

การประชุมวิชาการเครือข่ายวิศวกรรมเครื่องกลแห่งประเทศไทยครั้งที่ 14
2-3 พฤศจิกายน 2543 โรงแรม โนโวเทล เชียงใหม่

ระบบควบคุมแบบทำนายโดยประยุกต์เทคนิดการหาเอกลักษณ์ Predictive Control by System Identification Approach

สินชัย ชินวรรดัน

ภาควิชาวิศวกรรมเครื่องกล คณะวิศวกรรมศาสตร์ สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าฯ พระนครเหนือ

ถ.พิมูลสองครรษณ์ แขวงบางซื่อ กรุงเทพมหานคร 10800

E-mail : sch@kmitnb.ac.th

บทคัดย่อ

บทความนี้นำเสนอระบบการควบคุม แบบทำนาย แบบใหม่ หลักการทำนายสัญญาณเอาท์พุท แบบ หลายขั้น (Multi-Steps) ได้ถูกใช้ใน การสร้างเมทริกซ์ของการหา เอกลักษณ์ของระบบ เพื่อที่จะคำนวนหาเวคเตอร์ ควบคุมใน รูปของ สัญญาณอินพุทและเอาท์พุท เมทริกซ์ของ การหาเอกลักษณ์ของระบบจะถูก สร้างโดยเทคนิคเรซี รีเคอชีฟรีสแควร์ (Recursive least-square) หลักการที่ สร้างขึ้นใหม่นี้ สามารถหาเอกลักษณ์ของระบบ และ สร้าง ตัวควบคุมระบบทำนายได้ในขณะเดียวกัน ซึ่งทำให้ลด ขั้นตอน ในการหา เอกลักษณ์ของระบบลง และทำให้ระบบ ควบคุมมี ประสิทธิภาพ ใน การปรับตัวมากขึ้น

Abstract

An efficient implementation of setpoint tracking predictive control strategy is presented in this paper. The multi-step output predictor is used to derive the identified matrix in order to calculate the control force in terms of input/output time histories. The identified matrix can be derived recursively by a standard least-square technique. The formulation satisfies simultaneously system identification and predictive controller design requirement for tracking purposes.

บทนำ

แนวความคิดของระบบควบคุมแบบทำนายได้ถูก แนะนำโดย Richalet, Rault, Testud และ Papon^[1] ในร่วม ปลายคริสต์ศักราชที่เจ็ดสิบ การควบคุมแบบ ทำนายนั้น เป็นรูปแบบหนึ่งของระบบควบคุมแบบ โมเดล เมส^[2] (Model Base) ซึ่งมีข้อดีหลายอย่าง

พร้อมด้วย ในระบบควบคุมกระบวนการ ระบบควบคุม แบบทำนายได้ถูกพัฒนา มาเพื่อการแก้ ปัญหาระบบ แบบ Non-minimum phase โดยมี พารามิเตอร์สาม ประการ ในระบบควบคุมแบบทำนาย ได้แก่ Control Weight, Predictive Horizon และ Control Horizon ที่ใช้ในการออกแบบ ตัวควบคุม และเป็นการรับรอง เสถียรภาพ ของระบบ ควบคุม เนื่องจากระบบควบคุม แบบทำนาย เป็นรูปแบบ หนึ่งของระบบควบคุมแบบ โมเดลแบบ ดังนั้นโมเดลที่ถูกต้อง ของระบบจึงเป็น^{[3][4]} สิ่งจำเป็นในการสร้างตัวควบคุม โดยที่ว่าไปนั้น สามารถ จำแนก การสร้างระบบควบคุมได้สอง ขั้นตอน คือการสร้าง แบบจำลองทางคณิตศาสตร์ และการออกแบบตัวควบคุม^{[5][6]} แบบจำลองที่เรียกว่า Auto-Regressive moving average with exogenous input (ARX) คือแบบจำลองที่นักวิจัย ส่วนมากนิยมใช้เป็น แบบ จำลอง ทางคณิตศาสตร์ที่อธิบาย พฤติกรรมของระบบ^{[7][8]}

บทความนี้จะได้นำเสนออัลกอริทึม ของระบบ ควบคุมแบบทำนายแบบใหม่ ที่ประยุกต์วิธีการหาเอกลักษณ์ ของระบบ เข้ากับหลักระบบควบคุมแบบทำนาย อัลกอริทึม แบบนี้จะรวมการหาเอกลักษณ์ เข้ากับกฎการควบคุมแบบ ทำนาย โดยการใช้การทำนายแบบก้าวหน้า กฎการควบคุม จะถูกสร้างจากเมทริกซ์เอกลักษณ์ ด้วยวิธี รีเคอชีฟ รีสแควร์^[9] เมทริกซ์เอกลักษณ์จะสามารถลดข้อผิดพลาด ระหว่าง สัญญาณเอาท์พุทที่แท้จริง และเอาท์พุทแบบ ประมาณ วิธีการนี้จะ สร้างกฎการควบคุม แบบทำนายจาก ข้อมูลอินพุท-เอาท์พุท โดยตรง โดยมีพารามิเตอร์ ควบคุมสองประการ "ได้แก่ Control Horizon และ ARX Model Order วิธีการนี้สามารถประยุกต์ ใช้ในการควบคุม ระบบในเวลาปัจจุบัน ตัวอย่างการคำนวณ จะนำเสนอด้วย ตัวอย่างของบทความ เพื่อตรวจสอบการทำงาน ของระบบ

การสร้างสมการคณิตศาสตร์

แบบจำลองไฟไนต์ติพเพอเรน ที่มีເອກົກພຸກ $y(k)$ ขนาด $sx1$ และອິນພຸກ $u(k)$ ขนาด $mx1$ ທີ່ເວລາ k ສາມາຮັດ
ອືບນາຍໂດຍ ສາມາຮັດ

$$y(k) = a_1 y(k-1) + a_2 y(k-2) + \dots + a_p y(k-p) + b_0 u(k)$$

$$+ b_1 u(k-1) + b_2 u(k-2) + \dots + b_p u(k-p) \quad (1)$$

ທີ່ເປັນການແສດງການສັນພັນຮະຫວ່າງອິນພຸກ-ເອກົກພຸກ ໂດຍ
ແສດງໃຫ້ເຫັນວ່າ ເອກົກພຸກທີ່ເວລາປັຈຸບັນ ສາມາຮັດຈຳນວນ ຈາກ
ຂ້ອມລຸອນພຸກ ແລະ ເອກົກພຸກທີ່ເວລາອືດີຕ ໂມໂດລັດງາວ່າເຖິງ
ໄດ້ກັບ ARX ໂມໂດລ ໂດຍເມທຣິກ໌ a_j ($i=1,2,\dots,p$) ແນວດ
ຂະໜາດ sxs ແລະ b_j ($i=0,1,2,\dots,p$) ແນວດ sxm ອື່ບໍ່ Observer
Markov Parameters (OMP) ຢ່ອ ARX Parameters
ເມທຣິກ໌ b_0 ອື່ບໍ່ເຫັນໄດ້ເຮັດການນິສັ້ນ ສາມາຮັດທີ່ (1)
ສາມາຮັດ ຈັດຢູ່ໃນຮູບດ້ວຍທຳນາຍແນບກໍາວໜ້າ ໃນຮູບປອງ
ການສັນພັນຮັດ

$$y_f(k) = R u_f(k) + A y_p(k-p) + B u_p(k-p) \quad (2)$$

$$\text{ໂດຍທີ່ } u_f(k) = \begin{bmatrix} u(k) \\ u(k+1) \\ \vdots \\ u(k+q) \\ u(k+q+1) \\ \vdots \\ u(k+r-1) \end{bmatrix}, \quad y_p(k-p) = \begin{bmatrix} y(k-p) \\ y(k-p+1) \\ \vdots \\ y(k-1) \end{bmatrix},$$

$$u_p(k-p) = \begin{bmatrix} u(k-p) \\ u(k-p+1) \\ \vdots \\ u(k-1) \end{bmatrix}.$$

$$B = \begin{bmatrix} b_p & b_{p-1} & \dots & b_1 \\ b_p^{(1)} & b_{p-1}^{(1)} & \dots & b_1^{(1)} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ b_p^{(q)} & b_{p-1}^{(q)} & \dots & b_1^{(q)} \\ b_p^{(q+1)} & b_{p-1}^{(q+1)} & \dots & b_1^{(q+1)} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ b_p^{(r-1)} & b_{p-1}^{(r-1)} & \dots & b_1^{(r-1)} \end{bmatrix}.$$

$$A = \begin{bmatrix} a_p & a_{p-1} & \dots & a_1 \\ a_p^{(1)} & a_{p-1}^{(1)} & \dots & a_1^{(1)} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ a_p^{(q)} & a_{p-1}^{(q)} & \dots & a_1^{(q)} \\ a_p^{(q+1)} & a_{p-1}^{(q+1)} & \dots & a_1^{(q+1)} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ a_p^{(r-1)} & a_{p-1}^{(r-1)} & \dots & a_1^{(r-1)} \end{bmatrix}$$

ໂດຍ r ອື່ບໍ່ຈຳນວນຂ້ອມລຸ

ເວັດເວຼົກ $y_f(k)$ ແສດງທີ່ ເອກົກພຸກໃນອາຄຸດ ດ້ວຍຂ້ອມລຸ
ຈຳນວນ r ຈຸດ ຈາກເວລາ k ຖື້ນ $k+r-1$ ຂະໜາທີ່ $y_p(k-p)$
ອື່ບໍ່ເອກົກພຸກໃນອືດີຕ ດ້ວຍຂ້ອມລຸຈຳນວນ p ຈຸດ ຈາກເວລາ

$k-p$ ບື້ນ $k-1$ ໃນທຳນອງເຕີບກັນ ເວັດເວຼົກ $u_f(k)$
ແສດງທີ່ ອິນພຸກໃນອາຄຸດ ດ້ວຍຂ້ອມລຸຈຳນວນ r ຈາກເວລາ k
ບື້ນ $k+r-1$ ຂະໜາທີ່ $u_p(k-p)$ ອື່ບໍ່ອິນພຸກໃນອືດີຕ ດ້ວຍຂ້ອມລຸ
ຈຳນວນ p ຈຸດ ຈາກເວລາ $k-p$ ບື້ນ $k-1$

ກາຮອກແບບຮະນນຄວນຄຸມແບບທຳນາຍ

ສົມຜົມດີວ່າກາຮອກຄວນຄຸມປ້ອນກັບເວັດທຳນາຍທີ່ເວລາ k ແລະ ສິ້ນ
ສຸດ ທີ່ເວລາ $k+q$ ສາມາຮັດ (2) ຈະອູ້ໃນຮູບ

$$y_f(k+q) = R_0 u_f(k+q) + R_c \bar{u}_f(k) + A' y_p(k-p) + B' u_p(k-p) \quad (3)$$

ໂດຍທີ່

$$y_f(k+q) = \begin{bmatrix} y(k+q) \\ y(k+q+1) \\ \vdots \\ y(k+q+p-1) \end{bmatrix},$$

$$u_f(k+q) = \begin{bmatrix} u(k+q) \\ u(k+q+1) \\ \vdots \\ u(k+q+p-1) \end{bmatrix}, \quad \bar{u}_f(k) = \begin{bmatrix} u(k) \\ u(k+1) \\ \vdots \\ u(k+q-1) \end{bmatrix},$$

$$R_0 = \begin{bmatrix} b_0 & 0 & \dots & 0 \\ \vdots & b_0 & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ b_0^{(p-1)} & b_0^{(p-2)} & \dots & b_0 \end{bmatrix},$$

$$R_c = \begin{bmatrix} b_0^{(q)} & b_0^{(q-1)} & \dots & b_0^{(1)} \\ b_0^{(q+1)} & b_0^{(q)} & \dots & b_0^{(2)} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ b_0^{(q+p-1)} & b_0^{(q+p-2)} & \dots & b_0^{(p)} \end{bmatrix},$$

$$B = \begin{bmatrix} b_p^{(q)} & b_{p-1}^{(q)} & \dots & b_1^{(q)} \\ b_p^{(q+1)} & b_{p-1}^{(q+1)} & \dots & b_1^{(q+1)} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ b_p^{(r-1)} & b_{p-1}^{(r-1)} & \dots & b_1^{(r-1)} \end{bmatrix},$$

$$A = \begin{bmatrix} a_p^{(q)} & a_{p-1}^{(q)} & \dots & a_1^{(q)} \\ a_p^{(q+1)} & a_{p-1}^{(q+1)} & \dots & a_1^{(q+1)} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ a_p^{(r-1)} & a_{p-1}^{(r-1)} & \dots & a_1^{(r-1)} \end{bmatrix}$$

ເມທຣິກ໌ R_0 ແນວດ $ps \times pm$ ແລະ ເມທຣິກ໌ R_c ແນວດ
 $ps \times qm$ ຖຸກສ້າງຈາກ ເພົ່າເຮັດວຽກຂອງຮະບບ (System
Markov Parameters) ພາຍເຫຼຸດ n ອື່ບໍ່ຈຳນວນເອກົກພຸກ m
ອື່ບໍ່ຈຳນວນ ອິນພຸກ p ອື່ບໍ່ໂມໂດລອວເວຼົກ ແລະ q ອື່ບໍ່ Control
Horizon ເມທຣິກ໌ R_0 , R_c , A' ແລະ B' ສາມາຮັດສ້າງຈາກ
ຂ້ອມລຸອິນພຸກ-ເອກົກພຸກ ໃນສາມາຮັດທີ່ (3) ເມທຣິກ໌ R_c ອື່ບໍ່
ເຫັນເຄີຍເມທຣິກ໌ ທີ່ມີແຮງກໍ n ໂດຍທີ່ n ອື່ບໍ່ອອເດືອນຂອງຮະບບ
ໃນການຟີ່ $qm > ps > n$ ສາມາຮັດຈະນີ ເອກົກພຸກ $\bar{u}_f(k)$ ແນວດ
 qm ຈຳນວນ $qm \times n$ ທີ່ມີ n ສາມາຮັດ ທີ່ອີສະຕ່ອກັນ

ดังนั้นสมการที่ (3) จะทำให้สร้างคำตอบหลายๆ แบบสำหรับ $\bar{u}_f(k)$ โดยที่ คำตอบที่ มีนอร์ม минимум แสดงได้โดย

$$\begin{aligned}\bar{u}_f(k) &= R_c^* y_f(k+q) - R_c^* R_o u_f(k+q) \\ &\quad - R_c^* A' y_p(k-p) - R_c^* B' u_p(k-p)\end{aligned}\quad (4)$$

หรือในรูป เมทริกซ์

$$\bar{u}_f(k) = \begin{bmatrix} -R_c^* A' & -R_c^* B' & -R_c^* & -R_c^* R_o \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_p(k-p) \\ u_p(k-p) \\ y_f(k+q) \\ u_f(k+q) \end{bmatrix} \quad (5)$$

โดยที่ * หมายถึง pseudo-inverse.

ในกรณีที่ $qm = ps$, สมการ (5) จะให้คำตอบเดียวกันกับให้เขียนสมการ (5) ได้ง่ายขึ้น กำหนดลัญญาตักษณ์

$$P_c = \begin{bmatrix} -R_c^* A' & -R_c^* B' \end{bmatrix}$$

และ $P_o = \begin{bmatrix} R_c^* & -R_c^* R_o \end{bmatrix}$ (6)

$$v_p(k-p) = \begin{bmatrix} y_p(k-p) \\ u_p(k-p) \end{bmatrix} \text{ และ } v_p(k-p) = \begin{bmatrix} y_p(k-p) \\ u_p(k-p) \end{bmatrix} \quad (7)$$

สมการที่ (5) จะอยู่ในรูป

$$\bar{u}_f(k) = [P_c \ P_o] \begin{bmatrix} v_p(k-p) \\ v_f(k+q) \end{bmatrix} \quad (8)$$

สมการที่ (8) คืออีกรูปแบบของ ไฟในติดไฟอ่อนโน้มเดล ในการหาเอกลักษณ์ของระบบ สำหรับ อินพุท-เอาท์พุท ที่กำหนด จะมีเซขของ P_c และ P_o ที่ทำให้สมการ (8) เป็นจริงเวคเตอร์ความคุณ

$\bar{u}_f(k)$ ที่ถูกสร้างจากกฎการควบคุม แบบท่านาย ได้จากการ ให้ค่าเวคเตอร์เอาท์พุทที่อนาคต $y_f(k+q)$ เท่ากับ ค่าที่ต้องการ $v(k)$ และเวคเตอร์ควบคุม ที่อนาคต $u_f(k+q)$ มีค่าเท่ากับค่าคงที่ที่้อยที่สุด ดังนั้น เวคเตอร์ $v_f(k+q)$ จะอยู่ในรูป

$$v_f(k+q) = \begin{bmatrix} v(k) \\ const \end{bmatrix} \quad (9)$$

อิเลเมนท์แรกของเวคเตอร์ควบคุม $u(k)$ มีค่า

$$\bar{u}_f(k) = [P_{cl} \ P_{ol}] \begin{bmatrix} v_p(k-p) \\ v_f(k+q) \end{bmatrix} \quad (10)$$

โดยที่ m แควร์ของ $\bar{u}_f(k)$ คือเวคเตอร์ที่ใช้ใน

การควบคุม $u(k)$ ที่เวลา k , P_{cl} และ P_{ol} คือ m

แควร์แรกของ P_c และ P_o ตามลำดับ

เรารสามารถสร้างเมทริกซ์ดังต่อไปนี้

$$U(k) = [u(k) \ u(k+1) \ \dots \ u(N-2p-q+1)]$$

$$V_p(k-p) = \begin{bmatrix} y(k-p) & y(k-p+1) & \dots & y(N-2p-q+1) \\ u(k-p) & u(k-p+1) & \dots & u(N-2p-q+1) \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ y(k-1) & y(k) & \dots & y(N-p-q) \\ u(k-1) & u(k) & \dots & u(N-p-q) \end{bmatrix}$$

$$V_f(k+q) = \begin{bmatrix} y(k+q) & y(k+q+1) & \dots & y(N-p+1) \\ u(k+q) & u(k+q+1) & \dots & u(N-p+1) \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ y(k+q+p-1) & y(k+q+p) & \dots & y(N) \\ u(k+q+p-1) & u(k+q+p) & \dots & u(N) \end{bmatrix} \quad (11)$$

โดยที่ N คือจำนวนข้อมูลที่ใช้ในการประมาณค่าเมทริกซ์ P_{cl} และ P_{ol} . สมการที่ (10) หาค่าได้โดยการใช้สมการที่ (11) ซึ่งในรูป

$$U(k) = [P_{cl} \ P_{ol}] \begin{bmatrix} V_p(k-p) \\ V_f(k+q) \end{bmatrix} \quad (12)$$

ในการที่จะใช้เทคนิค รีสแควร์ ในการหาคำตอบจำนวนข้อมูล N ที่ใช้ในจะต้องมีจำนวนมากเพียงพอ ที่เมทริกซ์ $U(k)$ ขนาด $m \times (N-p-q-k+2)$ มีแรงค์ m เมทริกซ์ $V_p(k-p)$ ขนาด $p(m+s) \times (N-p-q-k+2)$ และ $V_f(k+q)$ ขนาด $p(m+s) \times (N-p-q-k+2)$ มีแรงค์ $pm+n$ สมการที่ (12) จะจัดอยู่ในรูปของรีสแควร์

$$[P_{cl} \ P_{ol}] = U(k) \begin{bmatrix} V_p(k-p) \\ V_f(k+q) \end{bmatrix} \quad (13)$$

รีเครอร์ชีลีสแควร์-เทคนิค

เทคนิครีเครอร์ชีลีสแควร์ สามารถนำมายังบุกเบิกในการคำนวนหาคำตอบของสมการที่ (13) อย่างมีประสิทธิภาพ โดยการจัดรูปสมการให้สามารถ ทำการคำนวนหาคำตอบออนไลน์ โดยที่นำไปแล้วมีเทคนิค รีเครอร์ชีลีสแควร์ อยู่หลายแบบ คลาสิครีเครอร์ชีลีสแควร์-เทคนิค จัดเป็นวิธีที่นักวิจัยนิยมใช้เป็นส่วนมากเนื่องจาก อัลลอว์รีชีมที่เข้าใจง่าย และมีประสิทธิภาพ ขั้นตอนคลาสิครีเครอร์ชีลีสแควร์ สามารถ แสดงได้ดังนี้

เขียนสมการ (12) ในรูปเมทริกซ์

$$u(k) = [P_{cl} \ P_{ol}] \begin{bmatrix} v_p(k-p) \\ v_f(k+q) \end{bmatrix} = P \bar{v}(k-1) \quad (14)$$

โดยที่

$$P = [P_{cl} \ P_{ol}], \quad v(k) = \begin{bmatrix} y(k) \\ u(k) \end{bmatrix}$$

$$\bar{v}(k-1) = \begin{bmatrix} v(k-p) \\ \vdots \\ v(k-1) \\ v(k+q) \\ \vdots \\ v(k+q+p-1) \end{bmatrix} \quad (15)$$

กำหนดตัวแปร

$$H(k) = \frac{\bar{v}^T(k) G(k-1)}{1 + \bar{v}^T(k) G(k-1) \bar{v}(k)} \quad (16)$$

$$\hat{u}(k+1) = \hat{P}(k) \bar{v}(k) \quad (17)$$

จากนั้น ทำการคำนวนดังด่อไปนี้

$$G(k) = G(k-1)[I - \bar{v}(k)H(k)] \quad (18)$$

$$\hat{P}(k+1) = \hat{P}(k) + [\bar{u}(k+1) - \hat{u}(k+1)]H(k) \quad (19)$$

ค่าเริ่มต้นของ $G(0)$ และ $\hat{P}(1)$ สามารถกำหนดเริ่มได้จากการทำแบบทัชช์สแควร์ หลังจากจำนวนข้อมูลเริ่มแรกมีค่าเพียงพอ หรือใช้ $G(0)$ มีค่า $\varepsilon I_{2p(m+s)}$ และ $\hat{P}(1)$ มีค่า $0_{m \times 2p(m+s)}$ โดยที่ ε คือจำนวนบทที่มากๆ

ขั้นตอนการคำนวน

- วิธีการคำนวนเวคเตอร์ควบคุมแบบท่านายสามารถแสดง ได้เป็นขั้นตอนดังด่อไปนี้
1. จากข้อมูลอินพุตและเอาพุทที่มีจำนวนมากเพียงพอสร้างเวคเตอร์ $\bar{v}(k)$ ดังสมการที่ (15)
 2. ใช้เทคนิครีเครอเรชีร์สแควร์คั่งสมการ (16)-(19)คำนวนเมทริกซ์ P
 3. กำหนดค่าเป้าหมาย $r(k)$ และสร้างเวคเตอร์ $\bar{u}_f(k+q)$ ตามสมการ(9)
 4. คำนวนเวคเตอร์ควบคุมตามสมการ (10)

ตัวอย่างการคำนวนระบบควบคุมแบบท่านาย

ระบบจำลองทางคณิตศาสตร์อันดับสอง ถูกใช้ในการแสดงประสิทธิภาพ ของผลที่ได้จากการบบควบคุมแบบท่านายดังด่อไปนี้ ระบบจำลองแบบหนึ่งอินพุต-หนึ่งเอาพุท ในรูปกราฟเฟอร์ พังชัน

$$H(s) = \frac{-(s-6)}{s^2 + 1.6s + 4}$$

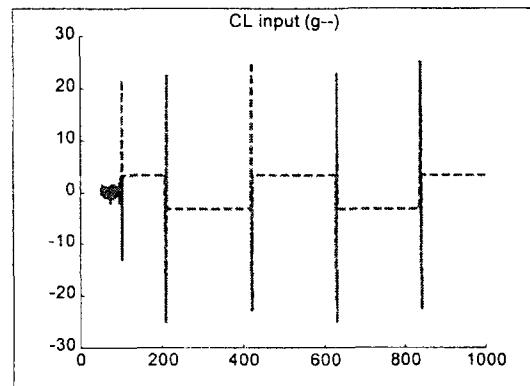
ระบบใน z โดเมน จะมีค่า

$$H(z^{-1}) = \frac{-0.0599z^{-1} + 0.2625z^{-2}}{1 - 1.591z^{-1} + 0.7261z^{-2}}$$

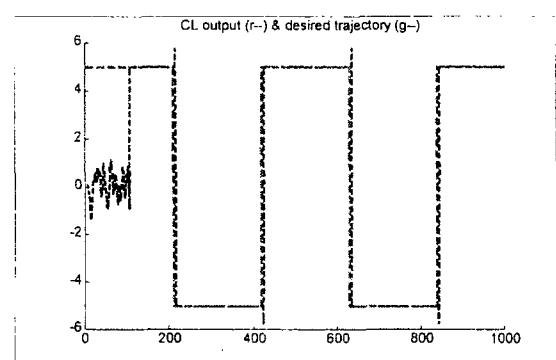
โดยมี Sampling Time (T_S) เท่ากับ 0.2 วินาที

เนื่องจากระบบจำลองนี้มีอันดับสอง ARX Model Order (p) ถูกกำหนดให้มีค่าเท่ากับสอง จำนวนข้อมูล 100 ค่าแรกถูกนำมายา เอกลักษณ์ ของระบบ Control Horizon (q) กำหนดให้มีค่าเท่ากับสองชั้นกัน ซึ่งตัวควบคุมแบบท่านายสามารถ คำนวนเวคเตอร์ควบคุม และทำให้เอาพุทของระบบ เป็นไปตามค่าที่กำหนด

หมายเหตุ ค่า Control Horizon สามารถมีค่าได้ๆ ที่มากกว่าสอง เอาพุทของระบบ ยังคงเป็น ไปตามค่าที่กำหนด เพียงแต่ระบบจะใช้เวลาในการไปสู่ค่าที่ตั้งไว้มากขึ้น เท่านั้น



รูปที่ 1 แสดงสัญญาณเอาพุท ที่มีค่าตามค่าที่ตั้งค่าไว้ (Square Wave Desired Trajectory)



รูปที่ 2 แสดงสัญญาณควบคุม (Control Force)

สรุป

แนวความคิดในการพนวกการหาเอกลักษณ์ของระบบ รวมกับควบคุมแบบท่านาย ได้ถูกนำเสนอในบทความนี้ ซึ่งเด็กดังจากวิธีการออกแบบระบบควบคุมโดยทั่วไป ที่มี สอนขั้นตอน ได้แก่ การหาเอกลักษณ์ของระบบ และการ ออกแบบตัวควบคุม เวคเตอร์การควบคุมแบบท่านายถูก สร้าง จากเมทริกซ์เอกลักษณ์ โดยใช้เทคนิค รีเครอเรชีร์สแควร์ ซึ่งทำ ให้ลดขั้นตอนในการหาเอกลักษณ์ ของระบบลง และทำให้ ระบบควบคุมมีประสิทธิภาพ ในการปรับตัวมากขึ้น

เอกสารอ้างอิง

- [1] Richalet J., Rault A., Testud J.L. and Papon J., "Model Predictive Heuristic Control : Applications to Industrial Processes", Automatica, Vol. 14, No. 5, pp. 413-428, 1978.

- [2] Cutler C.R. and Ramaker B.L., "Dynamic matrix Control - A Computer Control Algorithm", Proceedings JACC, San Francisco, U.S.A., 1980.
- [3] Garcia, C. E., Prett, D. M., and Morari M., "Model Predictive Control," Automatica, Vol. 25, 1989, pp 335-348.
- [4] Soeterboek, R., Predictive Control, A Unified Approach, Prentice-Hall International Series, 1992.
- [5] Mosca, E., Optimal Predictive and Adaptive Control, Prentice-Hall Information and System Sciences Series 1995.
- [6] Juang, J.-N., Applied System Identification, PRT Prentice-Hall, Inc., Englewood Cliffs, New Jersey, 1994.
- [7] Huang, J.-K., Hsiao, M.-H., and Cox, D.E., "Indirect Identification of Linear Stochastic Systems with Known Feedback Dynamics," Journal of Guidance, Control, and Dynamics, Vol. 19, No. 4, July-August 1996, pp. 836-841.
- [8] Chen, C.-W., Juang, J.-N., and Huang, J.-K., "Adaptive Linear System Identification and State Estimation," Control and Dynamic System, Vol. 57, 1993, pp 331-368.
- [9] Juang, J.-N. and Phan, M.G., "Deadbeat Predictive Controller," NASA Technical Memorandum.
- [10] Juang, J.-N. and Phan, M.G., "Recursive Deadbeat Controller Design," NASA Technical Memorandum.
- [11] Ljung, L. and Soderstrom, T., Theory and Practice of Recursive Identification, The MIT Press, Cambridge, Massachusetts, 1983.