 10000 \text{ kg/cm}^2$	0.0075	0.0012
k = 100000 kg/cm²	0.00075	0.0012
$k = 1000000 \ kg/cm^2$	0.000075	0.0011
k = 1.0E+07 kg/cm²	7.0E-06	0.00057
k = 1.0E+09 kg/cm²	6.0E-08	1.10E-05
$k = 1.0E + 14 \ kg/cm^2$	6.0E-13	1.10E-10

表三 基礎土壤變形與 k 值之關係表

第四章 結論跟建議

4.1 結論

本研究之理論基礎是非常簡單的,反而在求解析解的過程中,要找出 有效的邊界條件反而花了較多的時間,且數學上的計算也很繁雜。最終我 們可以得到幾個結論,如下:

- (1)於房屋結構中採用耦合剪力牆來抵抗側向載重時,於側向變位抑制相較於一般剪力牆系統,確實有更好的效果。
- (2) 當逐步增加剪力牆之撓曲剛度 EI 值時,由圖(10)~圖(13)所示,剪力牆

所承受之軸力反而降低,側向變位如力學概念一致減小。

(3)當逐步將耦合剪力牆間之連標 *I*₀趨近於 0 時,其行為則趨近於懸臂樑。
(4)當逐步將土壤反力係數 k 值加大,使基礎趨近於剛體時,由圖(18)~圖

(21)可發現,於結構底部之軸力確有收斂之一定值的趨勢。

4.2 建議

以上的研究主要是針對耦合剪力牆在彈性土壤上的分析研究,對於土 壤進入塑性區段後並未著墨探討,所以對於之後的研究有幾個方向上的建 議:

(1). 土壤進入塑性區域的研究。

(2). 針對繫樑而言,在實務上是否會因為承受之軸力、剪力、彎矩過大, 而導致破壞進行分析研究。



參考文獻

- [1] Coull A. "Interaction of coupled walls with elastic Foundations". Am Concrete Inst 1971;68:456-61.
- [2] Coull A. "Stiffening of coupled shear walls against foundation movement". Struct Engng 1974;52:23-6.
- [3] Tso WK, Chan PCK. "Flexible foundation effects on coupled shear walls". J Am Concrete Inst 1972;69: 678-83.
- [4] Pekau OA, Cistera V. "Behavior of nonlinear coupled shear walls with flexible bases". Can J Civ Engng1989; 16: 45-54.
- [5] Johnson D, Choo BS. "The static and dynamic analysis of coupled shear walls by a discrete force method". Struct Engnr 1993;71:10-4.
- [6] Johnson D, Nadjai A. "The analysis of large spatial shear wall systems by a discrete force method". In: Civ-Comp93. Edinburgh: Heriot-Watt University, 1993:12-20.
- [7] Johnson D, Nadjai A. "The elastic-plastic analysis of spatial shear wall systems by a discrete force method". In: Civ-Comp 94. Greece: Athens, 1994:229-3

- [8] Tall building structure : Analysis and Design chap 10 "Coupled shear wall structures".
- [9] Coull, A. and Mukherjee, P. R. "Coupled Shear Walls with General Support Condition." proc. of Conference on Tall Buildings, Kuala Lumpur, 1974, pp. 4. 24-4. 30
- [10] Savassi W. "Non-uniform tall building structures: globaldiscrete solution based on the continuous medium tech-nique". Comput Struct 1993;46:413-9.
- [11] Domenico C, Maurizio M, Marco S. "An equivalent continuum approach for coupled shear walls" . Engng Struct 1994;16:63-73.
- [12] MacLeod, I. A. "Lateral Stiffness of Shear Walls with Openings." In Tall Buildings, Pergamon Press, Oxford, 1967, pp. 223-244
- [13] Johnson D, Nadjai A. "Elastic and elastic-plastic analysis of planar coupled shear walls with flexible bases" Computers and Structures 68 (1998) 213-229