



$A_e/A_{eo} = (1 - 0.952s/d_e)^2 \dots \dots \dots \text{⑥}$   
式⑤、⑥とから、重拘束RC短柱の  
最大耐力は、式⑦で与えられる。

$$P_c/P_{to} = 1.000 - 1.622s/d_e + 0.772(s/d_e)^2 \dots \dots \dots \text{⑦}$$

カンファインド・コンクリート柱  
の理論的最大耐力  $P_{to}$  は前報<sup>1)</sup>に示  
したように、式⑧で与えられる。

$$P_{to} = f'_{cc}A_e + f'_{yd}A_{st} \dots \dots \dots \text{⑧}$$

ここに、 $f'_{cc}$  : カンファインド・コン  
クリートの強度 =  $f'_{co}(1.00 + 17.47\xi - 23.274\xi^2)$  ..... ⑨

$f'_{co}$  : プレーンコンクリートの強度、 $A_{st}$  :  
 $f'_{yd}$  : 主筋の設計圧縮降伏強度、 $\xi$  :  
主筋鉄筋量、 $\xi$  : 拘束応力比。

#### 4. 結 論

- ① 帯鉄筋柱の最大耐力は、ピッチの3次関数で与えられる。
- ② 重拘束効果は、ピッチ40mm以下で  
顕著となる。
- ③ 最大耐力はスパール・オフ深さにも依存する。
- ④ 重拘束のスパール・オフ深さはピ  
ッヂの1次関数となる。
- ⑤ 最大耐力は”ピッヂ/有効断面辺長  
比”的の関数で与えられる。
- ⑥ 重拘束筋法はその有効性から積極的  
的利用を図るべきである。

[謝辞]ワープロは防大・治郎丸 良英  
事務官の尽力によった。

[参考文献] 1) Kato, et al.: Practical  
Stress-Strain Curve of RC Column  
and Its Threshold Steel Ratio of  
Axial Reinforcement, Theoretical  
and Applied Mech., V.42, Univ. of  
Tokyo, 1993, pp. 175-186.

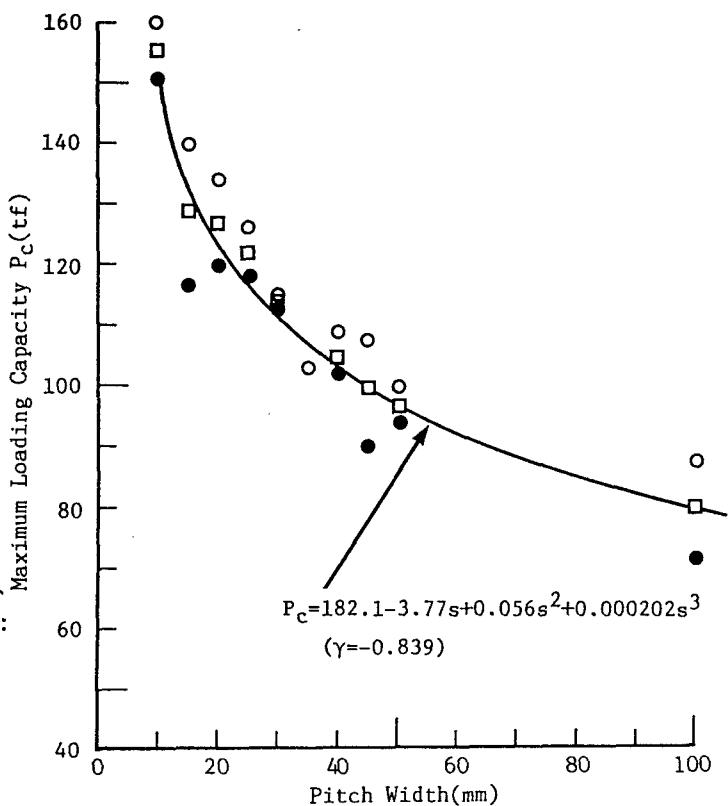


図2 最大耐力と帯筋ピッヂとの関係

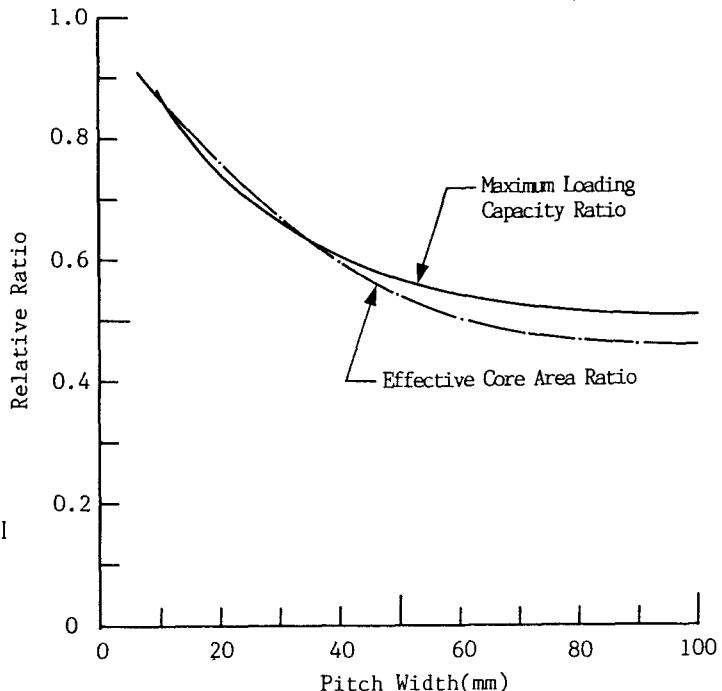


図3 ピッヂと最大耐力比および有効コア断面積比との関係