

## รายการอ้างอิง



Balchen, J., G., *Process Control*, Van Nostrand Reinhold, New York, (1988).

Cheney, W. and David Kincaid, *Numerical Mathematics and Computing*, Brooks/Cole Publishing Company, California, (1994).

Douglas, J.,M., *Process Dynamics and Control*, Prentice Hall, New Jersey, (1972).

Heckenthaler, T. and Sebastian Engell., Approximately Time-Option Fuzzy Control of a Two-Tank System, *IEEE Control System*, June (1994).

Luyben, W., L., *Process Modeling Simulation and Control for Chemical Engineers*, McGraw-Hill, New York, (1990).

McCord, J., W., *Borland C++ Programmer's Guide to Graphics.*, Sams (1991).

Perry, R., H., *Perry's Chemical Engineers' Handbook*, McGraw-Hill, New York, (1984).

## ภาคผนวก ก

### โพลีชาร์ทและอัลกอริทึม

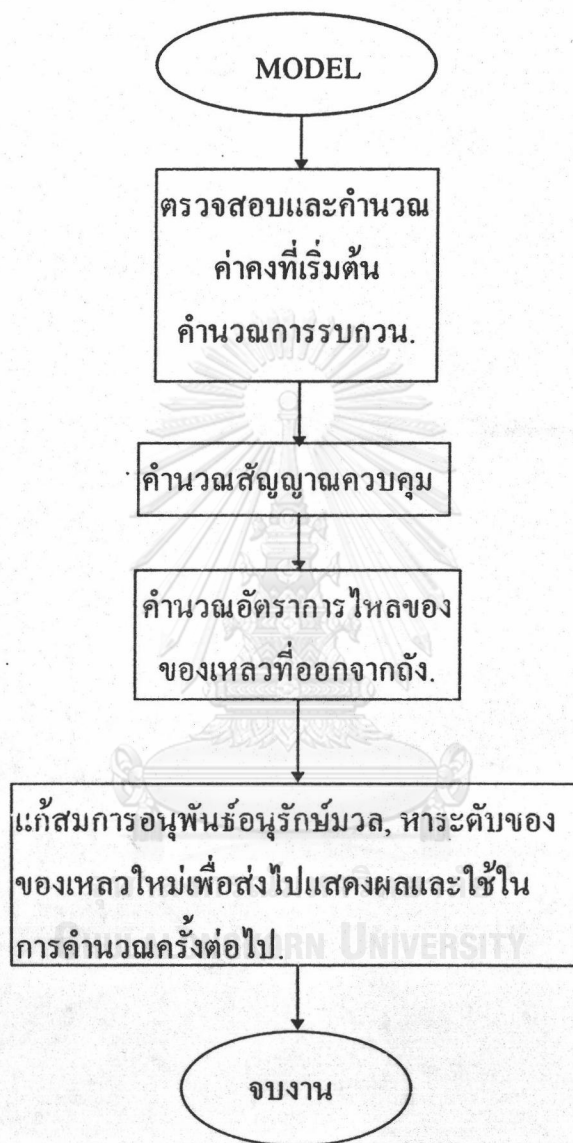
ส่วนผนวกนี้จะขอยกฟังก์ชันบางฟังก์ชันมาเสนอไว้ เพื่อเป็นประโยชน์สำหรับผู้ที่ต้องการนำแนวคิดของการควบคุมระดับ ไปประยุกต์เพื่อเขียน โปรแกรมของตัวเอง และเพื่อเป็นประโยชน์สำหรับผู้ที่ต้องการศึกษาการเขียนโปรแกรมเลียนแบบระบบในแบบ พลวัต โดยตัวสมการการจำลองระบบอยู่ในรูปของสมการอนุพันธ์ ไม่ใช่ทรานส์เฟอร์ฟังก์ชัน.

#### ก.1 ฟังก์ชัน MODEL

ฟังก์ชันนี้จะทำหน้าที่จำลองแบบระบบทั้งหมด คือทั้งสองถึงและถึงเดียว ซึ่งในตัวโปรแกรม จะรู้จักระบบถึงเดียวในชื่อของถึงที่ 3.

### ก.1.1 โพลีชาร์ทของฟังก์ชัน

จะแสดงโพลีชาร์ทเพียงถึงเดียวเท่านั้น ส่วนในถึงอื่นๆ ก็มีลักษณะเดียวกัน.



รูปที่ ก.1 โพลีชาร์ทของฟังก์ชัน MODEL.

### ก.1.2 อัลกอริทึมของฟังก์ชัน MODEL

```
void Model(void)
```

```
{
```

```
float a1 = PI * (g_tank[0].dia*g_tank[0].dia)/4 ;
```

```
float a2 = PI * (g_tank[1].dia*g_tank[1].dia)/4 ;
```

```
float a3 = PI * (g_tank[2].dia*g_tank[2].dia)/4 ;
```

```
float dh1, dh2, dh3;
```

```
float Kc, R, Td;
```

```
float Disturb;
```

```
float p1, p2, p3;
```

```
float temp, flow_direction;
```

```
int i;
```

```
/* time unit in second */
```

```
if (g_recalc){
```

```
    InitVar();
```

```
    g_recalc = OFF;
```

```
    g_opr_t = 0;
```

```
    g_SimNo = 0;
```

```
    for(i=0; i<3; i++){
```

```
        g_tank[i].cur_h    = 0;
```

```
        g_model[i].error   = 0;
```

```
        g_model[i].error1  = 0;
```

```
        g_model[i].error2  = 0;
```

```
        g_model[i].integral = 0;
```

```
        g_model[i].pv      = 0;
```

```
        g_model[i].pv1     = 0;
```



```

        g_model[i].pv2      = 0;
    }
}

/*****
*** TANK 1 ***
*****/

g_f1    = g_fp0 * g_v1_k/(g_v1_k+g_v4_k)/1000/60;
Disturb = Disturbance();

Get_K_R_Td(0,&Kc,&R,&Td);
col.t    = GetPID(0,Kc,R,Td);
p1      = 1-col.t;
g_mvt[0] = p1;
if (((g_tank[0].cur_h+g_h0)-g_tank[1].cur_h)<=0)
    flow_direction = -1;
else
    flow_direction = 1;
temp = (float)(fabs((g_tank[0].cur_h+g_h0)-g_tank[1].cur_h));
if (g_tank[1].cur_h > g_hf)
    g_f2 = flow_direction * KVC(0,p1)*sqrt(temp);
else
    g_f2 = KVC(0,p1)*sqrt(g_tank[0].cur_h);

/* ODE. */
dh1    = (g_f1 + Disturb - g_f2)*g_dt/a1;
g_tank[0].cur_h = g_tank[0].cur_h + dh1;
if (g_tank[0].cur_h < 0)          g_tank[0].cur_h = 0;

```

```
if (g_tank[0].cur_h > g_tank[0].h)      g_tank[0].cur_h = g_tank[0].h;
```

```
/******
```

```
/** TANK 2 **/
```

```
*****
```

```
Get_K_R_Td(1,&Kc,&R,&Td);
```

```
co2.t = GetPID(1,Kc,R,Td);
```

```
p2 = 1-co2.t;
```

```
g_mvt[1] = p2;
```

```
g_f3 = KVC(1,p2)*sqrt(g_tank[1].cur_h);
```

```
/* ODE. */
```

```
dh2 = (g_f2 - g_f3)*g_dt/a2;
```

```
g_tank[1].cur_h = g_tank[1].cur_h + dh2;
```

```
if (g_tank[1].cur_h < 0)      g_tank[1].cur_h = 0;
```

```
if (g_tank[1].cur_h > g_tank[1].h)      g_tank[1].cur_h = g_tank[1].h;
```

```
*****
```

```
/** TANK 3 (one tank model) **/
```

```
*****
```

```
Get_K_R_Td(2,&Kc,&R,&Td);
```

```
co3.t = GetPID(2,Kc,R,Td);
```

```
p3 = 1-co3.t;
```

```
g_mvt[2] = p3;
```

```
g_f4 = KVC(2,p3)*sqrt(g_tank[2].cur_h);
```

```

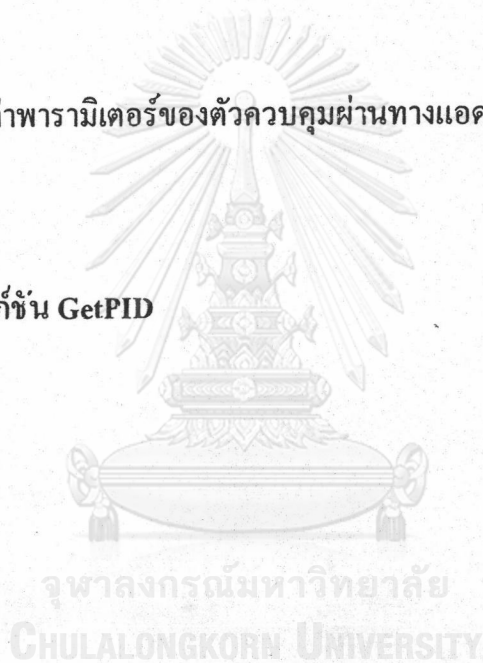
/* ODE. */
dh3    = (g_f1 + Disturb - g_f4)*g_dt/a3;
g_tank[2].cur_h  = g_tank[2].cur_h + dh3;
if (g_tank[2].cur_h < 0)          g_tank[2].cur_h = 0;
if (g_tank[2].cur_h > g_tank[2].h)  g_tank[2].cur_h = g_tank[2].h;
g_opr_t += g_dt;
}

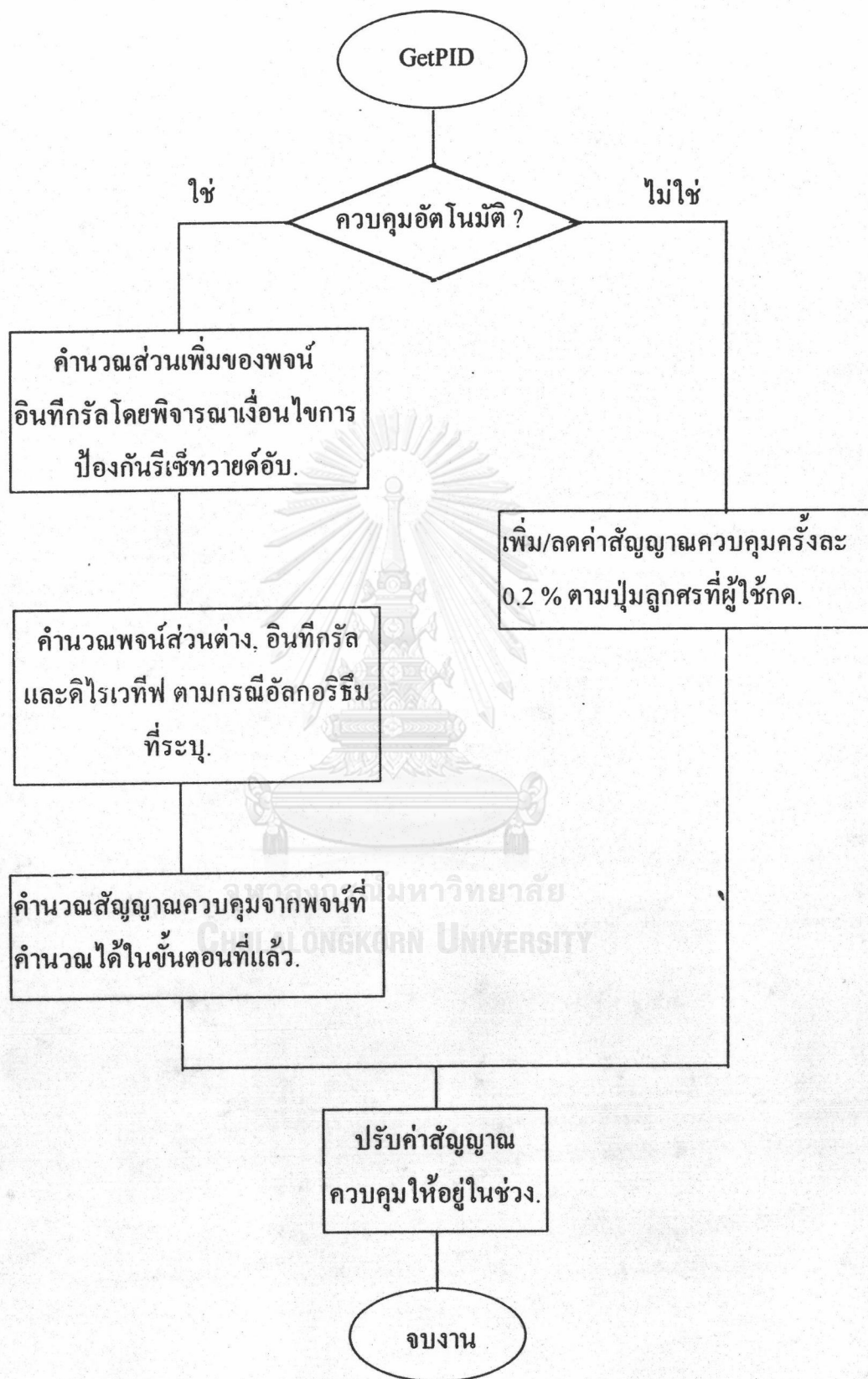
```

## ก.2 ฟังก์ชัน GetPID

ฟังก์ชันนี้จะผ่านค่าพารามิเตอร์ของตัวควบคุมผ่านทางแอดเดรส ตามหมายเลขของตัวควบคุมที่ผ่านค่าเข้ามา.

### ก.2.1 โพลีชาร์ทของฟังก์ชัน GetPID





รูปที่ ก.2 โฟลว์ชาร์ทของฟังก์ชัน GetPID.



### ก.2.2 อัลกอริทึมของฟังก์ชัน GetPID

```
float GetPID(int lic_no, float Kc, float R, float Td)
```

```
{
    float  error,
           integral,
           diff,
           delta_int;
    float  coMax = 1,
           co,
           delta_co = -0.002/coMax;

    g_model[lic_no].error2 = g_model[lic_no].error1;
    g_model[lic_no].error1 = g_model[lic_no].error;
    g_model[lic_no].error  =(g_set[lic_no] - g_tank[lic_no].cur_h)/g_tank[lic_no].h;

    g_model[lic_no].pv2    = g_model[lic_no].pv1;
    g_model[lic_no].pv1    = g_model[lic_no].pv;
    g_model[lic_no].pv     =(g_tank[lic_no].cur_h)/g_tank[lic_no].h;

    if (g_lic[lic_no].mode==0){
        delta_int      = g_model[lic_no].error*g_dt;
        if (g_lic[lic_no].reset==1){
            if (g_lic[lic_no].co>=coMax || g_lic[lic_no].co<=0){
                if ( fabs(g_model[lic_no].integral+delta_int)
                    >g_model[lic_no].integral)
                    delta_int = 0;
            }
        }
    }
}
```

```

switch(g_lic[lic_no].algor){
    case 0;;
        error = g_model[lic_no].error;
        integral = g_model[lic_no].integral + delta_int;
        diff=(g_model[lic_no].error-g_model[lic_no].error1)/g_dt;
        break;

    case 1;;
        error = g_model[lic_no].error;
        integral = g_model[lic_no].integral + delta_int;
        diff = (g_model[lic_no].pv-g_model[lic_no].pv1)/g_dt;
        break;

    case 2;;
        error = g_model[lic_no].error-g_model[lic_no].error1;
        integral = g_model[lic_no].error*g_dt;
        diff = (g_model[lic_no].error-2*g_model[lic_no].error1
                +g_model[lic_no].error2)/g_dt;
        break;

    case 3;;
        error = g_model[lic_no].pv1-g_model[lic_no].pv;
        integral = g_model[lic_no].error*g_dt;
        diff = (2*g_model[lic_no].error1-g_model[lic_no].error
                -g_model[lic_no].error2)/g_dt;
        break;
}

```

```

co = Kc*(error +R*integral +Td*diff) ;
if (g_lic[lic_no].algor < 2) co = g_lic[lic_no].co0 +co/coMax;
else co = g_lic[lic_no].co + co/coMax;

}

if (g_lic[lic_no].mode==1){
    co = g_lic[lic_no].co;
    if (g_sim_kbd==72) co = co +delta_co;
    if (g_sim_kbd==80) co = co -delta_co;
}

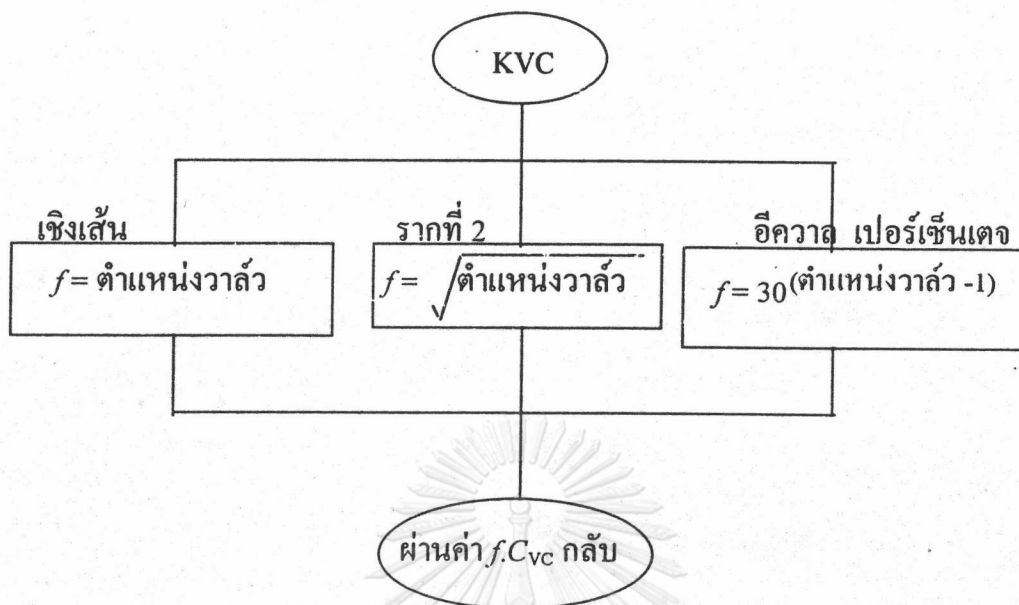
if (co > coMax)    co = coMax;
if (co < 0)        co = 0;
g_lic[lic_no].co   = co;
g_model[lic_no].integral = integral;
return (co);
}

```

### ก.3 ฟังก์ชัน KVC

ฟังก์ชันนี้รับหมายเลขของวาล์วควบคุมและตำแหน่งการเปิดปิดวาล์ว และผ่านค่าคงที่ของวาล์วกลับทางหัวฟังก์ชัน.

### ก.3.1 โพลีชาร์ทของฟังก์ชัน KVC



รูปที่ ก.3 โพลีชาร์ทของฟังก์ชัน KVC.

### ก.3.2 อัลกอริธึมของฟังก์ชัน KVC

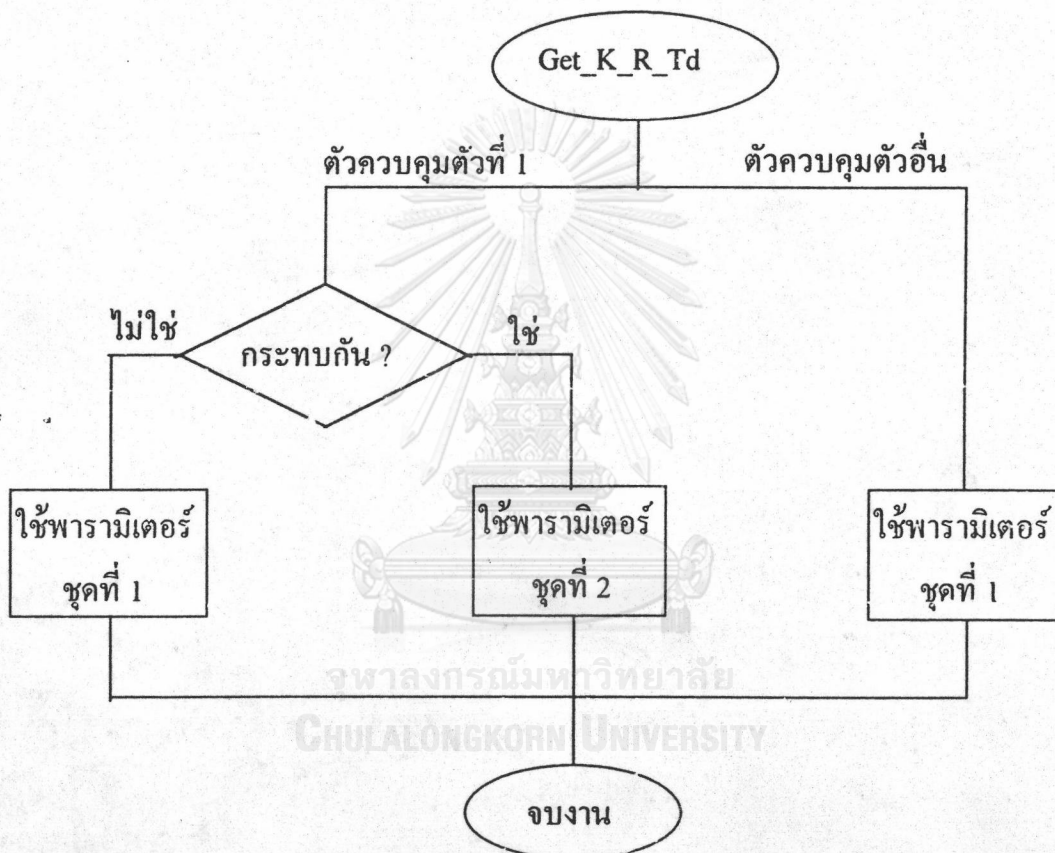
```
float KVC(int valve_no, float valve_position)
```

```
{
    float f;
    if (g_valve[valve_no].f==0) f=valve_position;
    if (g_valve[valve_no].f==1) f=sqrt(valve_position);
    if (g_valve[valve_no].f==2) f=pow(30.0,(valve_position-1.0));
    return(f*g_valve[valve_no].c);
}
```

#### ก.4 ฟังก์ชัน Get\_K\_R\_Td

ฟังก์ชันนี้รับการผ่านหมายเลขของตัวควบคุมเข้ามาแล้วตรวจสอบความถูกต้องของพารามิเตอร์ที่ผู้ใช้ตั้งไว้เพื่อผ่านค่ากลับทางแอดเดรสของตัวแปร.

##### ก.4.1 โฟลว์ชาร์ทของฟังก์ชัน Get\_K\_R\_Td



รูปที่ ก.4 โฟลว์ชาร์ทของฟังก์ชัน Get\_K\_R\_Td.

##### ก.4.2 อัลกอริทึมของฟังก์ชัน Get\_K\_R\_Td

```

void Get_K_R_Td(int lic_no, float *Kc, float *R, float *Td)
{
    if (lic_no==0){
  
```

```

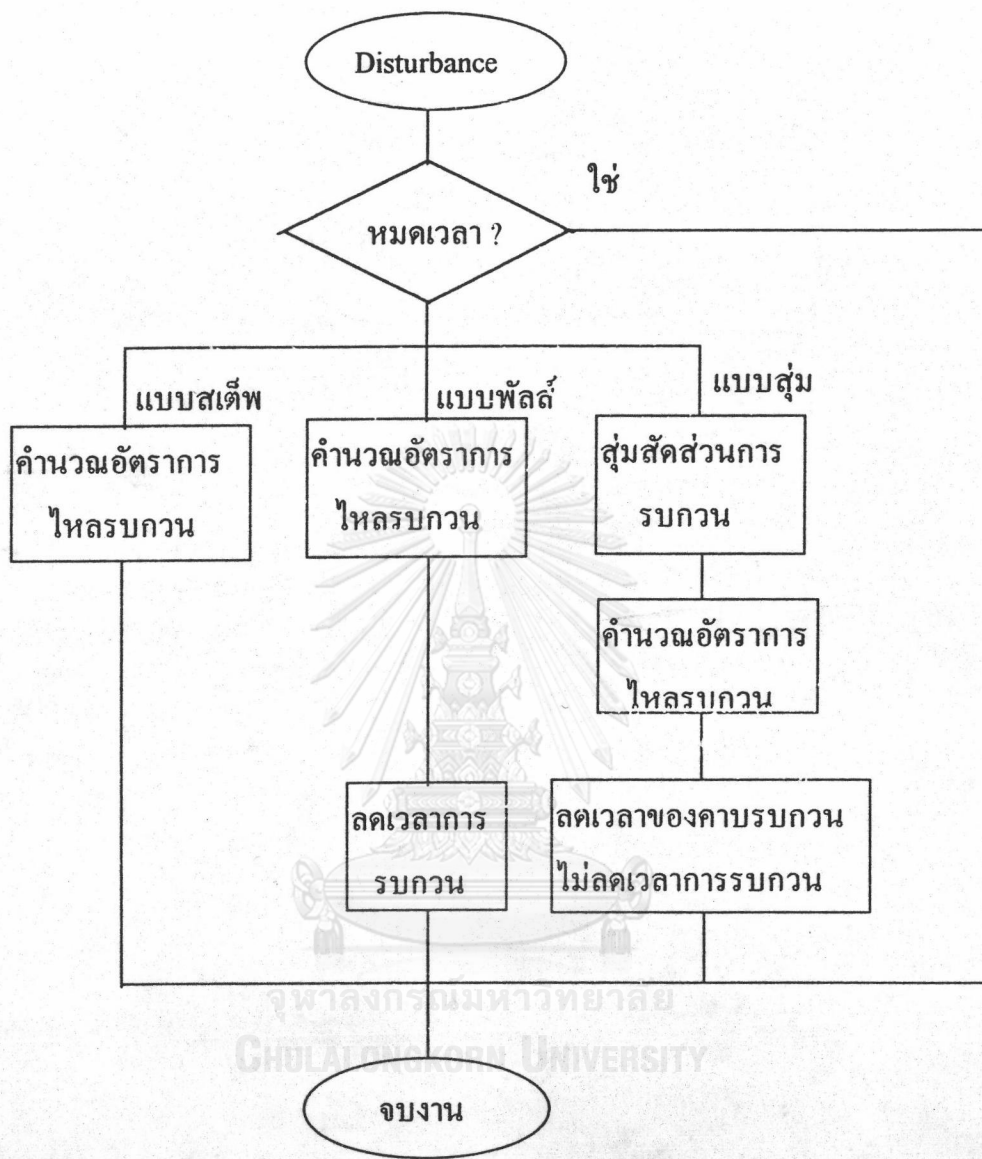
if (g_tank[1].cur_h>g_hf){
    if (g_lic[0].pb[1]==0) *Kc = 1000;
    else *Kc = 1/g_lic[0].pb[1]*100;
    *R    = g_lic[0].r[1];
    *Td   = g_lic[0].td[1];
}
else{
    if (g_lic[0].pb[0]==0) *Kc = 1000;
    else *Kc = 1/g_lic[0].pb[0]*100;
    *R    = g_lic[0].r[0];
    *Td   = g_lic[0].td[0];
}
}
else{
    if (g_lic[lic_no].pb[0]==0) *Kc = 1000;
    else *Kc = 1/g_lic[lic_no].pb[0]*100;
    *R    = g_lic[lic_no].r[0];
    *Td   = g_lic[lic_no].td[0];
}
}
}

```

### ก.5 ฟังก์ชัน Disturbance

ฟังก์ชันนี้ประกอบด้วยฟังก์ชันผลิตสัญญาณรบกวน 3 ฟังก์ชัน คือ ฟังก์ชันแบบสเต็ป, ฟังก์ชันแบบพัลส์ และฟังก์ชันแบบลุ่ม ความโตของสัญญาณคิดเทียบกับกระแสที่ป้อนเข้าสู่ถังที่ 1 โดยปัมป์.

ก.5.1 โพลีซาร์ทของฟังก์ชัน Disturbance



รูปที่ ก.5 โพลีซาร์ทของฟังก์ชัน Disturbance.

### ก.5.2 อัลกอริทึมของฟังก์ชัน Disturbance

```
float Disturbance(void)
```

```
{
```

```
    static float disturbance_time = 999;
```

```
    static float disturbance_white = 0;
```

```
    float disturbance_value = 0;
```

```
    if (flow_disturb.duration>0 || flow_disturb.type==0){
```

```
        switch(flow_disturb.type){
```

```
            case 0 ::
```

```
                disturbance_value = flow_disturb.size/100*g_fl;
```

```
                break;
```

```
            case 1 ::
```

```
                disturbance_value = flow_disturb.size/100*g_fl;
```

```
                flow_disturb.duration -= g_dt;
```

```
                break;
```

```
            case 2 ::
```

```
                if (disturbance_time > flow_disturb.duration){
```

```
                    disturbance_white =
```

```
                        (float)(2*random(flow_disturb.size)
```

```
                        -flow_disturb.size)/100*g_fl;
```

```
                    disturbance_time = 0;
```

```
                }
```

```
                disturbance_time += g_dt;
```

```
                disturbance_value = disturbance_white;
```

```
                break;
```

```
        }
```

```
    }
```



```
if (flow_disturb.duration < 0) flow_disturb.duration = 0;  
return(disturbance_value);  
}
```



## ภาคผนวก ข

### การจำลองแบบเครื่องปฏิกรณ์ถังกวนแบบต่อเนื่อง

#### ข.1 คำนำ

จุดประสงค์ข้อหนึ่งของงานวิจัยนี้คือต้องการนำโปรแกรมที่เขียนขึ้นไปใช้ช่วยสอนในวิชาพลวัตและการควบคุมของกระบวนการ ซึ่งผลของงานวิจัยได้สรุปไว้แล้วในบทที่ 6 และเพื่อให้การช่วยสอนทำได้กว้างขวางขึ้น ผู้เขียนจึงจัดทำโปรแกรมเลียนแบบระบบการควบคุมกระบวนการในถังกวนแบบต่อเนื่อง โดยมีการควบคุมอุณหภูมิด้วยแจกเก็ต (Jacketed CSTR) เพิ่มขึ้นอีก 1 โปรแกรม. ในวิทยานิพนธ์นี้จะกล่าวถึงกระบวนการของระบบ, สมการพลวัต, และลักษณะหน้าจอของโปรแกรมอย่างย่อๆ เท่านั้น โดยจะขอข้ามส่วนของผลการเลียนแบบระบบไป.

#### ข.2 กระบวนการของระบบ

ระบบนี้ประกอบด้วยถังปฏิกรณ์เคมีซึ่งเป็นถังปิด ป้อนสารเข้าทางด้านบนตลอดเวลา. สารเคมีจะทำปฏิกิริยาแบบอันดับ 1 ดังสมการที่ ข.1 และจะถ่ายสารผลิตภัณฑ์ออกทางด้านล่าง.

$$A \rightleftharpoons B \quad (\text{ข.1})$$

ปฏิกิริยาเคมีเป็นแบบคายความร้อนหรือดูดความร้อนก็ได้แล้วแต่ผู้ใช้จะกำหนดค่าความร้อนของปฏิกิริยาในขณะใช้งาน.

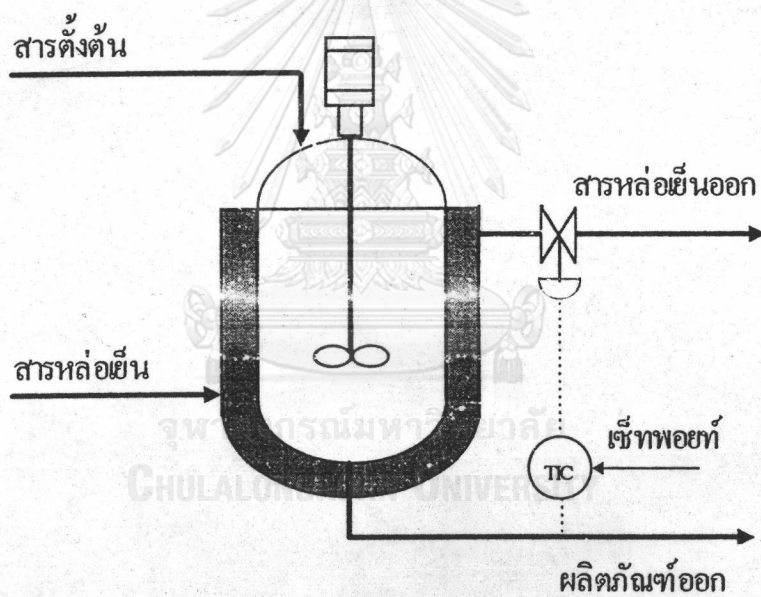
ความร้อนในถังปฏิกรณ์ถ่ายเทกับภายนอกด้วยสารหล่อเย็น หรือสารให้ความร้อนแล้วแต่กรณี.

สารถ่ายเทความร้อนจะผ่านเข้ามาทางแจกเก็ตซึ่งหุ้มอยู่รอบถัง. อัตราการไหลของสารตั้งต้นจะคงที่ในขณะที่ที่อัตราการไหลของสารหล่อเย็นถูกควบคุมด้วยวาล์วควบคุมซึ่งได้รับสัญญาณควบคุมจากตัวควบคุม.

ตัวควบคุมนำค่าของตัวแปรกระบวนการ ซึ่งในที่นี้คืออุณหภูมิของผลิตภัณฑ์ มาคำนวณ

สัญญาณควบคุมด้วยอัลกอริทึมที่กล่าวในบทที่ 2 และบทที่ 4 แล้วส่งสัญญาณควบคุมไปควบคุมวาล์วควบคุมเพื่อควบคุมอัตราการไหลของสารหล่อเย็นที่ไหลผ่านแจกเก็ต.

ภาพไดอะแกรมของกระบวนการแสดงในรูปที่ ข.1.



รูปที่ ข.1 ภาพไดอะแกรมของระบบ.

### ๖.3 สมการจำลองกระบวนการ

ในกระบวนการนี้จะสามารถจำลองได้ด้วยสมการอนุรักษ์มวลของสารตั้งต้น, สมการอนุรักษ์พลังงานในถังปฏิกรณ์, สมการอนุรักษ์พลังงานในแจ็กเก็ต และสมการค่าคงที่ในการเกิดปฏิกิริยาเคมี. ดังจะกล่าวต่อไปนี้.

สมการอนุรักษ์มวลของสารตั้งต้น

$$\frac{dC_A}{dt} = \frac{F}{V}(C_{A0} - C_A) - kC_A \quad (๖.2)$$

เมื่อ  $C_A$  คือ ความเข้มข้นของสารตั้งต้นในถังปฏิกรณ์ที่เวลาใดๆ

$C_{A0}$  ความเข้มข้นของสารตั้งต้นในถังปฏิกรณ์ที่เวลาใดๆ

$F$  อัตราการไหลเชิงปริมาตรของสารตั้งต้นที่ป้อน

$V$  ปริมาตรของถังปฏิกรณ์

$k$  ค่าคงที่ของการเกิดปฏิกิริยาเคมี

สมการอนุรักษ์พลังงานในถังปฏิกรณ์

$$\frac{dT}{dt} = \frac{F}{V}(T_0 - T) - \frac{\Delta H_R}{\rho C_p} kC_A - \frac{UA}{V\rho C_p}(T - T_j) \quad (๖.3)$$

เมื่อ  $T$  คือ อุณหภูมิของสารภายในถังปฏิกรณ์

$T_0$  อุณหภูมิของสารตั้งต้นที่ป้อน (กระแสป้อน)

$\Delta H_R$  ความร้อนต่อโมลของการเกิดปฏิกิริยา

$C_p$  ความจุความร้อนต่อโมลของกระแสป้อน

$\rho$  ความหนาแน่นของกระแสป้อน

- $U$    ค่าสัมประสิทธิ์การถ่ายเทความร้อนรวมของแจ็กเก็ตกับถังปฏิกรณ์
- $A$    พื้นที่ของการถ่ายเทความร้อน
- $T_J$    อุณหภูมิของสารหล่อเย็นในแจ็กเก็ต

สมการอนุรักษ์พลังงานในแจ็กเก็ต

$$\frac{dT_J}{dt} = \frac{UA}{V_J \rho_J C_{pJ}} (T - T_J) + \frac{F_J}{V_J} (T_{J0} - T_J) \quad (\text{ข.4})$$

- เมื่อ  $V_J$  คือ ปริมาตรของแจ็กเก็ต
- $F_J$    อัตราการไหลเชิงปริมาตรของสารหล่อเย็นผ่านแจ็กเก็ต
- $\rho_J$    ความหนาแน่นของสารหล่อเย็น
- $C_{pJ}$    ความจุความร้อนของสารหล่อเย็น
- $T_{J0}$    อุณหภูมิของสารหล่อเย็นที่ป้อน

สมการค่าคงที่ของการเกิดปฏิกิริยาเคมี

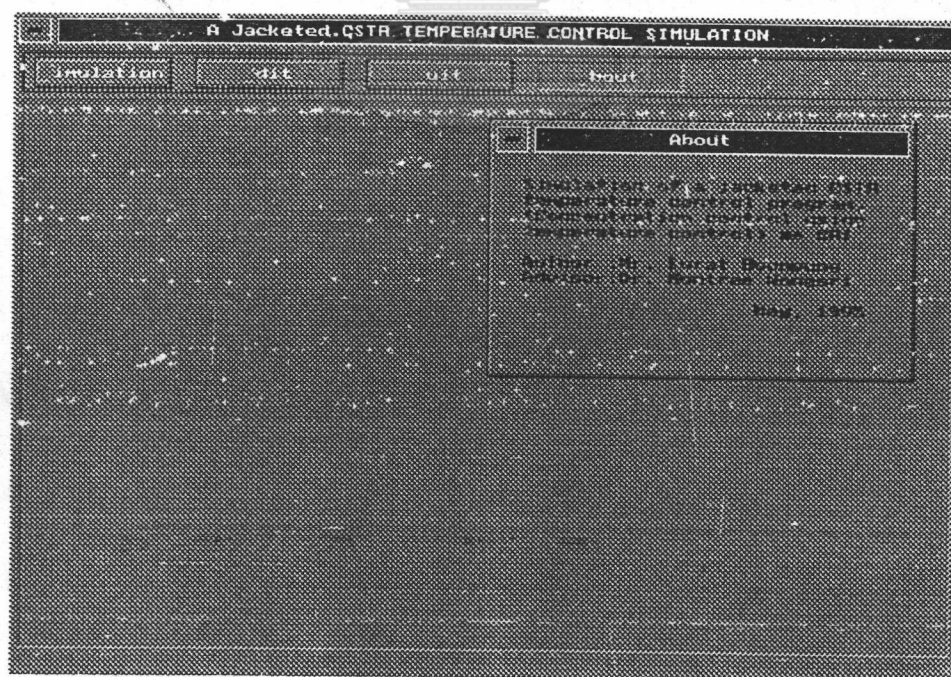
$$k = k_0 e^{-E/RT} \quad (\text{ข.5})$$

- เมื่อ  $k_0$  คือ ค่าคงที่มาตรฐานของการเกิดปฏิกิริยาที่ศึกษา
- $e$    ค่าเอ็กซ์โปเนนเชียล
- $E$    ค่าพลังงานกระตุ้น
- $R$    ค่าคงที่ของแก๊ส

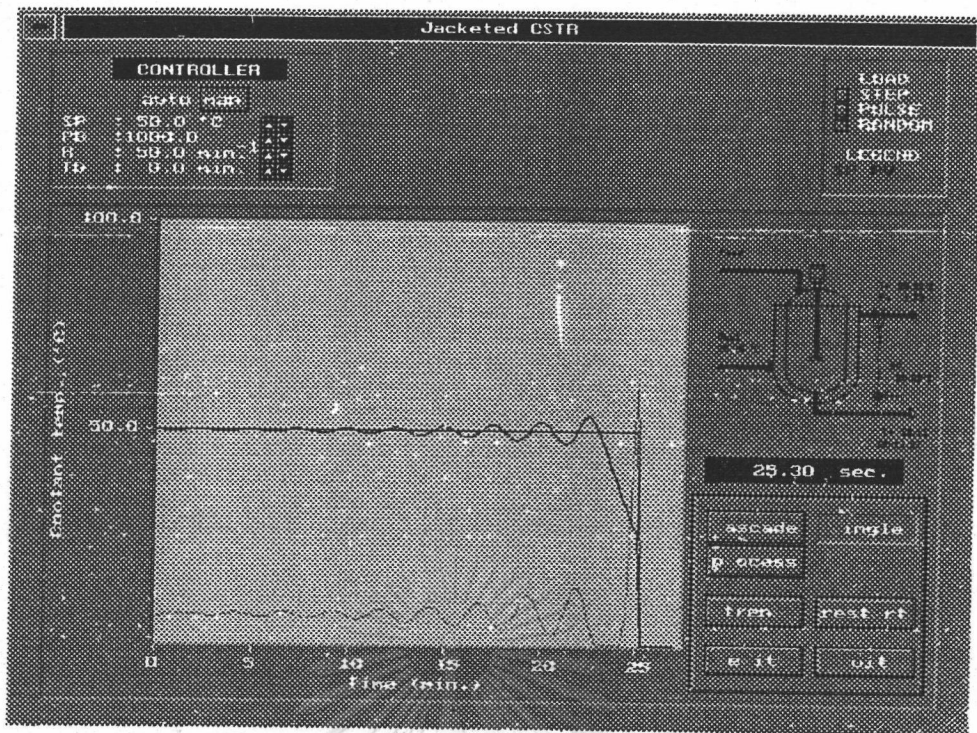
สมการที่ ข.2 ถึง ข.4 เป็นสมการที่ได้รับการจัดแต่งมาแล้วซึ่งอาจทำให้ผู้อ่านเข้าใจยากอยู่บ้าง. อย่างไรก็ตามก็ดี สมการเหล่านี้ได้จากสมการอนุรักษ์มวลดังกล่าวแล้วในบทที่ 2 และสมการอนุรักษ์พลังงานซึ่งมีวิธีเขียนในการทำงานเดียวกันกับสมการอนุรักษ์มวล.

#### ข.4 หน้าจอของโปรแกรม

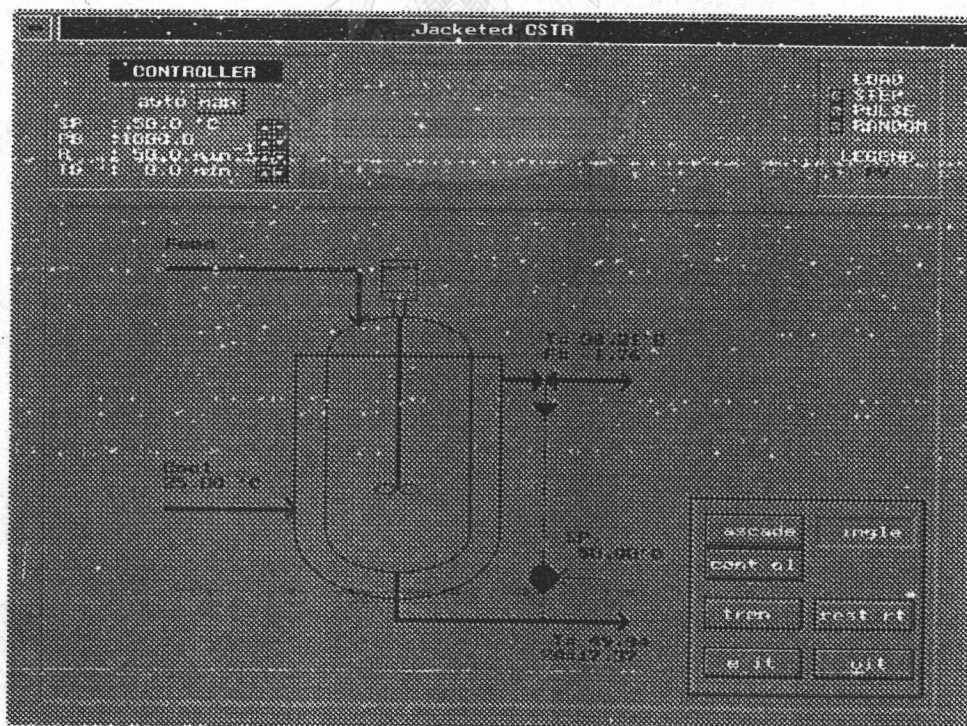
หน้าจอของโปรแกรมและส่วนติดต่อกับผู้ใช้ซึ่งรวมถึงการแก้ไขค่าพารามิเตอร์ต่างๆ ของโปรแกรมนี้จะเหมือนกับ TANKSIM ฉะนั้นผู้เขียนจึงขำมการกล่าวถึงเสีย. และหากผู้อ่านมีโอกาใช้โปรแกรมนี้ก็จะสามารถศึกษาผลตอบของการเลียนแบบระบบได้. ในส่วนนี้ผู้เขียนขอแสดงหน้าจอบางหน้าเพื่อเป็นการแนะนำโปรแกรมเท่านั้น.



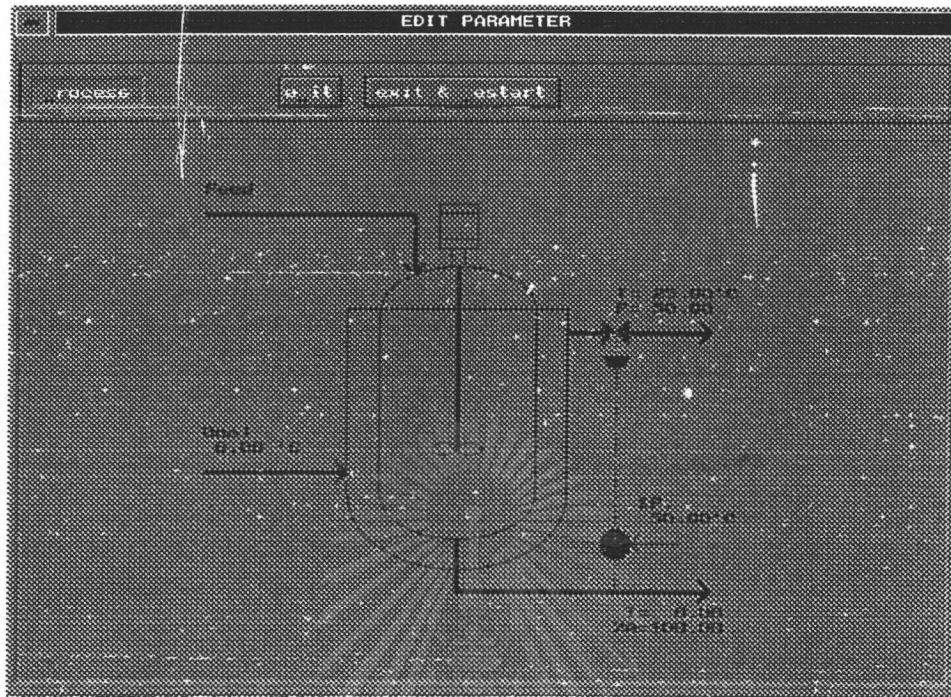
รูปที่ ข.2 หน้าจอหลักของโปรแกรมเมื่อคลิกปุ่ม 'About'.



รูปที่ ข.3 หน้าจอการเดินแบบระบบและแก้ไขพารามิเตอร์ของตัวควบคุมแสดงกราฟผลตอบ.



รูปที่ ข.4 รูปไดอะแกรมของกระบวนการ แสดงผลตอบเป็นตัวเลข.



รูปที่ ข.5 หน้าจอแก้ไขพารามิเตอร์ทั้งหมดของระบบ.



## ประวัติผู้เขียน

นายสุรพันธ์ บุญพึง เกิดเมื่อวันที่ 18 พฤศจิกายน พ.ศ. 2502 สำเร็จการศึกษาในระดับชั้นมัธยมศึกษาปีที่ 5 จากโรงเรียนอยุธยาวิทยาลัย. สำเร็จการศึกษาปริญญาวิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิศวกรรมเคมี จากมหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ เมื่อ พ.ศ. 2527.เข้ารับราชการในแผนกวิชาเคมีอุตสาหกรรม คณะวิทยาศาสตร์ สถาบันเทคโนโลยีราชมงคล วิทยาเขตเทคนิคกรุงเทพฯ. เมื่อ พ.ศ. 2529 ปัจจุบันดำรงตำแหน่ง อาจารย์ 1 ระดับ 4.

