



บทที่ ๖

## สรุปผลการวิจัยและข้อเสนอแนะ

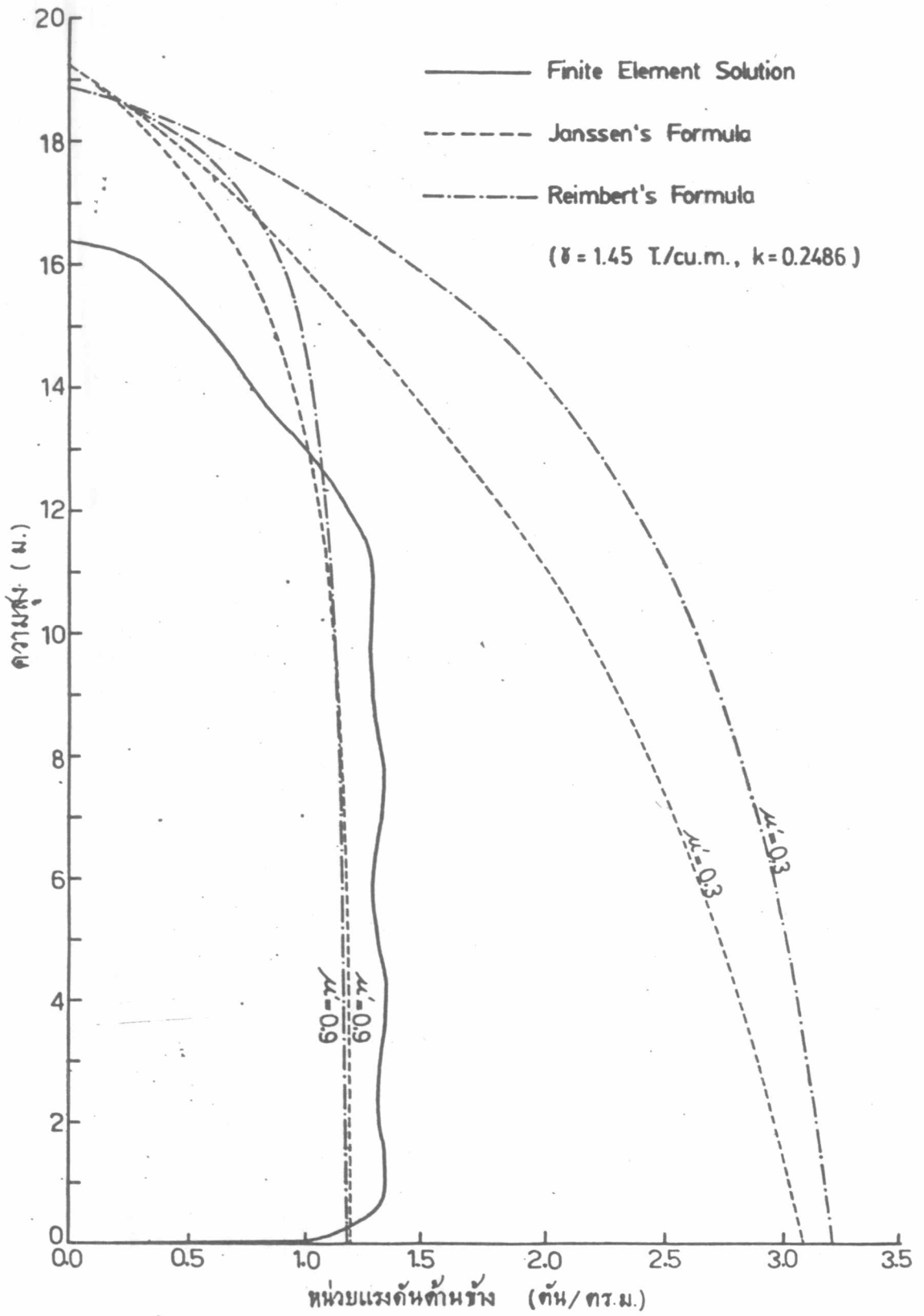
### ๖.๑ สรุปผลการวิจัย

งานวิจัยนี้ได้ทดลองหาคุณสมบัติกลศาสตร์ของปูนซีเมนต์ปอร์ตแลนด์ธรรมดา ผลจากการทดลองได้แสดงให้เห็นว่าปูนซีเมนต์เป็นวัสดุอิลาสติกแบบไร้เชิงเส้น ค่าโมดูลัสยืดหยุ่นของปูนซีเมนต์มีการเปลี่ยนแปลงจากอิทธิพลของความหนาแน่นของปูนซีเมนต์ซึ่งเขียนแทนด้วยสมการ  $E = 2.478 \cdot \exp[-8.582(1 - \sigma_c/\sigma_0)]$ , เมื่อ E คือโมดูลัสยืดหยุ่นของปูนซีเมนต์มีหน่วยเป็นกิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร;  $\sigma_c$  คือความหนาแน่นของปูนซีเมนต์ที่เปลี่ยนแปลง และ  $\sigma_0$  คือความหนาแน่นเริ่มต้นของปูนซีเมนต์มีค่าเฉลี่ยเท่ากับ ๑.๓๓๗ ตันต่อลูกบาศก์เมตร (จากผลการทดลอง) ค่าอัตราส่วนยืดหดของปูนซีเมนต์จากการวิเคราะห์ได้ค่าประมาณ ๐.๒๕ สมประสิทธิ์ของความผิดระหว่างปูนซีเมนต์และแผ่นเหล็กจากผลการทดลองมีค่าไม่คงที่ ความสัมพันธ์ระหว่างหน่วยแรงผิดและหน่วยแรงบรรทุกตั้งฉากกับผิวสัมผัส จากการทดลองเขียนแทนด้วยสมการ  $\tau = 0.3035(\sigma)^{0.5685}$  เมื่อ  $\tau$  คือหน่วยแรงผิดระหว่างปูนซีเมนต์และแผ่นเหล็กมีหน่วยเป็นกิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร และ  $\sigma$  คือหน่วยแรงบรรทุกตั้งฉากกับผิวสัมผัสมีหน่วยเป็นกิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร แต่เมื่อหน่วยแรงบรรทุกตั้งฉากกับผิวสัมผัสมีค่าน้อยกว่า ๐.๐๗๔ กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร เราได้สมมุติให้สมประสิทธิ์ของความผิดมีค่าคงที่เท่ากับ ๐.๔ (ส่วนเริ่มต้นของกราฟรูปที่ ๔.๔) ส่วนมุมลาดชันของปูนซีเมนต์จากการทดลองมีค่าประมาณ ๓๗ องศา

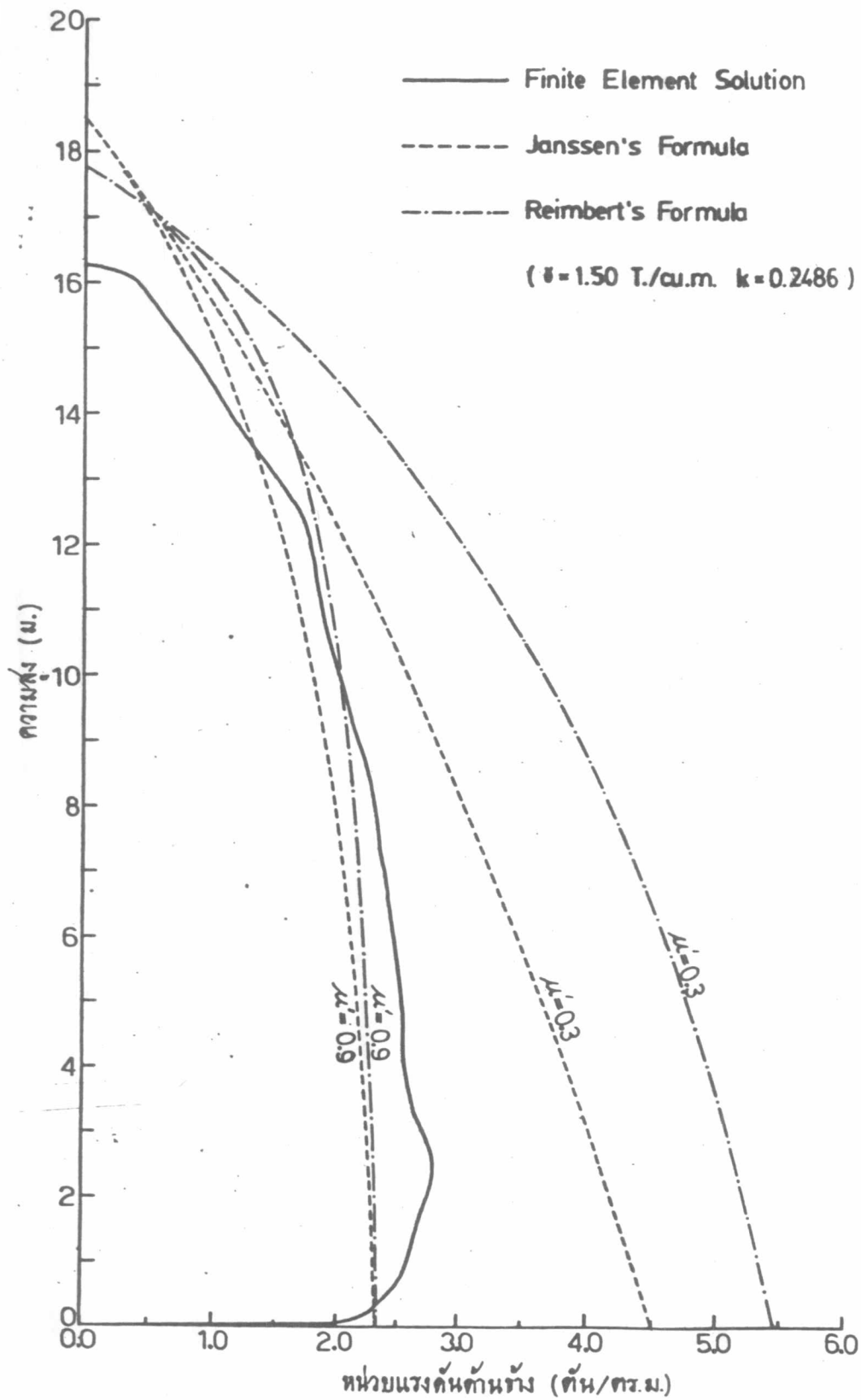
การวิเคราะห์พฤติกรรมระหว่างมวลบรรจุปูนซีเมนต์และไซโลที่ใช้บรรจุโดยวิธีไฟไนท์เอลเมนต์ ได้ใช้ไซโลทรงกระบอกกลมทำด้วยเหล็กมีขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง ๓,๖ และ ๑๒ เมตร ตามลำดับและสูง ๒๐ เมตร เนื่องจากปูนซีเมนต์เป็นวัสดุชนิดไร้เชิงเส้นจึงทำการวิเคราะห์แบบลำดับขั้น และยังแบ่งการวิเคราะห์ออกเป็นขั้นตอนตามการบรรจุปูนซีเมนต์เป็นชั้น ๆ ซึ่งสมมุติให้มีการบรรจุปูนซีเมนต์จำนวน ๒๐ ชั้น (ยกเว้นไซโลขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง ๓ เมตรมีการบรรจุปูนซีเมนต์เพียง ๑๔ ชั้น) มวลของปูนซีเมนต์ในแต่ละชั้นจำลองได้เป็นเอลเมนต์ทรงแทงวงชนิด

Isoparametric Quadrilateral Ring Elements ผนังโซโลซึ่งทำด้วยเหล็กจำลองให้เป็นวัสดุอีลาสติกและมีสภาพเสมือนกับที่รองรับยืดหยุ่น ส่วนความผิดระหว่างปูนซีเมนต์และผนังโซโลก็ใช้ผลที่ได้ตามการทดลอง ผลของการวิเคราะห์แสดงให้เห็นถึงพฤติกรรมระหว่างปูนซีเมนต์และโซโลตามลำดับชั้นของการบรรจุได้เป็นอย่างดี การทรุดตัวของปูนซีเมนต์, การกระจายหน่วยแรงดันด้านข้างของปูนซีเมนต์ที่กระทำต่อผนังโซโล, การกระจายหน่วยแรงดันแนวตั้งของปูนซีเมนต์ที่กระทำต่อพื้นโซโล และการเปลี่ยนแปลงความหนาแน่นของปูนซีเมนต์ในโซโลแต่ละขนาด เส้นผ่าศูนย์กลางให้ผลที่สอดคล้องกัน ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางของโซโลและความผิดระหว่างปูนซีเมนต์และผนังโซโลมีอิทธิพลต่อการเปลี่ยนแปลงพฤติกรรมระหว่างปูนซีเมนต์และโซโลที่ใช้บรรจุ เมื่อความผิดระหว่างปูนซีเมนต์และผนังโซโลเพิ่มขึ้นก็จะทำให้หน่วยแรงดันด้านข้างลดลง การสั่นไถลของปูนซีเมนต์ทำให้หน่วยแรงดันด้านข้างและหน่วยแรงดันแนวตั้งเพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็ว หน่วยแรงดันแนวตั้งที่ศูนย์กลางของโซโลมากกว่าที่บริเวณใกล้กับผนังโซโล เนื่องจากความผิดระหว่างปูนซีเมนต์และผนังโซโลทำให้ปูนซีเมนต์บริเวณนั้นมีการทรุดตัวน้อยกว่าบริเวณศูนย์กลาง จึงเป็นผลให้หน่วยแรงดันแนวตั้งลดลง การเปลี่ยนแปลงความหนาแน่นของปูนซีเมนต์ซึ่งแสดงด้วยคอนทิวรัระดับความหนาแน่น แสดงให้เห็นว่าความหนาแน่นของมวลปูนซีเมนต์โดยทั่วไปเพิ่มขึ้น นอกจากมวลปูนซีเมนต์ที่บริเวณมุมระหว่างพื้นและผนังโซโลจะมีความหนาแน่นน้อยกว่าบริเวณศูนย์กลาง เนื่องจากผลของความผิดและสภาพเงื่อนไขของพื้นผิว

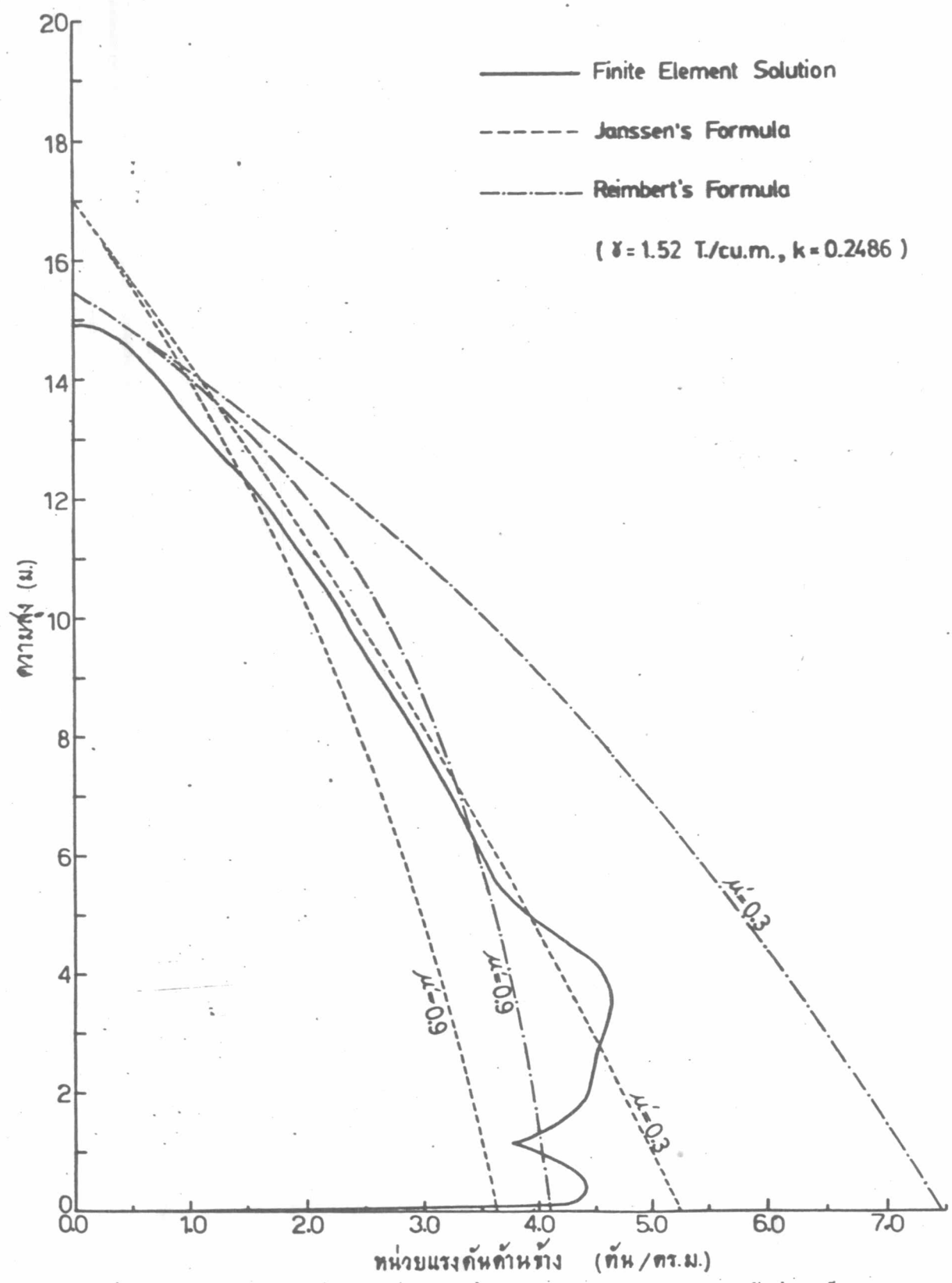
รูปที่ ๖.๑, ๖.๒ และ ๖.๓ แสดงการกระจายหน่วยแรงดันด้านข้างของปูนซีเมนต์ที่กระทำต่อผนังโซโลซึ่งได้จากวิธีไฟไนท์เอลเมนต์เปรียบเทียบกับการใช้สูตรสำเร็จของ Janssen และ Reimbert จากสมการที่ (๒.๔) และ (๒.๕) ตามลำดับ ACI Committee 313<sup>(9)</sup> ได้นแนะนำให้ใช้สูตรสำเร็จทั้งสองนี้สำหรับการหาหน่วยแรงดันด้านข้างของมวลบรรจุที่กระทำต่อผนังโซโลและเป็นสูตรที่นิยมใช้กันมาก ในการเปรียบเทียบนี้ได้ใช้ความหนาแน่นเฉลี่ยของปูนซีเมนต์ที่ได้จากวิธีไฟไนท์เอลเมนต์คือ ๑.๔๕, ๑.๕๐ และ ๑.๕๒ ตันต่อลูกบาศก์เมตร สำหรับโซโลขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง ๓, ๖ และ ๑๒ เมตรตามลำดับ อัตราส่วนหน่วยแรงดันด้านข้างต่อหน่วยแรงดันแนวตั้ง (k) ได้จากสูตร  $k = (1 - \sin \phi) / (1 + \sin \phi)$  โดยสมมุติให้มุมของความผิดภายในของปูนซีเมนต์ (Angle of Internal Friction of Cement,  $\phi$ ) เท่ากับมุมลาดชันของปูนซีเมนต์



รูปที่ ๖.๑ การเปรียบเทียบการกระจายหน่วยแรงดันด้านข้างของไซโลขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง ๓ เมตร โดยวิธีไฟไนท์เอลเมนต์และการใช้สูตรสำเร็จ



รูปที่ ๖.๒ การเปรียบเทียบการกระจายหน่วยแรงค้ำยันข้างของไซโลขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง ๖ เมตร โดยวิธีไฟไนท์เอลเมนต์และการใช้สูตรสำเร็จ



รูปที่ ๖.๓ การเปรียบเทียบการกระจายหน่วยแรงดันค้ำยันข้างของไซโลขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง ๑๒ เมตร โดยวิธีไฟไนท์เอลเมนต์และการใช้สูตรสำเร็จ

ซึ่งจะได้ค่า  $k = 0.2486$  ส่วนสัมประสิทธิ์ของความผิดระหว่างปูนซีเมนต์และผนังไซโล ( $\mu$ ) ซึ่งทำด้วยเหล็ก ACI Committee 313<sup>(9)</sup> ได้กำหนดให้เท่ากับ ๐.๓ (ค่าประมาณ) และในรูปเดียวกันนี้ก็ได้อาศัยแสดงหน่วยแรงดันด้านข้างโดยสูตรของ Janssen และ Reimbert เมื่อใช้ค่าสัมประสิทธิ์ของความผิดเท่ากับ ๐.๕ ซึ่งใช้ในการวิเคราะห์ด้วยวิธีไฟไนท์เอลเมนต์ (สำหรับช่วงที่หน่วยแรงดันด้านข้างมีค่าน้อยกว่า ๐.๗๘ ตันต่อตารางเมตร) การใช้สูตรของ Janssen และ Reimbert สำหรับไซโลขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง ๓ และ ๖ เมตร เมื่อ  $\mu = 0.3$  จะให้หน่วยแรงดันด้านข้างมากกว่าวิธีของไฟไนท์เอลเมนต์ เมื่อใช้  $\mu = 0.9$  จะให้หน่วยแรงดันน้อยกว่าวิธีของไฟไนท์เอลเมนต์ แต่ลักษณะของการกระจายหน่วยแรงดันด้านข้างมีลักษณะที่คล้ายคลึงกัน สำหรับไซโลขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง ๑๒ เมตร เมื่อ  $\mu = 0.3$  สูตรของ Reimbert ให้หน่วยแรงดันด้านข้างมากกว่าวิธีไฟไนท์เอลเมนต์, ในขณะที่สูตรของ Janssen ให้หน่วยแรงดันด้านข้างที่ใกล้เคียงกับวิธีไฟไนท์เอลเมนต์ และเมื่อพิจารณาเปรียบเทียบระหว่างสูตรสำเร็จทั้งสองจะเห็นได้ว่าสูตรของ Janssen จะให้หน่วยแรงดันด้านข้างน้อยกว่าสูตรของ Reimbert สำหรับค่า  $\mu$  ที่เท่ากัน เมื่อเพิ่มค่า  $\mu$  จาก ๐.๓ ไปเป็น ๐.๕ ทำให้หน่วยแรงดันด้านข้างลดน้อยลง ทั้งนี้การลดลงของหน่วยแรงดันด้านข้างจะมากหรือน้อยก็ขึ้นอยู่กับขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางของไซโลด้วย

จากการเปรียบเทียบการกระจายหน่วยแรงดันด้านข้างซึ่งได้จากวิธีไฟไนท์เอลเมนต์และสูตรสำเร็จทั้งสองนั้นได้แสดงให้เห็นว่า การวิเคราะห์หาหน่วยแรงดันด้านข้างของมวลบรรจุเพื่อใช้ในการออกแบบก่อสร้างไซโลจะต้องคำนึงถึงข้อมูลเกี่ยวกับคุณสมบัติของมวลบรรจุ และวิธีการที่จะใช้ในการวิเคราะห์ ACI Committee 313<sup>(9)</sup> ได้เสนอข้อมูลของมวลบรรจุไว้หลายชนิด และได้กล่าวเสริมว่าควรจะใช้ข้อมูลซึ่งได้มาจากการทดลอง ส่วนการวิเคราะห์โดยใช้สูตรสำเร็จทั้งสองนั้นยังมีข้อบกพร่องคือไม่ได้พิจารณาถึงความหนาแน่นของมวลบรรจุซึ่งเปลี่ยนแปลงไป เนื่องจากการทรุดตัวของมวลบรรจุ, การสั่นไถลของมวลบรรจุ และสภาพเงื่อนไขของพื้นผิวของมวลบรรจุ ดังนั้นการวิเคราะห์ด้วยวิธีไฟไนท์เอลเมนต์จะให้ผลที่ดีกว่าเพราะเป็นวิธีการที่สามารถจำลองระบบโครงสร้างอันซับซ้อนได้ดีที่สุด งานวิจัยของ Bishara, Mahmoud and Chandrangsu<sup>(5)</sup> เกี่ยวกับพฤติกรรมของผลผลิตทางเกษตรที่บรรจุในไซโลโดยการวิเคราะห์ด้วยวิธีไฟไนท์เอลเมนต์ได้ผลที่ใกล้เคียงกับข้อมูลที่ได้จากงานวิจัยของ Wood<sup>(4)</sup> ซึ่งทำการสำรวจจากไซโลที่ใช้งานจริง ๆ

นั่นคือการวิเคราะห์ด้วยวิธีไฟไนท์เอลเมนต์จะให้ผลเป็นที่เชื่อถือได้

นอกจากนี้ผลที่ได้จากการวิเคราะห์ในงานวิจัยนี้ไม่ได้พิจารณาถึง Dynamic Effect ซึ่งวิศวกรผู้ออกแบบควรจะคำนึงถึง เพราะเป็นผลทำให้เกิดการทรุดตัวและหน่วยแรงดันเพิ่มขึ้นอีก

#### ๖.๒ ข้อเสนอแนะสำหรับการวิจัยต่อไป

สำหรับงานวิจัยขั้นต่อไปควรจะศึกษาถึงกรณีของการล้าเสียนมวลบรรจุออกจากไซโล หรือทำการสำรวจหาข้อมูลจากไซโลที่ใช้บรรจุปูนซีเมนต์ในการใช้งานจริง เปรียบเทียบกับการวิเคราะห์