



e-ISSN Number
2655 2967

Available online at <https://jurnal.teknologiindustriumi.ac.id/index.php/JCPE/index>

Journal of Chemical Process Engineering

Volume 4 Nomor 1 (2019)



SINTA Accreditation
Number 10/E/KPT/2019

Penyelesaian Numeris Berbasis Pemrograman

(Numerical Completion Based on Programming)

Andi Aladin,Takdir Syarif

*Jurusan Teknik Kimia, Fakultas Teknologi Industri, Universitas Muslim Indonesia
Jl. Urip Sumohardjo km.05 Makassar, Sulawesi Selatan 90231*

Inti Sari

Pada perinsipnya problem-problem matematika dalam teknik sedapat mungkin diselesaikan secara analitis, sebab sifatnya exact memberi hasil hitungan dengan ketelitian mencapai 100%. Namun penyelesaian analitis memiliki kelemahan, yaitu terbatas pada problem-problem sederhana, sementara dalam bidang teknik termasuk teknik kimia, lebih sering dihadapkan pada problem yang lebih kompleks. Pada kondisi seperti ini maka penyelesaian numeris menjadi alternatif. Dalam penyelesaian numeris ada yang sifatnya adalah coba-coba (trial and error) yang menimbulkan persoalan baru sebab membutuhkan sederetan hitungan yang panjang dan berulang-ulang, sehingga cukup melelahkan jika dihitung secara manual. Persoalan ini dapat diatasi dengan bantuan pemrograman komputer. Dalam makalah ini disajikan dua buah contoh kasus, yang pertama evaluasi kinetika reaksi kompleks polimerisasi urea formaldehid dengan program bahasa QBASIC dan yang kedua adalah penentuan tetapan kesetimbangan untuk meramalkan komposisi gas hasil pada proses gasifikasi arang batubara dengan menggunakan program MATLAB.

Kata Kunci: Numerik, Program Bahasa QBASIC, MAT-LAB, Kinetika Reaksi,

PENDAHULUAN

Pada prinsipnya berbagai problem matematik dalam ilmu-ilmu keteknikan (engineering) diusahakan sedapat mungkin diselesaikan secara analitis. Penyelesaian analitis merupakan penyelesaian yang sifatnya exact (pasti) yang memberikan ketelitian hingga 100%. Keunggulan lain

hitungan secara analitis cukup singkat. Dibalik keunggulan cara analitis, terdapat kelemahan bahwa penyelesaian analitis hanya ampuh pada problem-problem sederhana, sementara dalam ilmu teknik, tidak terkecuali teknik kimia lebih sering diperhadapkan pada problem yang lebih kompleks.

Published by

Department of Chemical Engineering
Faculty of Industrial Technology
Universitas Muslim Indonesia, Makassar

Address

Jalan Urip Sumohardjo km. 05 (Kampus 2 UMI)
Makassar- Sulawesi Selatan

Phone Number

+62 852 5560 3559
+62 823 4988 0792

Corresponding Author

andi.aladin@umi.ac.id



Journal History

Paper received : 06 April 2019
Received in revised form : 12 Mei 2019
Accepted : 30 Mei 2019

Alternatif penyelesaian terhadap problem-problem matematik yang lebih kompleks tersebut adalah dengan penyelesaian numeris. Sekalipun memiliki kelemahan, yaitu sifatnya pendekatan yang biasanya dilakukan secara *iteratif (trial and error)*, sehingga hasil hitungan tidak exact, (keteltitian < 100%). Kelemahan numeris ini pada tingkat toleransi tertentu dapat diterima dalam bidang teknik. Permalkuman ini diempuh sebab pada prakteknya juga akan digunakan hasil hitungan yang realistik. Ketika misalnya hasil hitungan diameter pipa diperoleh sebesar $D=2,5113$ in (ketelitian hingga 4 angka desimal), tetapi dalam prakteknya akhirnya juga dilakukan pembulatan menjadi 2,5 in sesuai ukuran pipa yang tersedia di pasar

Program Komputer

Kelemahan lain dalam penyelesaian numeris adalah bahwa pada umumnya membutuhkan banyak hitungan (*iterasi*). Dalam kasus tertentu membutuhkan sampai ribuan iterasi yang tentu saja memerlukan waktu sangat lama dan dapat menjemu bila hitungan dilakukan secara manual.

Seiring dengan kecanggihan perkembangan teknologi pemrograman komputer, maka hitungan yang memerlukan waktu lama tersebut, dapat diselesaikan dalam waktu relatif singkat. Waktu hitungan satu hari secara manual dapat dipersingkat menjadi satu menit dengan komputer. Bahkan dengan *super-komputer*, waktu hitungan 1 bulan dapat dipersingkat menjadi waktu hitungan 1 detik.

Dalam penyelesaian numeris pada berbagai problem hitungan keteknikan berbagai bahasa pemrograman biasa digunakan seperti software BASIC, C++, FORTRAN dan

PASCAL. Juga tersedia software semi aplikasi seperti MATLAB, dan bahkan MS Excel.

Dua Langkah Utama

Dalam penanganan kasus-kasus keteknikan pada umumnya dan keteknik-kimiaan pada khususnya dengan penyelesaian numeris menggunakan program komputer diperlukan dua langkah utama sebagai berikut (Sediawan, dan Prasetya 1997):

☞ Modeling

Setiap kasus perlu terlebih dahulu diformulasikan ke dalam bentuk persamaan matematik (model matematik). Dalam penyusunan model matematik (*modeling*) untuk mendekati peristiwa-peristiwa keteknik-kimiaan didasarkan pada *chemical engineering tools* (*material balance, energy balance, equilibrium, dan rate processes*). Perlu dimaklumi bahwa dalam modeling untuk setiap peristiwa memungkinkan terbentuk beberapa model matematik yang berbeda, tergantung pada asumsi-asumsi yang dilakukan, sehingga pemodelan bersifat *open ended*.

☞ Programing

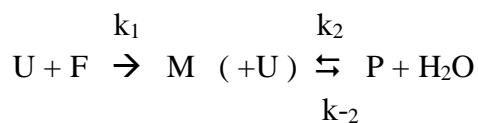
Dari model yang telah disusun pada langkah pertama di atas (terbuka lebih dari satu model), selanjutnya penyelesaiannya dilakukan secara numeris berbasis pemrograman dengan bantuan komputer. Disusun programnya dalam urut-urutan yang logis dengan menggunakan bahasa komputer yang dikuasai (seperti bahasa QBASIC). Bentuk dan susunan program pun dapat berbeda antara programmer yang satu dengan yang lainnya, tergantung

kreativitas dan daya imajinasi seseorang. Dari hasil hitungan program ini sekaligus dapat digunakan untuk mengevaluasi dan memilih model terbaik dari beberapa alternatif model yang dihasilkan dalam langkah pertama.

Contoh Kasus 1

Perhitungan Konstanta Laju Reaksi Kompleks

Aladin (1998) telah melakukan penelitian kinetika polimerisasi resin urea formaldehid berdasarkan mekanisme reaksi seri-paralel bolak-balik, sebagai berikut:



dengan F=formaldehid, U=urea, M=monomer, P = polimer, k_1 = konstanta laju adisi, k_2 = konstanta laju kondensasi arah maju dan k_{-2} =konstanta laju kondensasi arah balik. Diperoleh data pengamatan laboratorium; dari waktu 0 sampai 120 menit, untuk selang waktu pengamatan tiap 15 menit, konsentrasi formaldehid berturut-turut: 9,123; 5,3081; 4,4223; 3,9831, 3,5154; 3,3373; 3,2950; 3,2695; 3,2526 (mol/L). Berdasarkan data tersebut ingin dihitung nilai konstanta laju reaksi k_1 , k_2 dan k_{-2} .

Langkah pertama: Pemodelan kinetika polimerisasi urea-formaldehid berdasarkan mekanisme seri paralel bolak-balik di atas dapat ditulis sebagai berikut:

$$-\frac{dC_F}{dt} = k_1 C_U C_F \quad (1)$$

$$+\frac{dC_M}{dt} = k_1 C_U C_F - k_2 C_U C_M + k_2 C_P \quad (2)$$

Jika ratio $C_{F0}:C_{U0} = 3:2$, berdasarkan kaedah neraca massa maka kedua persamaan terakhir di atas dapat disederhanakan menjadi :

$$\frac{dC_F}{dt} = k_1 C_F [\frac{4}{3} C_{F0} - 2 C_F - C_M] \quad (3)$$

$$\frac{dC_M}{dt} = [k_1 C_F - k_2 C_M] [-\frac{4}{3} C_{F0} + 2 C_F + C_M + k_{-2} [C_{F0} - C_F - C_M]] \quad (4)$$

Kedua persamaan diferensial (PD) terakhir di atas terlihat cukup kompleks, yang sulit diselesaikan dengan cara analitis, sehingga alternatifnya diselesian secara numeris.

Langkah kedua adalah *Programing*.

Ditebak nilai k_1 , k_2 dan k_{-2} dalam persamaan di atas kemudian kedua PD diselesikan secara simultan dengan metode *Runge Kutta* (Stroud, 1987). Tebakan yang benar adalah yang memberi nilai *the sum of squared errors* (SSE) minimum. Minimasi SSE dengan tiga variabel k_1 , k_2 dan k_{-2} dilakukan dengan metode *Hooke-Jeeves* multi variabel. Selanjutnya disusun program dengan memilih salah satu bahasa pemrograman, seperti bahasa QBASIC.

Algoritma hitungan di atas adalah sebagai berikut:

1. Input semua data yang menjadi ketetapan,
2. Input/baca data konsentrasi formaldehid hasil pengamatan laboratorium C_{Flab} .
3. Tebak nilai k_1 , k_2 dan k_{-2}
4. Selesaikan kedua PD (persamaan 3 dan 4) secara simultan dengan metode Runge Kutta
5. catat setiap konsentrasi formaldehid pada selang waktu tertentu (sesuai dengan selang waktu penelitian) yang terhitung dari langkah 4 sebagai $C_{Fhitung}$
6. Hitung *the Sum of Squared Errors*, $SSE = \sum [C_{Fhitung} - C_{Flab}]^2$
7. Tentukan dengan metode *Hooke Jeeves*, apakah SSE telah minimum ?
8. Jika SSE belum minimum maka ulangi langkah 3 s/d 7
9. Cetak hasil tebakan k_1 , k_2 dan k_{-2} yang memberikan SSE minimum
10. Selesai

Setelah komputer menghitung sebanyak 804 kali iterasi, akhirnya diperoleh nilai konstanta laju reaksi k_1 , k_2 dan k_2 berturut-turut adalah $9,13 \cdot 10^{-3}$; $4,44 \cdot 10^{-4}$ dan $3,36 \cdot 10^{-3}$ (L/grek/menit). List program dan print out hasil hitungan terlampir 1 (Aladin, 1998).

Contoh Kasus 2

Penentuan tetapan kesetimbangan untuk meramalkan komposisi gas hasil pada proses gasifikasi arang batubara.

Perhitungan komposisi gas hasil dari proses gasifikasi arang batubara dapat dilakukan dengan pendekatan *stoikiometri* dan *non-stoikiometri*. Pendekatan *stoikiometri* dianggap terbaik selama persamaan reaksi diketahui (Acharya, dkk., 2010; Jarunghammachote dan Dutta, 2007; Yan, dkk., 2006).

Takdir Syarif, dkk (2018) telah melakukan penelitian mengenai penggunaan model kesetimbangan kimia dalam meramalkan komposisi gas hasil gasifikasi. Dalam penelitian tersebut digunakan persamaan reaksi kimia sebagai berikut:

Boudouard reaction:



Water gas reaction:



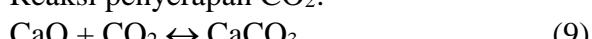
Methanation reaction:



Shift Conversion:



Reaksi penyerapan CO_2 :



Langkah pertama Pemodelan. Dari persamaan 5 dan 6 selanjutnya disusun persamaan kesetimbangan sebagai berikut:

$$K_1 = \frac{y_{CO}^2}{y_{CO_2}} P \quad (10)$$

$$K_2 = \frac{y_{CO} \cdot y_{H_2}}{y_{H_2O}} P \quad (11)$$

$$K_3 = \frac{y_{CH_4}}{y_{H_2}^2} \frac{1}{P} \quad (12)$$

$$K_4 = \frac{1}{y_{CO_2}} \quad (13)$$

Agar komposisi dari masing-masing gas dapat dihitung, diperlukan nilai tetapan kesetimbangan K_1 sampai K_4 . Nilai dari masing-masing tetapan kesetimbangan dapat didekati dengan persamaan empiris sebagai berikut (Smith et al., 2005):

$$K_i = \exp\left(K_{0i} + \frac{K_{1i}}{T}\right) \quad (14)$$

Dengan menyusun kembali persamaan (10) – (13) akan diperoleh:

$$f_1 = K_1 y_{CO_2} - P y_{CO}^2 = 0 \quad (15)$$

$$f_2 = K_2 y_{H_2O} - P y_{CO} y_{H_2} = 0 \quad (16)$$

$$f_3 = K_3 y_{H_2}^2 P - y_{CH_4} = 0 \quad (17)$$

$$f_4 = K_4 y_{CO_2} - 1 = 0 \quad (18)$$

Nilai dari tetapan kesetimbangan K_i diperoleh dari persamaan (14) sedangkan nilai tetapan K_{0i} dan K_{1i} diperoleh dengan menggunakan metode kwadrat terkecil. Agar persamaan (15) – (16) dapat diselesaikan, dibutuhkan konstrain yang diperoleh dari penyusunan neraca massa komponen sebagai berikut:

$$f_5 = N_C - n_g (y_{CO} + y_{CO_2} + y_{CH_4}) = 0 \quad (19)$$

$$f_6 = N_H - n_g (2y_{H_2} + 4y_{CH_4} + 2y_{H_2O}) = 0 \quad (20)$$

$$f_7 = N_O - n_g (y_{CO} + 2y_{CO_2} + y_{H_2O}) = 0 \quad (21)$$

$$f_8 = y_{H_2} + y_{CO} + y_{CO_2} + y_{CH_4} + y_{H_2O} - 1 = 0 \quad (22)$$

Langkah kedua adalah *Programing*. Persamaan (15) – (18) diselesaikan dengan menggunakan metode *trial and error* *Newton-Raphson* yang dikombinasikan dengan optimasi multi variabel *Hooke Jeeves*. Algoritma perhitungan adalah sebagai berikut:

1. Masukkan data berupa suhu operasi (600, 700, dan 800 °C), fraksi mol gas ($y_{i,data}$).
2. Masukkan nilai tebakan K_{0i} dan K_{1i} .
3. Hitung K_i masing-masing reaksi dengan menggunakan persamaan (14)
4. Masukkan nilai fraksi mol komponen tebakan $y_{i,old}$.
5. Hitung nilai fungsi (f_i) Persamaan (15) – (22) pada $y_{i,old}$.
6. Hitung nilai turunan fungsi pada $y_{i,old}$.
7. Hitung $y_{i,new}$ dengan menggunakan persamaan matriks sebagai berikut:

$$Y_{i,new} = Y_{i,old} - \frac{\partial f_i}{\partial y_i} * f_i \quad (23)$$

8. Bandingkan, apakah $y_{i,new} \approx y_{i,old}$?
9. Jika ya, lanjut ke langkah 10. Jika tidak, kembali ke langkah 4, dimana $y_{i,old} = y_{i,new}$.
10. Hitung SSE
11. Cek, apakah SSE minimum ?. Jika Ya → selesai. Jika tidak, update nilai K_{0i} dan K_{1i} kemudian kembali ke langkah 3

Keterangan dari persamaan (23) :

$$Y_{i,new} = \begin{bmatrix} y_{1,new} \\ y_{2,new} \\ \vdots \\ y_{n,new} \end{bmatrix}, \quad Y_{i,old} = \begin{bmatrix} y_{1,old} \\ y_{2,old} \\ \vdots \\ y_{n,old} \end{bmatrix}$$

$$\frac{\partial f_i}{\partial y_i} = \begin{bmatrix} \partial f_1 / \partial y_1 & \cdots & \partial f_1 / \partial y_n \\ \partial f_2 / \partial y_1 & \cdots & \partial f_2 / \partial y_n \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ \partial f_n / \partial y_1 & \cdots & \partial f_n / \partial y_n \end{bmatrix}^{-1} \quad \text{dan}$$

$$f_i = \begin{bmatrix} f_1(y_{1,old}, \dots, y_{n,old}) \\ f_2(y_{1,old}, \dots, y_{n,old}) \\ \vdots \\ f_n(y_{1,old}, \dots, y_{n,old}) \end{bmatrix}$$

Dengan menggunakan program komputer (MATLAB), diperoleh hasil perhitungan (tabel 1) dengan list program terlampir 2 (Syarif, dkk., 2018):

Tabel 1. Nilai parameter

Persamaan	K_{0i}	K_{1i}
5	-6.5693	7.5001×10^3
6	11.309	-9.0457×10^3
7	-23.734	2.0694×10^4
9	1.6360	1.4197×10^3

KESIMPULAN

Persoalan matematik dalam bidang keteknik-kimiaan yang kompleks, penyelesaian dengan metode analitis sering sekali tidak ampuh lagi digunakan, maka alternatifnya adalah menggunakan metode numeris. Hitungan dengan metode numris yang sifatnya iteratif, yang membutuhkan *trial and error* hingga ratusan kali, membutuhkan bantuan komputer dengan bahasa pemrograman dasar seperti BASIQ atau bahasa pemrograman semi aplikasi seperti MATLAB.

DAFTAR PUSTAKA

- Aladin, A., 1998, “Kinetika Polimerisasi Urea Formaldehid Berdasarkan Mekanisme Reaksi Seri Paralel Bolak-Balik”, Tesis S2, Teknik Kimia, UGM Yogyakarta.
- Acharya, B., Dutta, A., Basu, P., 2010, “An investigation into steam gasification of biomass for hydrogen enriched gas

- production in presence of CaO".* Int. J. Hydrogen Energy 35, 1582–1589.
- Beers, K., J., 2007, "Numerical Methods for Chemical Engineering, Applications in MATLAB", CAMBRIDGE University Press.
- Davis, M.E., "Numerical Methods and Modeling for Chemical Engineers" John Wiley & Sons, New York.
- Insap Santosa, "Quick Basic", penerbit ANDI Yogyakarta.
- Jarungthammachote, S., Dutta, A.Ā., 2007, "Thermodynamic equilibrium model and second law analysis of a downdraft waste gasifier" 32, 1660–1669.
- Jeffreys, G.V. and Jenson, V.G., "Mathematical Methods in Chemical Engineering", Academic Press London
- Sediawan, W.B. dan Prasetya, A., 1997, "Pemodelan Matematis dan Penyelesaian Numeris Dalam Teknik Kimia", penerbit ANDI, Yogyakarta.
- Stroud, K.A., 1987, "Engineering Mathematics", 3rd edition, the Macmillan Press Ltd.
- Syarif, T., Sulistyo, H., Sediawan, W. B., Budhijanto., 2018, "Thermochemical Equilibrium Modelling of Steam Gasification of Char From Pattukku Coal Using Cao as Co Absorbent", IOP Conf. Ser.: Earth Environ. Sci. 175 012027.
- Yan, Q., Guo, L., Lu, Y., 2006. Thermodynamic analysis of hydrogen production from biomass gasification in supercritical water. Energy Convers. Manag. 47, 1515–1528.

Lampiran 1:

```

CLS
tt = 160
DIM k(30), R(30), T(tt + 5), CFLab(30), CM(tt + 5)
DIM CF(tt + 5), CP(tt + 5), CU(tt + 5)
BISMILLAH:
    GOSUB Tebakan
    FOR lab = 1 TO 8
        READ CFLab(lab)      '...membaca data penelitian
    NEXT lab
    GOSUB RungeKutta      '...menghitung 2 PD simultan
    SSEmin = y
    GOSUB cetak
    GOSUB HookJeeves      '...mencari k1,k2 dan k-2 optimum
    GOSUB ralat
    GOSUB Kesimpulan
END  -----
HookJeeves:
cetak = 1
75 '....ekspolarasi:
kode1 = 0: kode2 = 0: kode3 = 0
k1 = k1opt + delk1: k2 = k2opt: k3 = k3opt
GOSUB RungeKutta
IF y >= SSEmin THEN 100
k1opt = k1: SSEmin = y: kode1 = 1
GOTO 125
100 k1 = k1opt - delk1
GOSUB RungeKutta
IF y >= SSEmin THEN 125
k1opt = k1: SSEmin = y: kode1 = -1
125 k1 = k1opt: k2 = k2opt + delk2: k3 = k3opt
GOSUB RungeKutta
IF y >= SSEmin THEN 150
k2opt = k2: SSEmin = y: kode2 = 1
GOTO 175
150 k2 = k2opt - delk2
GOSUB RungeKutta
IF y >= SSEmin THEN 175
k2opt = k2: SSEmin = y: kode2 = -1
175 k1 = k1opt: k2 = k2opt: k3 = k3opt + delk3
GOSUB RungeKutta
IF y >= SSEmin THEN 200
k3opt = k3: SSEmin = y: kode3 = 1
GOTO 225
200 k3 = k3opt - delk3
GOSUB RungeKutta
IF y >= SSEmin THEN 225
k3opt = k3: SSEmin = y: kode3 = -1
225 IF ABS(kode1) > .2 THEN 250
IF ABS(kode2) > .2 THEN 250
IF ABS(kode3) > .2 THEN 250
IF delk1 < tolk1 AND delk2 < tolk2 AND delk3 < tolk3 THEN 300
'.....kecilkan delta
delk1 = delk1 * rasio: delk2 = rasio * delk2: delk3 = rasio * delk3
GOTO 75 'untuk ekspolarasi lebih lanjut....!
250 'mengulang langkah sukses
k1 = k1opt + kode1 * delk1
k2 = k2opt + kode2 * delk2
k3 = k3opt + kode3 * delk3
GOSUB RungeKutta

```

```

IF y >= SSEmin THEN 75
k1opt = k1: k2opt = k2: k3opt = k3: SSEmin = y
GOTO 250
300 RETURN

RungeKutta:
T(0) = t0: CN(0) = CM0: CF(0) = CF0: CP(0) = CP0: CU(0) = CU0
FOR menit = 0 TO tt
    T = T(menit): CF = CF(menit): CU = CU(menit): CM = CM(menit): CP = CP(menit)
    GOSUB PD
    RKA1 = PD1b * delT: RKb1 = PD2b * delT
    T = T(menit) + delT / 2: CF = CF(menit) + RKA1 / 2: CM = CM(menit) + RKb1 / 2
    GOSUB PD
    RKA2 = PD1b * delT: RKb2 = PD2b * delT
    T = T(menit) + delT / 2: CF = CF(menit) + RKA2 / 2: CM = CM(menit) + RKb2 / 2
    GOSUB PD
    RKA3 = PD1b * delT: RKb3 = PD2b * delT
    T = T(menit) + delT / 2: CF = CF(menit) + RKA3: CM = CM(menit) + RKb3
    GOSUB PD
    RKA4 = PD1b * delT: RKb4 = PD2b * delT
    T(menit + 1) = T(menit) + delT
    CF(menit + 1) = CF(menit) + (RKA1 + 2 * RKA2 + 2 * RKA3 + RKA4) / 6
    CM(menit + 1) = CM(menit) + (RKb1 + 2 * RKb2 + 2 * RKb3 + RKb4) / 6
    T = T(menit + 1): CF = CF(menit + 1): CM = CM(menit + 1)
    CP(menit + 1) = CF0 - CF - CM
    CU(menit + 1) = CU0 - (CM + 2 * CP(menit + 1))
NEXT menit
sse = 0
FOR i = 1 TO 8
    sse = sse + (CF(15 * i) - CFLab(i)) ^ 2
NEXT i
y = sse: No = No + 1
RETURN

PD: PD1b = k1 * CF * (4 / 3 * CF0 - 2 * CF - CM)
    PD2b = (k1 * CF - k2 * CM) * (-4 / 3 * CF0 + 2 * CF + CM)
    PD2b = PD2b + k3 * (CF0 - CF - CM)
RETURN
Tebakan:
    k1opt = .001: k2opt = .001: k3opt = .001
KondisiReaksi:
    suhu = 90: pH = 8: ratio = 1.5
Kondisiawal:
    t0 = 0: CM0 = 0: CP0 = 0
    CF0 = 12.4074 * 50 / 68: CU0 = CF0 / ratio
Ketentuan:
    delk1 = .0001: delk2 = .0001: delk3 = .00001
    tolk1 = 1E-15: tolk2 = .00001: tolk3 = 1E-15
    k1 = k1opt: k2 = k2opt: k3 = k3opt
    delT = 1: rasio = .6: No = 0: jumlahdata = 8
RETURN

ralat:
k1 = k1opt: k2 = k2opt: k3 = k3opt: GOSUB RungeKutta
SSEmin = y: GOSUB cetak
'PRINT " No Waktu CFLab CFhit CUhit CMhit CPhit Ralat"
'PRINT " (menit) (grek/L) (grek/L) (grek/L) (grek/L) (%)"
'PRINT "-----"
mus$ = "## ## ## ##.## # ##.## # ##.## # ##.## # ##.##### "
ralat = 0
FOR k = 0 TO jumlahdata
    T = 15 * k: CFLab(0) = CF(0)
    R(k) = ABS((CFLab(k) - CF(T)) / CF(T)) * 100

```

```

'PRINT USING mus$; k; T; CFlab(k); CF(T); CU(T); CM(T); CP(T); R(k)
IF k > 8 OR k < 1 THEN GOTO 420
ralat = ralat + R(k)
420 NEXT k
ralat = ralat / jumlahdata
'PRINT "-----"
'PRINT "Ralat rerata                                     =" ; ralat
RETURN
Kesimpulan:
PRINT: PRINT "Kesimpulan:"
PRINT "Kondisi polimerisasi urea-formaldehid:"
PRINT "pH ="; pH; suhu T :"; suhu;
PRINT "oC, ratio F:U = "; ratio
PRINT "Maka diperoleh konstanta laju :"
PRINT "konstanta tahap adisi, k1           :"; k1; " (L/grek/menit)"
PRINT "konstanta tahap kondensasi arah maju, k2 :"; k2; " (L/grek/menit)"
PRINT "konstanta tahap kondensasi arah balik, k-2:"; k3; " (L/grek/menit)"
PRINT "Persen Ralat                           :"; ralat; "%"
PRINT "The Sum of Squared Errors (SSE)        :"; SSEmin
RETURN
DATA LABORATORIUM :
DATA 5.3081,4.4223,3.9831,3.5154,3.3373,3.2950,3.2695,3.2526

```

Hasil Running:

Kesimpulan:
 Kondisi polimerisasi urea-formaldehid:
 pH = 8 , suhu T : 90 oC, ratio F:U = 1.5
 Maka diperoleh konstanta laju :
 konstanta tahap adisi, k1 : 9.13357E-03 (L/grek/menit)
 konstanta tahap kondensasi arah maju, k2 : 4.443807E-04 (L/grek/menit)
 konstanta tahap kondensasi arah balik, k-2: 3.362608E-03 (L/grek/menit)
 Persen Ralat : 1.754841 %
 The Sum of Squared Errors (SSE) : 6.292847E-02

Lampiran 2:**Listing Program Evaluasi Tetapan Kesetimbangan:**

```

function Model_K_CaO
clc
clear all
global channel lokasi1 lokasi2 lokasi3
disp('-----');
disp('1. Suhu 600 oC          ');
disp('2. Suhu 700 oC          ');
disp('3. Suhu 800 oC          ');
disp('4. Semua Suhu (600, 700, 800 oC) ');
disp('5. Exit                  ');
disp('-----');
pilih=input('Tekan Nomor : ');
if pilih>=5

```

```

    disp('<<< Selesai >>>');
else
    channel = ddeinit('excel','Publikasi_1_International.xlsx');
if pilih==1
    disp('<< Running Suhu 600 oC >>');
    y_data = ddereq(channel,'r3c2:r7c2');
    var_optim = ddereq(channel,'r20c3:r23c3');
    x = ddereq(channel,'r20c2:r24c2');
    data_konst = ddereq(channel,'r12c2:r15c2');
    lokasi1='r3c5:r7c5';
    lokasi2='r20c6:r24c6';
    lokasi3='r9c5:r9c5';
elseif pilih==2
    disp('<< Running Suhu 700 oC >>');
    y_data = ddereq(channel,'r3c3:r7c3');
    var_optim = ddereq(channel,'r20c4:r23c4');
    x = ddereq(channel,'r20c2:r24c2'); %Fraksi mol tebakan
    data_konst = ddereq(channel,'r12c3:r15c3');
    lokasi1='r3c6:r7c6';
    lokasi2='r20c7:r24c7';
    lokasi3='r9c6:r9c6';
elseif pilih==3
    disp('<< Running Suhu 800 oC >>');
    y_data = ddereq(channel,'r3c4:r7c4');
    var_optim = ddereq(channel,'r20c5:r23c5');
    x = ddereq(channel,'r20c2:r24c2'); %Fraksi mol tebakan
    data_konst = ddereq(channel,'r12c4:r15c4');
    lokasi1='r3c7:r7c7';
    lokasi2='r20c8:r24c8';
    lokasi3='r9c7:r9c7';
else
    %disp('<< Running Semua Suhu >>');
end
lb=[0;0;0;0];
ub=[];
option=optimset('Algorithm','interior-
point','DerivativeCheck','on','GradConstr','on','TolX',1e-15);

[K_hit,fmin2,exitflag,output]=fmincon(@(var_optim)
hit_SSE(var_optim,x,y_data,data_konst),var_optim,[],[],[],lb,ub,[],option);
end

```

```
function SSE=hit_SSE(var_optim,x,y_data,data_konst)
global channel lokasi1 lokasi2 lokasi3
options=optimset('MaxFunEvals',1000,'Algorithm', 'levenberg-marquardt');
[x,fval] = fsolve(@(x) hit_fraksi(x,var_optim,data_konst),x,options);
SSE=sum(((y_data-x)./y_data).^2);
rc = ddepeoke(channel,lokasi1,x);
rc = ddepeoke(channel,lokasi2,var_optim);
rc = ddepeoke(channel,lokasi3,SSE);
function Fraksimol=hit_fraksi(x,var_optim,data_konst)
K1=var_optim(1);
K2=var_optim(2);
K3=var_optim(3);
K5=var_optim(4);
yCH4=x(1);
yCO=x(2);
yH2=x(3);
yCO2=x(4);
yH2O=x(5);
C=data_konst(1);
H=data_konst(2);
O=data_konst(3);
NG=data_konst(4);
F1=K1*yCO2-yCO^2;
F2=K2*yH2O-yH2*yCO;
F3=K3*yH2^2-yCH4;
F5=1-K5*yCO2;
F6=yCO+yCO2+yCH4-C/NG;
F7=2*yH2+4*yCH4+2*yH2O-H/NG;
F9=yCO2+yCO+yH2+yH2O+yCH4-1;
Fraksimol=[F1;F2;F3;F5;F6;F7;F9];
```