

## บทที่ 2

### แบบจำลองคณิตศาสตร์ของคานเรย์ลี

#### 2.1 แบบจำลองคณิตศาสตร์ของคานเรย์ลี

พิจารณาคานแบบอ่อนตัวปลายยึดความยาว  $L^*$  พื้นที่หน้าตัด  $A^*$  ความหนาแน่น  $\rho^*$  มีโมเมนต์ความเฉื่อยของพื้นที่หน้าตัดคานเป็น  $I^*$  และค่าโมดูลัสความยืดหยุ่นของยังส์เป็น  $E^*$  ดังรูปที่ 2.1 สมมติว่าคานนี้สอดคล้องตามสมมติฐานของเรย์ลี ดังนี้

- พิจารณาผลของการสั่นเพียงหนึ่งมิติ
- พารามิเตอร์ต่าง ๆ ของคานมีค่าคงที่ตลอดความยาวคาน
- ไม่พิจารณาผลของการเปลี่ยนรูปร่างเนื่องจากแรงเฉือน

ให้  $w^*(x^*, t)$  แทนการกระจัดตามขวาง (transverse displacement) ของคานที่ตำแหน่ง  $x^*$  เวลา  $t$  ใด ๆ จากหลักการของแฮมิลตัน (Hamilton's principle) จะสามารถแสดงได้ว่าสมการพลวัตของระบบคือ [1]

$$\rho A w_{tt}(x, t) + w_{xxxx}(x, t) - \rho I w_{xxtt}(x, t) = 0 \quad x \in [0, 1] \quad (2.1)$$

และจากเงื่อนไขขอบแบบปลายยึด จะได้ว่า

$$w(0, t) = w_x(0, t) = 0 \quad (2.2)$$

โดยตัวแปรทั้งหมดในสมการพลวัตเป็นตัวแปรไร้มิติ (dimensionless) ดังนี้

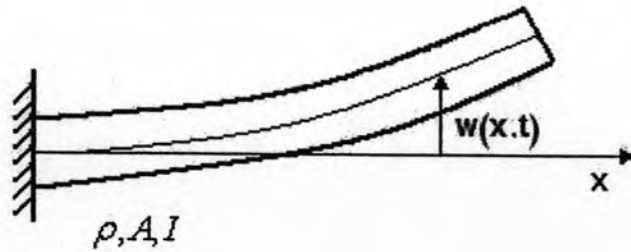
$x$  แทนตำแหน่งไร้มิติตามแนวความยาวคาน ( $x = x^*/L^*$ )

$w(x, t)$  แทนการกระจัดตามขวางไร้มิติของคานที่ตำแหน่ง  $x$  เวลา  $t$  ( $w(x, t) = w^*(x^*, t)/L^*$ )

$A$  แทนพื้นที่หน้าตัดไร้มิติของคาน ( $A = A^*/L^{*2}$ )

$\rho$  แทนความหนาแน่นไร้มิติของคาน ( $\rho = \rho^* L^{*6}/E^* I^*$ )

$I$  แทนโมเมนต์ความเฉื่อยไร้มิติของพื้นที่หน้าตัดคาน ( $I = I^*/L^{*4}$ )



รูปที่ 2.1: คานเรย์ลีปลายยึด

## 2.2 แบบจำลองที่ถูกแปลงของคานเรย์ลี

จากหัวข้อที่แล้ว จะเห็นได้ว่าสมการพลวัต (2.1)-(2.2) ที่ใช้บรรยายพฤติกรรมของระบบอยู่ในรูปของสมการเชิงอนุพันธ์ย่อยอันดับสี่ในตัวแปรตำแหน่ง และอันดับสองในตัวแปรเวลา ในหัวข้อนี้เราจะแปลงสมการดังกล่าวให้กลายเป็นสมการเชิงอนุพันธ์-ปริพันธ์ย่อยอันดับสองในตัวแปรตำแหน่งและเวลา ดังต่อไปนี้

ให้

$$u(x, t) = \rho I w_{xx}(x, t) - \rho A w(x, t) \quad (2.3)$$

หาอนุพันธ์เทียบตัวแปรเวลาสองครั้ง จะได้ว่า

$$\begin{aligned} u_{tt}(x, t) &= \rho I w_{xxtt}(x, t) - \rho A w_{tt}(x, t) \\ &= w_{xxxx}(x, t) \\ &= \frac{1}{\rho I} \left( u_{xx}(x, t) + \rho A w_{xx}(x, t) \right) \\ &= \frac{1}{\rho I} \left( u_{xx}(x, t) + \frac{A}{I} \left( u(x, t) + \rho A w(x, t) \right) \right) \\ &= \frac{1}{\rho I} u_{xx}(x, t) + \frac{A}{\rho I^2} u(x, t) + \frac{A^2}{I^2} w(x, t) \end{aligned} \quad (2.4)$$

โดยการพิจารณา (2.3) เสมือนเป็นสมการเชิงอนุพันธ์สามัญในตัวแปร  $w(x, t)$  และ  $u(x, t)$  เสมือนเป็นพจน์คงที่ซึ่งทราบค่าอยู่แล้ว จะได้ว่า

$$\begin{aligned} w(x, t) &= w(0, t) \cosh \sqrt{\frac{A}{I}} x + w_x(0, t) \sqrt{\frac{I}{A}} \sinh \sqrt{\frac{A}{I}} x + \frac{1}{\rho \sqrt{AI}} \int_0^x \sinh \left( \sqrt{\frac{A}{I}} (x-y) \right) u(y, t) dy \\ &= \frac{1}{\rho \sqrt{AI}} \int_0^x \sinh \left( \sqrt{\frac{A}{I}} (x-y) \right) u(y, t) dy \end{aligned} \quad (2.5)$$

แทน (2.5) ลงใน (2.4) จะได้แบบจำลองที่ถูกแปลง (transformed model) ของคานเรย์ลีปลายยึด คือ

$$u_{tt}(x, t) = \frac{1}{\rho I} u_{xx}(x, t) + \frac{A}{\rho I^2} u(x, t) + \frac{A^{3/2}}{\rho I^{5/2}} \int_0^x \sinh\left(\sqrt{\frac{A}{I}}(x-y)\right) u(y, t) dy \quad (2.6)$$

แทน  $x = 0$  ใน (2.3) และจากเงื่อนไขขอบแบบปลายยึด จะได้เงื่อนไขขอบของแบบจำลองที่ถูกแปลงดังนี้

$$u(0, t) = \rho I w_{xx}(0, t) \quad (2.7)$$

จากเทคนิคการแยกตัวแปร (separation of variables technique) จะสามารถเห็นได้ชัดว่า หากปราศจากการควบคุม ระบบ (2.1)-(2.2) จะไม่มีเสถียรภาพ ดังนั้นในหัวข้อต่อไปเราจะออกแบบตัวควบคุมที่ขอบที่ทำให้เสถียรสำหรับระบบ (2.1)-(2.2) ทว่าเราจะพิจารณาปัญหาดังกล่าวกับแบบจำลองที่ถูกแปลง (2.6)-(2.7) แทนการพิจารณาโดยตรงกับระบบ (2.1)-(2.2)

### 2.3 สรุป

ในบทนี้ได้เสนอแบบจำลองคณิตศาสตร์ของคานเรย์ลีซึ่งอยู่ในรูปของสมการเชิงอนุพันธ์ย่อยอันดับสี่ในตัวแปรตำแหน่ง และอันดับสองในตัวแปรเวลา จากนั้นได้นิยามตัวแปรเพื่อแปลงสมการดังกล่าวให้กลายเป็นสมการเชิงอนุพันธ์-ปริพันธ์ย่อยอันดับสองในตัวแปรตำแหน่งและเวลา ซึ่งเราจะใช้แบบจำลองที่ถูกแปลงนี้ในการพิจารณาปัญหาต่าง ๆ ต่อไป