

## บทที่ 2

### แบบจำลองลดรูปของคานตีโมเซนโค

#### 2.1 การวิเคราะห์ด้วยเทคนิคการรบกวนเอกฐาน

แบบจำลอง (1.5)-(1.6) ไม่พิจารณาผลของความหน่วงหนืดที่เกิดจากลม ( $\nu = 0$ ) เนื่องจากมีผลกระทบกับคานน้อยมากเมื่อเทียบกับการหน่วงเคลวิน-พอยท์ และทำการกำหนดพารามิเตอร์ใหม่เป็น  $\epsilon = \rho A$ ,  $d = D_s$ ,  $\mu = r = \frac{I}{A}$  และ  $a = \kappa AG$  โดยให้  $\kappa AG = 1$ ,  $\rho A = EI$  และ  $D_b = \epsilon D_s$  จะได้ [25]

$$\epsilon u_{tt}(x, t) = (1 + d\partial_t)(u_{xx}(x, t) - \varphi_x(x, t)) \quad (2.1)$$

$$\mu \epsilon \varphi_{tt}(x, t) = (1 + d\partial_t)(\epsilon \varphi_{xx}(x, t) + a(u_x(x, t) - \varphi(x, t))) \quad (2.2)$$

ในที่นี้จะพิจารณาเงื่อนไขขอบที่ปลาย  $x = 0$  เป็น

- แบบปลายอิสระ

$$\varphi_x(0, t) = 0 \text{ และ } \varphi(0, t) = u_x(0, t) \quad (2.3)$$

- แบบปลายยึด

$$u(0, t) = 0 \text{ และ } \varphi(0, t) = 0 \quad (2.4)$$

- แบบปลายหมุน

$$u(0, t) = 0 \text{ และ } \varphi_x(0, t) = 0 \quad (2.5)$$

และควบคุมที่ปลายอีกข้างหนึ่ง ( $x = 1$ ) ด้วย  $u(1, t)$  หรือ  $u_x(1, t)$  และ  $\varphi(1, t)$  หรือ  $\varphi_x(1, t)$

ในแบบจำลอง เมื่อใช้ทฤษฎีการรบกวนเอกฐาน (singular perturbation theory) เข้ามาช่วย โดยให้  $\mu = 0$  แบบจำลองจะลดรูปลงเป็นแบบจำลองคานเฉือน (shear beam model) คือ

$$\epsilon u_{tt}(x, t) = (1 + d\partial_t)(u_{xx}(x, t) - \varphi_x^s(x, t)) \quad (2.6)$$

$$0 = \varphi_{xx}^s(x, t) - b^2 \varphi^s(x, t) + b^2 u_x(x, t) \quad (2.7)$$

โดยที่  $b = \sqrt{\frac{\epsilon}{\mu}}$  และ  $\varphi^s(x, t)$  เป็นผลเฉลยของสมการ (2.7) และเงื่อนไขขอบ

- แบบปลายอิสระ

$$\varphi_x^s(0, t) = 0 \quad (2.8)$$

- แบบปลายยึด

$$\varphi^s(0, t) = 0 \quad (2.9)$$

- แบบปลายหมุน

$$\varphi_x^s(0, t) = 0 \quad (2.10)$$

และในการควบคุมมุมหมุน เราจะกำหนดให้

$$\varphi^s(1, t) = \varphi(1, t) \quad (2.11)$$

หรือในการควบคุมโมเมนต์ เราจะกำหนดให้

$$\varphi_x^s(1, t) = \varphi_x(1, t) \quad (2.12)$$

เพื่อให้ปลายด้านที่ใช้ในการควบคุมมุมหมุนหรือโมเมนต์มีค่าเท่ากันในแบบจำลองทั้งสอง

ผลลัพธ์ที่ได้จากการวิเคราะห์ด้วยเทคนิคการรบกวนเอกฐาน ( $\mu = 0$ ) ใช้ได้เมื่อ  $\mu > 0$  มีค่าน้อยๆ ด้วย

ผลเฉลยของ (2.7) สามารถหาได้โดยใช้เทคนิคของสมการเชิงอนุพันธ์สามัญ เนื่องจากเป็นสมการเชิงอนุพันธ์ย่อยที่ประกอบด้วยอนุพันธ์ย่อยเทียบกับตัวแปรต้น  $x$  เพียงตัวเดียวโดยพิจารณา  $u_x(x, t)$  เสมือนเป็นพจน์คงที่ ที่ทราบค่าอยู่แล้ว ซึ่งจะได้ผลเฉลยเป็น

$$\varphi^s(x, t) = \cosh(bx)\varphi^s(0, t) + \frac{1}{b} \sinh(bx)\varphi_x^s(0, t) - \int_0^x b \sinh(b(x-y))u_y(y, t)dy \quad (2.13)$$

เมื่อหาปริพันธ์โดยการแยกส่วน (integration by parts) และนิยามตัวแปรผิพลาต

$[\bar{\varphi}(x, t) = \varphi(x, t) - \varphi^s(x, t)]$  จะได้มุมหมุนของคานตีโมเซนโคเป็น

$$\begin{aligned} \varphi(x, t) &= \bar{\varphi}(x, t) + \cosh(bx)(\varphi(0, t) - \bar{\varphi}(0, t)) + \frac{1}{b} \sinh(bx)(\varphi_x(0, t) - \bar{\varphi}_x(0, t)) \\ &\quad + b \sinh(bx)u(0, t) - \int_0^x b^2 \cosh(b(x-y))u(y, t)dy \end{aligned} \quad (2.14)$$

### 2.1.1 กรณีคานปลายอิสระ [26]

เมื่อแทนค่าเงื่อนไขขอบ (2.3) และ (2.8) ใน (2.14) จะได้

$$\begin{aligned} \varphi(x, t) &= \bar{\varphi}(x, t) + \cosh(bx)(\varphi(0, t) - \bar{\varphi}(0, t)) \\ &\quad + b \sinh(bx)u(0, t) - b^2 \int_0^x \cosh(b(x-y))u(y, t)dy \end{aligned} \quad (2.15)$$

เมื่อแทนค่า  $x = 1$  และเงื่อนไขขอบ (2.11) ใน (2.15) แล้วจัดรูปใหม่จะได้

$$\varphi(0, t) = \bar{\varphi}(0, t) + \frac{1}{\cosh(b)} \left[ \varphi(1, t) - b \sinh(b)u(0, t) + b^2 \int_0^1 \cosh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \quad (2.16)$$

แทนค่า (2.16) ใน (2.15) จะได้

$$\begin{aligned} \varphi(x, t) = & \bar{\varphi}(x, t) + \frac{\cosh(bx)}{\cosh(b)} \left[ \varphi(1, t) - b \sinh(b)u(0, t) + b^2 \int_0^1 \cosh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \\ & + b \sinh(bx)u(0, t) - b^2 \int_0^x \cosh(b(x-y))u(y, t)dy \end{aligned} \quad (2.17)$$

เมื่อหาอนุพันธ์ของ (2.17) เทียบกับ  $x$  แล้วแทนลงใน (2.1) และ (2.3) จะได้แบบจำลองคานติโมเซนโคแบบปลายอิสระ ที่มีการหน่วงเคลวิน-พอจท์เป็น

$$\begin{aligned} \epsilon u_{tt}(x, t) = & (1 + d\partial_t) \left\{ u_{xx}(x, t) + b^2 u(x, t) + b^3 \int_0^x \sinh(b(x-y))u(y, t)dy - b^2 \cosh(bx)u(0, t) - \bar{\varphi}_x(x, t) \right. \\ & \left. - \frac{b \sinh(bx)}{\cosh(b)} \left[ \varphi(1, t) - b \sinh(b)u(0, t) + b^2 \int_0^1 \cosh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \right\} \end{aligned} \quad (2.18)$$

$$\begin{aligned} u_x(0, t) = & \varphi(0, t) \\ = & \bar{\varphi}(0, t) + \frac{1}{\cosh(b)} \left[ \varphi(1, t) - b \sinh(b)u(0, t) + b^2 \int_0^1 \cosh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \end{aligned} \quad (2.19)$$

ซึ่งเป็นสมการเชิงอนุพันธ์-ปริพันธ์ย่อยแบบไฮเพอร์โบลิก และจะนำมาใช้ในการออกแบบตัวควบคุมด้วยการแปลงปริพันธ์ก่าวถอยหลังต่อไป

พิจารณาแบบจำลองลดรูป (reduced order model) กล่าวคือ เราจะสมมติว่า  $\bar{\varphi}(x, t) = 0$  จะพบว่ายังไม่สามารถใช้ในการแปลงก่าวถอยหลังได้เนื่องจากพจน์  $\int_0^1 \cosh(b(1-y))u(y, t)dy$  ทำให้แบบจำลอง (2.18) ไม่เป็นระบบป้อนกลับโดยแท้ แต่เราสามารถกำจัดพจน์ดังกล่าวได้โดยให้

$$\varphi(1, t) = b \sinh(b)u(0, t) - b^2 \int_0^1 \cosh(b(1-y))u(y, t)dy \quad (2.20)$$

แบบจำลองลดรูปของคานติโมเซนโคแบบปลายอิสระที่มีการหน่วงเคลวิน-พอจท์คือ

$$\begin{aligned} \epsilon u_{tt}(x, t) = & (1 + d\partial_t) \left\{ u_{xx}(x, t) + b^2 u(x, t) - b^2 \cosh(bx)u(0, t) \right. \\ & \left. + b^3 \int_0^x \sinh(b(x-y))u(y, t)dy \right\} \end{aligned} \quad (2.21)$$

$$u_x(0, t) = \varphi(0, t) \quad (2.22)$$

### 2.1.2 กรณีคานปลายยึด

เมื่อแทนค่าเงื่อนไขขอบ (2.4) และ (2.9) ลงใน (2.14) จะได้

$$\varphi(x, t) = \bar{\varphi}(x, t) + \frac{1}{b} \sinh(bx)(\varphi_x(0, t) - \bar{\varphi}_x(0, t)) - b^2 \int_0^x \cosh(b(x-y))u(y, t)dy \quad (2.23)$$

เมื่อแทนค่า  $x = 1$  และเงื่อนไขขอบ (2.11) ใน (2.23) แล้วจัดรูปใหม่จะได้

$$\varphi_x(0, t) = \bar{\varphi}_x(0, t) + \frac{b}{\sinh(b)} \left[ \varphi(1, t) + b^2 \int_0^1 \cosh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \quad (2.24)$$

แทนค่า (2.24) ใน (2.23) จะได้

$$\begin{aligned} \varphi(x, t) = & \bar{\varphi}(x, t) + \frac{\sinh(bx)}{\sinh(b)} \left[ \varphi(1, t) + b^2 \int_0^1 \cosh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \\ & - b^2 \int_0^x \cosh(b(x-y))u(y, t)dy \end{aligned} \quad (2.25)$$

นอกจากนี้เรายังสามารถหาสมการของมุมหมุนอีกรูปแบบหนึ่ง โดยหาอนุพันธ์ของ (2.23) เทียบกับ  $x$  จะได้

$$\varphi_x(x, t) = \bar{\varphi}_x(x, t) + \cosh(bx)(\varphi_x(0, t) - \bar{\varphi}_x(0, t)) - b^2u(x, t) - b^3 \int_0^x \sinh(b(x-y))u(y, t)dy \quad (2.26)$$

เมื่อแทนค่า  $x = 1$  และเงื่อนไขขอบ (2.12) ใน (2.26) แล้วจัดรูปใหม่จะได้

$$\varphi_x(0, t) = \bar{\varphi}_x(0, t) + \frac{1}{\cosh(b)} \left[ \varphi_x(1, t) + b^2u(1, t) + b^3 \int_0^1 \sinh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \quad (2.27)$$

แทนค่า (2.27) ใน (2.23) จะได้

$$\begin{aligned} \varphi(x, t) = & \bar{\varphi}(x, t) + \frac{\sinh(bx)}{b \cosh(b)} \left[ \varphi_x(1, t) + b^2u(1, t) + b^3 \int_0^1 \sinh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \\ & - b^2 \int_0^x \cosh(b(x-y))u(y, t)dy \end{aligned} \quad (2.28)$$

เมื่อหาอนุพันธ์ของ (2.25) และ (2.28) เทียบกับ  $x$  แล้วแทนลงใน (2.1) และ (2.4) จะได้แบบจำลองคานตีโมเซนโคแบบปลายยึด ที่มีการหน่วงเคลวิน-พอจท์เป็น

$$\begin{aligned} \epsilon u_{tt}(x, t) = & (1 + d\partial_t) \left\{ u_{xx}(x, t) + b^2u(x, t) + b^3 \int_0^x \sinh(b(x-y))u(y, t)dy - \bar{\varphi}_x(x, t) \right. \\ & \left. - \frac{b \cosh(bx)}{\sinh(b)} \left[ \varphi_x(1, t) + b^2 \int_0^1 \cosh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \right\} \end{aligned} \quad (2.29)$$

และ

$$\begin{aligned} \epsilon u_{tt}(x, t) = & (1 + d\partial_t) \left\{ u_{xx}(x, t) + b^2u(x, t) + b^3 \int_0^x \sinh(b(x-y))u(y, t)dy - \bar{\varphi}_x(x, t) \right. \\ & \left. - \frac{\cosh(bx)}{\cosh(b)} \left[ \varphi_x(1, t) + b^2 \int_0^1 \sinh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \right\} \end{aligned} \quad (2.30)$$

มีเงื่อนไขขอบเป็น

$$u(0, t) = 0 \quad (2.31)$$

ซึ่งเป็นสมการเชิงอนุพันธ์-ปริพันธ์ย่อยแบบไฮเพอร์โบลิกเช่นกัน

ในทำนองเดียวกัน ถ้า  $\bar{\varphi}_x(x, t) = 0$  เราสามารถทำให้เป็นระบบป้อนกลับโดยแท้ ได้โดยให้

$$\varphi(1, t) = -b^2 \int_0^1 \cosh(b(1-y))u(y, t)dy \quad (2.32)$$

เป็นเงื่อนไขควบคุมมุมหมุนที่ขอบดีรีเคลหรือ

$$\varphi_x(1, t) = -b^2u(1, t) - b^3 \int_0^1 \sinh(b(1-y))u(y, t)dy \quad (2.33)$$

เป็นเงื่อนไขควบคุมโมเมนต์ที่ขอบนอยมันน์

แบบจำลองลดรูปของคานตีโมเซนโคแบบปลายยึดที่มีการหน่วงเคลวิน-พอจท์เป็น

$$\epsilon u_{tt}(x, t) = (1 + d\partial_t) \left\{ u_{xx}(x, t) + b^2u(x, t) + b^3 \int_0^x \sinh(b(x-y))u(y, t)dy \right\} \quad (2.34)$$

$$u(0, t) = 0 \quad (2.35)$$

### 2.1.3 กรณีคานปลายหุด

เมื่อแทนค่าเงื่อนไขขอบ (2.5) และ (2.10) ลงใน (2.14) จะได้

$$\varphi(x, t) = \bar{\varphi}(x, t) + \cosh(bx)(\varphi(0, t) - \bar{\varphi}(0, t)) - b^2 \int_0^x \cosh(b(x-y))u(y, t)dy \quad (2.36)$$

เมื่อแทนค่า  $x = 1$  และเงื่อนไขขอบ (2.11) ใน (2.36) แล้วจัดรูปใหม่จะได้

$$\varphi(0, t) = \bar{\varphi}(0, t) + \frac{1}{\cosh(b)} \left[ \varphi(1, t) + b^2 \int_0^1 \cosh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \quad (2.37)$$

แทนค่า (2.37) ใน (2.36) จะได้

$$\begin{aligned} \varphi(x, t) = & \bar{\varphi}(x, t) + \frac{\cosh(bx)}{\cosh(b)} \left[ \varphi(1, t) + b^2 \int_0^1 \cosh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \\ & - b^2 \int_0^x \cosh(b(x-y))u(y, t)dy \end{aligned} \quad (2.38)$$

นอกจากนี้เรายังสามารถหาสมการของมุมหมุนอีกรูปแบบหนึ่ง โดยหาอนุพันธ์ของ (2.36) เทียบกับ  $x$  จะได้

$$\varphi_x(x, t) = \bar{\varphi}_x(x, t) + \sinh(bx)(\varphi(0, t) - \bar{\varphi}(0, t)) - b^2 u(x, t) - b^3 \int_0^x \sinh(b(x-y))u(y, t)dy \quad (2.39)$$

เมื่อแทนค่า  $x = 1$  และเงื่อนไขขอบ (2.12) แล้วจัดรูปใหม่จะได้

$$\varphi(0, t) = \bar{\varphi}(0, t) + \frac{1}{\sinh(b)} \left[ \varphi_x(1, t) + b^2 u(1, t) + b^3 \int_0^1 \sinh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \quad (2.40)$$

แทนค่า (2.40) ใน (2.36) จะได้

$$\begin{aligned} \varphi(x, t) = & \bar{\varphi}(x, t) + \frac{\cosh(bx)}{\sinh(b)} \left[ \varphi_x(1, t) + b^2 u(1, t) + b^3 \int_0^1 \sinh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \\ & - b^2 \int_0^x \cosh(b(x-y))u(y, t)dy \end{aligned} \quad (2.41)$$

เมื่อหาอนุพันธ์ของ (2.38) และ (2.41) เทียบกับ  $x$  แล้วแทนลงใน (2.1) จะได้แบบจำลองลดรูปของคานดีโมเซนโคแบบปลายหุด ที่มีการหน่วงเคลวิน-พอยท์เป็น

$$\begin{aligned} \epsilon u_{tt}(x, t) = & (1 + d\partial_t) \left\{ u_{xx}(x, t) + b^2 u(x, t) + b^3 \int_0^x \sinh(b(x-y))u(y, t)dy \right. \\ & \left. - \bar{\varphi}_x(x, t) - \frac{b \sinh(bx)}{\cosh(b)} \left[ \varphi(1, t) + b^2 \int_0^1 \cosh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \right\} \end{aligned} \quad (2.42)$$

และ

$$\begin{aligned} \epsilon u_{tt}(x, t) = & (1 + d\partial_t) \left\{ u_{xx}(x, t) + b^2 u(x, t) + b^3 \int_0^x \sinh(b(x-y))u(y, t)dy - \bar{\varphi}_x(x, t) \right. \\ & \left. - \frac{b \sinh(bx)}{\sinh(b)} \left[ \varphi_x(1, t) + b^2 u(1, t) + b^3 \int_0^1 \sinh(b(1-y))u(y, t)dy \right] \right\} \end{aligned} \quad (2.43)$$

และมีเงื่อนไขขอบเป็น

$$u(0, t) = 0 \quad (2.44)$$

จะเห็นว่าในการติดตั้งคานแบบปลายยึดและแบบปลายหุดนั้นเราสามารถใช้อัตราความคืบ  $\varphi(1, t)$  หรือ  $\varphi_x(1, t)$  แบบเดียวกันและยังได้สมการลดรูปเหมือนกันอีกด้วย

## 2.2 สรุป

คานตีโมเซนโคที่มีการหน่วงเคลวิน-พอร์ช สามารถพิจารณาเสมือนคานเคื่อนที่ถูกรบกวน โดยใช้ทฤษฎีการรบกวนเอกฐาน ซึ่งทำให้เป็นระบบป้อนกลับโดยแท้ด้วยการควบคุมมุมหมุนหรือโมเมนต์ที่ชอบจะได้แบบจำลองลดรูปเป็นสมการไฮเพอร์โบลิกอันดับสองที่ขึ้นอยู่กับตัวแปรของการกระจัดตามขวางเท่านั้น และสำหรับคานปลายยึดหรือหมุดสามารถใช้ตัวควบคุมที่ชอบเดียวกันในการทำให้เป็นระบบป้อนกลับโดยแท้ และมีแบบจำลองลดรูปเหมือนกันอีกด้วย