

## การคำนวณค่าเวลาคงค้างของสารในโครมาโดยกราฟี ของเหลวสมรรถนะสูงแบบรีเวอร์สเฟส

ภัทรภรณ์ แก้วกุล<sup>1</sup> และ คณิต กฤษณะกุร<sup>2</sup>

มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี ท่าข้าม บางขุนเทียน กรุงเทพฯ 10150

รับเมื่อ 23 กุมภาพันธ์ 2550 ตอบรับเมื่อ 8 ตุลาคม 2550

### บทคัดย่อ

การแยกสารในโครมาโดยกราฟีของเหลวสมรรถนะสูงแบบรีเวอร์สเฟส อาศัยหลักการแยกสารด้วยการแบ่งละลายของสารตัวอย่างระหว่างวัฏภาคน้ำมันที่กับวัฏภาคน้ำซึ่งเดียวกันกับในแก๊สโครมาโดยกราฟีแบบแก๊ส-ของเหลว ซึ่งแตกต่างกันที่วัฏภาคน้ำมันที่ใช้ในโครมาโดยกราฟีของเหลวสมรรถนะสูงแบบรีเวอร์สเฟสเป็นตัวทำลายหรือของเหลวส่วนแก๊สโครมาโดยกราฟีแบบแก๊ส-ของเหลวเป็นแก๊สเนื้ออย ดังนั้น เมื่อนำสมการคำนวณที่ของสารในแก๊สโครมาโดยกราฟีแบบแก๊ส-ของเหลวที่เสนอโดย Krishnangkura และคณะ ( $Ink = a + bz + c/T + dz/T$ ) มาคำนวณค่าเวลาคงค้าง (ปริมาตรคงค้าง) ของสารน้ำมันแลกเคน ( $C_6-C_{12}$ ) ที่จะออกจากคล้มน์ Nucleosil ODS ที่อุณหภูมิระหว่าง 20-40 °ช มีค่าคลาดเคลื่อนสูงสุด 0.01 นาที หรือคิดเป็นร้อยละ 0.19 สำหรับสารน้ำมันอัลกิล-เบนซิน ( $C_6-C_{12}$ ) ที่ใช้วัฏภาคน้ำมันที่เป็นสารละลายระหว่างเมทานอลกับน้ำมันตราช้าง 4:1 และ 9:1 จะออกจากรากคล้มน์ Hypersil C<sub>18</sub> ระหว่างอุณหภูมิ 29.2 - 51 °ช พบว่า ค่าตัวประกอบคงค้างคลาดเคลื่อนสูงสุด 0.24 หรือคิดเป็นร้อยละ 2.03 และ 0.13 หรือคิดเป็นร้อยละ 2.85 ตามลำดับ

โครมาโดยกราฟีของเหลวสมรรถนะสูงสามารถเลือกใช้วัฏภาคน้ำมันที่ได้หลายชนิดกว่าแก๊สโครมาโดยกราฟี เพื่อที่จะแยกสารผสมออกจากกันให้ได้ดีที่สุด แต่องค์ประกอบของวัฏภาคน้ำมันที่มีผลต่อการทำนายค่าเวลาคงค้างของสาร โดยทำให้ค่าคงที่ทั้งสี่ของคล้มน์เปลี่ยนแปลง

**คำสำคัญ :** โครมาโดยกราฟีของเหลวสมรรถนะสูงแบบรีเวอร์สเฟส / ค่าเวลาคงค้างของสาร

<sup>1</sup> นักศึกษาระดับบัณฑิตศึกษา สาขาวิชาเทคโนโลยีชีวเคมี คณะทรัพยากรชีวภาพและเทคโนโลยี

<sup>2</sup> รองศาสตราจารย์ สาขาวิชาเทคโนโลยีชีวเคมี คณะทรัพยากรชีวภาพและเทคโนโลยี

# Forecasting of Solute Retention Time in Reversed Phase High Performance Liquid Chromatography

**Phattaraporn Kaewkool<sup>1</sup> and Kanit Krisnangkura<sup>2</sup>**

King Mongkut's University of Technology Thonburi, Thakam, Bangkhuntien, Bangkok 10150

*Received 23 February 2007; accepted 8 October 2007*

## Abstract

Solutes are separated in a reversed phase HPLC (RP-HPLC) according to their partitions between stationary and mobile phases. The separation principle is very similar to that of gas liquid chromatography (GLC). The difference is the mobile phases, where solvent (s) or liquid is used as the mobile phase in HPLC while an inert gas is used as the mobile phase in GLC. Therefore, it is speculated that the equation proposed by Krisnangkura et al ( $Ink = a + bz + c/T + dz/T$ ) for predicting retention in GLC should be able to predict the solutes retention times (or volumes) in RP-HPLC at different temperatures and flow rates. For *n*-alkanes ( $C_6 - C_{12}$ ) eluted from Nuclosil ODS column between 20 -40 °C, the highest difference between the experimental and predicted values was 0.01 min. or 0.19%. For *n*-alkyl benzenes eluted by methanol-water (4:1 and 9:1 w/w) from Hypersil C<sub>18</sub> column between 30 – 51 °C, the highest differences in *k* values were 0.242 or -2.03% and 0.131 or 2.85 %, respectively.

HPLC is more versatile than GLC in term of the selectivity of the mobile phases and they can be tailored for the best separation of a mixture, but it is considered as a draw back in term of the prediction of the solute retention time because the 4 column constants are changed as the mobile phase (or mobile phase composition) is changed.

**Keywords :** Reversed Phase High Performance Liquid Chromatography / Retention Time

<sup>1</sup> Graduate student, Division of Biochemical Technology, School of Bioresources and Technology.

<sup>2</sup> Associate Professor, Division of Biochemical Technology, School of Bioresources and Technology.

## 1. บทนำ

การวิเคราะห์เอกลักษณ์ของสารในแก๊สโคลมาโตกราฟี (gas chromatography) สามารถทำได้หลายวิธีด้วย การเปรียบเทียบจากค่าเวลาคงค้าง (retention time;  $t_R$ ) และ ปริมาตรคงค้าง (retention volume;  $V_R$ ) [1] หรือการใช้ค่าคงค้างลัมพัทธ์ (relative retention;  $\alpha$ ) เทียบกับสารอ้างอิงวิธีเหล่านี้เป็นวิธีที่ง่ายแต่จะมีข้อจำกัดหลายประการ และการใช้ค่าดัชนีคงค้าง (retention index;  $I$ ) [2] จะใช้เพียงสารหมู่อนุกรมฟังก์ชันนอร์มัลแล้วเดนเป็นสารอ้างอิงวิธีนี้เป็นที่ยอมรับว่ามีความแม่นยำสูง แต่ก็ยังไม่สะดวกต่อการนำไปใช้งาน เนื่องจากต้องนัดสารอ้างอิงร่วมกับสารตัวอย่างทุกครั้งที่วิเคราะห์ ต่อมาในปี ค.ศ. 1997

Krisnangkura และคณะ [3] ได้เสนอสมการทำงานการเคลื่อนที่ของสารในแก๊สโคลมาโตกราฟีแบบแก๊สของเหลว (gas liquid chromatography: GLC) โดยไม่ใช้สารอ้างอิงวิธีนี้สามารถนำมาใช้ในการทำงานค่าเวลาคงค้างของสารและวิเคราะห์เอกลักษณ์สารได้อย่างถูกต้องและรวดเร็ว

สมการทำงานการเคลื่อนที่ของสารนี้ได้จากการโยงความลัมพันธ์ระหว่างค่าเวลาคงค้าง (retention time;  $t_R$ ) และจำนวนคาร์บอน (carbon number;  $z$ ) กับคุณสมบัติทางอุณหพลศาสตร์ของการถ่ายเทสารระหว่างวัฏภาคเคลื่อนที่ (mobile phase) และวัฏภาคนิ่ง (stationary phase) มาใช้ทำงานการเคลื่อนที่ของสารใน GLC ดังสมการที่ (1)

$$\ln \left( \frac{t_R - t_M}{t_M} \right) = a + bz + \frac{c}{T} + \frac{dz}{T} \quad (1)$$

$$\text{โดย } a = \frac{\Delta S_0}{R} - \ln \beta, b = \frac{\delta S}{R}, c = \square \frac{\Delta H_0}{R} \text{ และ } d = - \frac{\delta H}{R}$$

เมื่อ  $\Delta H_0$  และ  $\Delta S_0$  คือ ค่าเออนทัลปีและค่าเออนໂโทรປี มาตรฐานของการถ่ายเทสารสมมุติในหมู่อนุกรมที่มีจำนวนคาร์บอนเป็นศูนย์ (หรือหมู่ฟังก์ชันของสารตัวอย่าง)

$\delta H$  และ  $\delta S$  คือค่าเออนทัลปีและค่าเออนໂโทรປีที่เปลี่ยนไปตอบสนองของatomcarบอน

$\beta$  คือ อัตราส่วนปริมาตรรัภภาคเคลื่อนที่ต่อรัภภาคนิ่ง

R คือ ค่าคงที่ของแก๊ส (1.987 แคลอรี/โมล เคลวิน)

T คือ อุณหภูมิคอลัมน์ (เคลวิน; K)

$t_M$  คือ ค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้าง (hold-up time)

เทคนิคโคลมาโตกราฟีของเหลวสมรรถนะสูงแบบรีเวอร์สเฟล (reversed phase high performance liquid chromatography; RP-HPLC) ถูกนำมาใช้กันอย่างแพร่หลายในงานแยกวิเคราะห์เอกลักษณ์ (qualitative analysis) และการวิเคราะห์เชิงปริมาณ (quantitative analysis) ของสารต่างๆ ทั้งทางด้านเภสัชกรรม ชีวเคมี เคมี การแพทย์ เกษตร อุตสาหกรรมและอื่นๆ

ซึ่ง RP-HPLC มีความเหมาะสมสำหรับแยกสารที่ไม่เสถียรต่อความร้อน หรือระเหยกล่ายเป็นไอยา [4]

การแยกสารใน RP-HPLC อาศัยหลักการแยกสารด้วยการแบ่งละลาย (partition) ของสารระหว่างรัภภาคเคลื่อนที่กับรัภภาคนิ่ง เช่นเดียวกันกับใน GLC แต่จะแตกต่างกันที่รัภภาคเคลื่อนที่ใช้น้ำเป็นของเหลว ซึ่งในทางอุณหพลศาสตร์เมื่อพิจารณาถึงสมดุลยภาพของโคลมาโตกราฟี จะพิจารณาที่สภาวะสมดุลยภาพของสารทั้งหมดในโซนหนึ่งๆ ของระบบเท่านั้น ดังนั้นถ้าสมการที่ (1) มาใช้ทำงานค่าเวลาคงค้างของสารใน RP-HPLC ด้วยเหตุผลที่ว่าสมการที่ (1) อาศัยหลักการทำงานอุณหพลศาสตร์ ของการละลายของสารระหว่างรัภภาคเคลื่อนที่กับรัภภาคนิ่งมาใช้ทำงานการเคลื่อนที่ของสารน่าจะเป็นไปได้ ดังจะเห็นได้จากการเชื่อมโยงความลัมพันธ์ระหว่างการเคลื่อนที่ของสารใน RP-HPLC กับพารามิเตอร์ต่างๆ ทางอุณหพลศาสตร์ ในปี ค.ศ. 1980 Vigh และ Varga [5] ศึกษาผลของอุณหภูมิต่อการแยกของสารใน RP-HPLC ด้วยคอลัมน์ Micropak CH-10 และ

Nucleosil C18 มี n-alkanols, n-alkanal dinitrophenyl hydrazones และ n-alkanone dinitrophenyl hydrazones เป็นสารตัวอย่าง และใช้เมทานอลเป็นวัสดุภาคเคลื่อนที่ พนบฯ ความล้มเหลวเชิงเส้นระหว่างค่า  $\log k$  กับ  $1/T$  ค่า  $\log k$  กับ  $z$  ค่า  $-\Delta H^0$  กับ  $z$  และค่า  $\log k$  กับ  $-\Delta H^0$  มีความสัมพันธ์เป็นเส้นตรง นั่นคือ ค่าตัวประกอบคงค้าง ( $k$ ) เป็นฟังก์ชันทั้งอุณหภูมิและจำนวนคาร์บอน

ดังนั้นในงานวิจัยนี้จึงตั้งสมมุติฐานว่าสมการทำนายการเคลื่อนที่ของสารที่เสนอโดย Krisnangkura และคณะ [3] สามารถนำมาใช้ในการทำนายค่าเวลาคงค้างของสารใน RP-HPLC ได้ถูกต้องแม่นยำเช่นเดียวกับ GLC

## 2. ทฤษฎีการเคลื่อนที่ของสารใน GLC

การเคลื่อนที่ของโมเลกุลในโครงสร้างทางเคมีที่สำคัญที่สุดคือการเคลื่อนที่ของสารในเทอมของอุณหพลศาสตร์ (thermodynamics) [6] ดังสมการที่ (2) คือ

$$\ln k = - \frac{\Delta G^0}{RT} - \ln \beta \quad (2)$$

โดยที่  $k$  คือตัวประกอบคงค้าง (retention factor) ของสารมีค่าเท่ากับ

$$k = \frac{t_R - t_M}{t_M} \quad (3)$$

และ  $t_R$  เป็นค่าเวลาคงค้างของสาร (*retention time*)  $t_M$  เป็นค่าเวลาคงค้างของสารไม่มีคงค้าง (*hold-up time*)  $R$  เป็นค่าคงที่ของแก๊ส  $T$  เป็นอุณหภูมิคองลัมเน่ (เคลวิน; K) และ  $\beta$  เป็นอัตราส่วนของ วัสดุภาคเคลื่อนที่ต่อวัสดุภาคนิ่ง  $\Delta G^0$  เป็นค่าพลังงานอิสระมาตรฐานของการละลาย (*free energy of solution*) ของสารในอนุกรมฟังก์ชันเดียวกับกับสารใดๆ ซึ่งมีความสัมพันธ์เชิงเส้นกับผลต่างของค่า  $\Delta H^0$  (ค่าเอนทัลปีมาตรฐานของการละลาย; standard enthalpy of solution) และค่า  $\Delta S^0$  (ค่าเอนโทรปีมาตรฐานของการละลาย; standard entropy of solution) คือ

$$\Delta G^0 = \Delta H^0 - T\Delta S^0 \quad (4)$$

สำหรับสารอิริยาบถแล้วความล้มเหลวของค่าพลังงานอิสระมาตรฐานของการละลายสามารถเขียนได้เป็น

$$\Delta G^0 = \Delta G_0 + z\delta G \quad (5)$$

โดยที่  $\Delta G^0$  เป็นค่าพลังงานอิสระที่เกิดจากหมู่ฟังก์ชัน (functional group) ค่า  $\delta G$  เป็นค่าพลังงานอิสระที่เปลี่ยนไปต่อหนึ่งหมู่เมทธิลีน (methylene group) และ  $z$  เป็นจำนวนcarbonของตอนในโมเลกุล เมื่อแทนค่าสมการที่ (4) ลงในสมการที่ (5) จะได้

$$\Delta G^0 = \Delta H_0 - T\Delta S_0 + z\delta H - zT\delta S \quad (6)$$

$$\text{หรือ} \quad \Delta G^0 = (\Delta H_0 + z\delta H) - (T\Delta S_0 + zT\delta S) \quad (7)$$

แทนค่าสมการที่ (7) ลงในสมการที่ (2) จะได้

$$\ln k = - \frac{(\Delta H_0 + z\delta H) - T(\Delta S_0 + z\delta S)}{RT} - \ln \beta \quad (8)$$

หรือ

$$\ln k = - \frac{\Delta H_0}{RT} - \frac{z\delta H}{RT} + \frac{\Delta S_0}{R} + \frac{z\delta S}{R} - \ln \beta \quad (9)$$

หรือ

$$\ln\left(\frac{t_R - t_M}{t_M}\right) = a + bz + \frac{c}{T} + \frac{dz}{T} \quad (1)$$

โดย  $a = \frac{\Delta S_0}{R} - \ln\beta$ ,  $b = \frac{\delta S}{R}$ ,  $c = -\frac{\Delta H_0}{R}$  และ  $d = -\frac{\delta H}{R}$

สมการที่ (1) หรือ (9) เป็นสมการที่โยงความสัมพันธ์ระหว่างเวลาคงค้างหรือตัวประกอบคงค้างกับพารามิเตอร์ทางอุณหพลศาสตร์ ซึ่งถูกนำมาใช้ทำนายการเคลื่อนที่ของสารและใช้วิเคราะห์เอกลักษณ์สารใน GLC ได้แม่นยำ

หากการอนุโลมให้นำทฤษฎีทาง GLC มาใช้กับ RP-HPLC ได้ สมการที่ (1) หรือ (9) น่าจะใช้ทำนายการเคลื่อนที่ของสารใน RP-HPLC ได้แม่นยำเช่นกัน

### 3. วัสดุ อุปกรณ์ และวิธีการทดลอง

#### 3.1 สารตัวอย่าง

สารตัวอย่างที่ใช้ในการทดลอง ได้แก่ สารน้ำมันอัลเคน (*n*-alkane; C<sub>6</sub>-C<sub>12</sub>) และสารน้ำมันอัลกิลเบนเซน (n-alkyl benzenes; C<sub>6</sub>-C<sub>12</sub>) เป็นสารมาตราฐานจากบริษัทชิกมาเดเมิคอล (สวีซูอเมริกา) คอลัมน์เบอร์เรียร์สเพลส ได้แก่ คอลัมน์ Nucleosil ODS (250 x 4 ม.) จากบริษัท Macherey-Nagel (เยอรมัน) และคอลัมน์ Hypersil C<sub>18</sub> (500 x 41 ม.) จากบริษัท Shandon, Runcorn, Great Britain

#### 3.2 โครมაトイกราฟีของเหลวสมรรถนะสูง

เครื่องโครมາトイกราฟีของเหลวสมรรถนะสูง (HPLC) ประกอบด้วย six port injector Model 7125 ของบริษัท Rheodyne Incorporated (Cotati, CA) ปั๊ม Model 510 ของบริษัท Waters Associate (สวีซูอเมริกา) เครื่องตรวจวัดแบบมาตรัดดัชนีหักเห (Refractive index detector) รุ่น LCD 200 ของบริษัท PerkinElmer LAS (เยอรมัน) ต่อพ่วงกับเครื่องประมวลผล CR6A ของบริษัท Shimadzu (ญี่ปุ่น) การแยกวิเคราะห์สารทำได้โดยฉีดสารตัวอย่าง 5 ไมโครลิตรเข้าคอลัมน์เบอร์เรียร์สเพลส อัตราการไหลของเมทานอล 1 ม./นาที (ตัวชี้, วัฏภาคเคลื่อนที่)

อุณหภูมิคอลัมน์ 20-40 °ซ สำหรับสารมาตราฐานน้ำมันอัลเคน (C<sub>6</sub>-C<sub>12</sub>) และ 29.2 - 51 °ซ สำหรับสารน้ำมันอัลกิลเบนเซน

#### 3.3 การหาค่าคงที่ a, b, c และ d ของคอลัมน์

ค่าคงที่ทั้งสี่ (a, b, c และ d) ของคอลัมน์ทางวิธีของ Krisnangkura และ คณะ(1997) [3] โดยการฉีดสารมาตราฐานน้ำมันอัลเคน (C<sub>6</sub>-C<sub>12</sub>) ที่อุณหภูมิคงที่ 20-40 °ซ ห่างกันช่วงละ 5 °ซ

เมื่อกำหนดให้จำนวนคาร์บอน (z) คงที่ สมการที่ (1) จะลดรูปลงเหลือ

$$\ln k = a' + \frac{b'}{T} \quad (10)$$

โดยที่  $a' = a + bz$  (11)

$$b' = c + dz \quad (12)$$

เมื่อเขียนกราฟระหว่าง a' กับ z จะได้จุดตัดแกน y เท่ากับ a และ ความชันเท่ากับ b และเมื่อเขียนกราฟระหว่าง b' กับ z จะได้จุดตัดแกน y เท่ากับ c และ ความชันเท่ากับ d

เมื่อพิจารณาให้อุณหภูมิคงที่ สมการที่ (1) จะลดรูปลงเหลือ

$$\ln k = a'' + b''z \quad (13)$$

โดยที่  $a'' = a + \frac{c}{T}$  (14)

$$b'' = b + \frac{d}{T} \quad (15)$$

เมื่อเขียนกราฟระหว่าง  $a''$  กับ  $1/T$  จะได้จุดตัดแกน  $y$  เท่ากับ  $a$  และความชันเท่ากับ  $c$  และเมื่อเขียนกราฟระหว่าง  $b''$  กับ  $1/T$  จะได้จุดตัดแกน  $y$  เท่ากับ  $b$  และ ความชันเท่ากับ  $d$

อย่างไรก็ตามค่าคงที่ทั้งสี่สามารถคำนวณค่าได้ง่าย โดยแทนค่าเวลาคงค้าง อุณหภูมิ และจำนวนคาร์บอนที่ได้เลงใน Microsoft Excel (version 8.0) ดังแสดงไว้ในผลการทดลองตารางที่ 1

#### 4. ผลการทดลองและอภิปรายผล

##### 4.1 ค่าคงที่ของคอลัมน์

ค่าคงที่ทั้งสี่ ( $a$ ,  $b$ ,  $c$  และ  $d$ ) ของคอลัมน์ได้จากการนำค่าเวลาคงค้างของสารนอร์มัลแอลเคนที่มีจำนวนคาร์บอน 6 - 12 อะตอม แยกบนคอลัมน์ Nucleosil ODS ตรวจด้วยค่าดัชนีทั่วไปที่  $\text{λ}_{\text{max}} = 254 \text{ nm}$  ที่สภาวะอุณหภูมิคงที่ตั้งแต่  $20-40^\circ\text{C}$  ใช้เมทานอลเป็นวัสดุภาชนะที่อัตราการไหล 1 มล./นาที มาเขียนกราฟผลการวิเคราะห์ ธรรมชาติของตัวประกอบคงค้างของสารที่จำนวนคาร์บอนต่างๆ กับจำนวนคาร์บอนและส่วนกลับอุณหภูมิคอลัมน์ดังตารางที่ 1 ซึ่งค่าคงที่ทั้งสี่ ( $a$ ,  $b$ ,  $c$  และ  $d$ ) ของคอลัมน์ที่ได้จากการลองวิธีจะให้ค่าเท่ากัน

**ตารางที่ 1** ค่าลอการิทึมธรรมชาติของตัวประกอบคงค้าง ( $\ln k$ ) ของสารนอร์มัลแอลเคน ( $C_6-C_{12}$ ) ที่แยกบนคอลัมน์ Nucleosil ODS (250 x 4 มม.) ใช้เมทานอลเป็นวัสดุภาชนะที่อัตราการไหล 1 มล./นาที ที่อุณหภูมิ  $20-40^\circ\text{C}$

$z$	Natural logarithm of retention factor ( $\ln k$ )					intercept ( $a''$ )	slope ( $b''$ )	$R^2$
	20 °C	25 °C	30 °C	35 °C	40 °C			
	3.413*	3.356*	3.300*	3.247*	3.195*			
6	-0.636	-0.657	-0.678	-0.692	-0.707	-1.755	327.48	0.9972
7	-0.448	-0.475	-0.504	-0.525	-0.546	-1.994	452.65	0.9985
8	-0.258	-0.293	-0.327	-0.355	-0.382	-2.208	570.89	0.9990
9	-0.069	-0.110	-0.151	-0.187	-0.220	-2.436	693.24	0.9995
10	0.121	0.072	0.024	-0.017	-0.056	-2.664	815.51	0.9994
11	0.311	0.255	0.200	0.152	0.107	-2.891	937.35	0.9996
12	0.499	0.436	0.375	0.319	0.268	-3.119	1059.27	0.9997
Intercept ( $a''$ )	-1.772	-1.750	-1.732	-1.706	-1.684	<b>-0.401</b> <b>a</b>	<b>-402.10</b> <b>c</b>	0.9979
slope ( $b''$ )	0.189	1.182	0.176	0.169	0.163	<b>-0.226</b> <b>b</b>	<b>121.76</b> <b>d</b>	0.9999
$R^2$	1.0000	1.0000	1.0000	1.0000	1.0000	1.0000	1.0000	

\*  $1/T \times 10^{-3} (\text{K}^{-1})$

แทนค่า  $a$ ,  $b$ ,  $c$  และ  $d$  ลงในสมการที่ (1) จะได้

$$\ln k = -0.401 - 0.226z - \frac{402.10}{T} + \frac{121.76z}{T} \quad (16)$$

เมื่อนำสมการที่ (16) นำไปทำนายค่าเวลาคงค้างสารที่จะออกจาก columน์ Nucleosil ODS ที่อุณหภูมิต่างๆ ให้ผลดังแสดงในตารางที่ 2 ผลการทำนายค่าเวลาคงค้างให้ค่าคลาดเคลื่อนสูงสุด 0.01 นาที หรือคิดเป็นร้อยละ 0.19 นั่นคือ RP-HPLC สามารถใช้ทฤษฎีการทำนายการเคลื่อนที่ของสารของ GLC ที่เสนอโดย Krisnangkura และคณะ [3] ได้ แต่ทั้งนี้ขึ้นอยู่กับค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างที่นำมาใช้ต้องมีความถูกต้อง

#### 4.2 ผลของวัฏภาคเคลื่อนที่ต่อค่าคงที่ของ columน์

ค่าคงที่ทั้งสี่ (a, b, c และ d) ของ columน์จะเป็นค่าเฉลี่ยตัวของสารในหมู่อนุกรรมพักรชันหนึ่งๆ กับวัฏภาคนึงหนึ่งๆ เท่านั้น ซึ่งใน GLC จากการศึกษาปัจจัยต่างๆ พบร่วมกันว่าความยาก columน์ไม่มีผลต่อค่าคงที่ทั้งสี่ของ columน์ [7] แต่ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางนั้นจะมีผลต่อค่า a เท่านั้น หากทราบค่า β สามารถปรับแก้ค่า a ให้ถูกต้อง

$$\ln k = -2.477 - 0.312z + \frac{545.07}{T} + \frac{214.72z}{T} \quad (17)$$

$$\ln k = -2.491 - 0.216z + \frac{379.98}{T} + \frac{151.06z}{T} \quad (18)$$

การที่อัตราส่วนของวัฏภาคเคลื่อนที่เปลี่ยนไปมีผลให้ค่าคงที่ทั้งสี่ (a, b, c และ d) ของ columน์เปลี่ยนไปนั้น เกิดจากการถ่ายเทมวลระหว่างวัฏภาคเคลื่อนที่กับวัฏภาคนึงนั่นคือ สารเกิดการแบ่งละลายระหว่างวัฏภาคเคลื่อนที่ที่มีน้ำในระบบมาก (4:1) ได้น้อยกว่าในวัฏภาคนึง ซึ่งทำให้สารเกิดการคงค้างอยู่ใน columน์นาน และสารถูกชะออกจาก columน์ได้ช้ากว่าวัฏภาคเคลื่อนที่ที่มีน้ำในระบบน้อยกว่า (9:1)

และเมื่อนำสมการที่ (17) และ (18) ไปทำนายค่าตัวประกอบคงค้างสารที่จะออกจาก columน์ Hypersil C<sub>18</sub> ที่

ได้ [8] วัฏภาคเคลื่อนที่ใน GLC มากไม่เปลี่ยน ส่วนอัตราการไหลก็ไม่มีผลต่อค่าตัวประกอบคงค้าง ดังนั้น ค่าคงที่ทั้งสี่ใน GLC จึงไม่เปลี่ยน แต่สำหรับ RP-HPLC วัฏภาคเคลื่อนที่เป็นของเหลวและมีการเปลี่ยนชนิดของวัฏภาคเคลื่อนที่บ่อยๆ เพื่อให้การแยกสารได้ดี ซึ่งวัฏภาคเคลื่อนที่นี้มีความสำคัญต่อการคงค้างของสารตัวอย่างอย่างมากๆ น่าจะส่งผลให้ค่าคงที่ทั้งสี่ (a, b, c และ d) ของ columน์นั้นเปลี่ยนแปลงตามชนิดวัฏภาคเคลื่อนที่ดังเช่นค่าคงที่ทั้งสี่ (a, b, c และ d) ของ columน์ Hypersil C<sub>18</sub> (500 x 41 มม.) ในการแยกสารนอร์มัลแอลกิลเบนซิน ที่ส่วนของอุณหภูมิคงที่ตั้งแต่ 29.2 - 51 °C โดยมีเมทานอลกับน้ำเป็นวัฏภาคเคลื่อนที่ อัตราส่วน 4:1 จะมีค่าคงที่ทั้งสี่ดังสมการที่ (17) เมื่อเปลี่ยนวัฏภาคเคลื่อนที่เป็นเมทานอลกับน้ำที่อัตราส่วน 9:1 ค่าคงที่ทั้งสี่จะเปลี่ยนไปดังสมการที่ (18)

อุณหภูมิต่างๆ ให้ผลดังแสดงในตารางที่ 3 และ 4 ผลการทำนายให้ค่าคลาดเคลื่อนสูงสุดคิดเป็น 0.24 หรือร้อยละ 2.03 และ 0.13 หรือร้อยละ 2.85 ตามลำดับ ซึ่งถือว่าสมการมีความแม่นยำเช่นกัน นอกจากนี้ยังแสดงว่าค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างที่นำมาใช้ในการหาค่าตัวประกอบคงค้างมีความถูกต้อง และจากการทดลองพบว่าค่าตัวประกอบคงค้างของสารนอร์มัลแอลกิลเบนซินจะมีค่าเพิ่มขึ้นตามความยากcarboxylic acid และมีค่าลดลงเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้น [9]

**ตารางที่ 2** 俈ของเทียบค่า właściwość ของการคำนวณกับค่า实验ค่าที่ได้จากการคำนวณของสารอร์มาลและคลิน (C<sub>6</sub>-C<sub>12</sub>) ที่แยกน้ำยา Nucleosil ODS (250 x 4 มม.) ใช้เมทานอลเป็นวัสดุภาคเดลิโนมที่ อุณหภูมิ 20 - 40 °C

z	temperature					
	20 °C (t <sub>w</sub> <sup>a</sup> = 2.117)			25 °C (t <sub>w</sub> <sup>a</sup> = 2.094)		
	t <sub>R(exp)</sub> <sup>b</sup>	t <sub>R(cal)</sub> <sup>c</sup>	%Δ	t <sub>R(exp)</sub> <sup>b</sup>	t <sub>R(cal)</sub> <sup>c</sup>	%Δ
6	3.238	3.235	-0.08	3.180	3.180	-0.01
7	3.470	3.468	-0.04	3.396	3.397	0.02
8	3.753	3.750	-0.08	3.656	3.657	0.03
9	4.093	4.090	-0.07	3.969	3.970	0.02
10	4.507	4.501	-0.13	4.345	4.345	-0.01
11	5.005	4.998	-0.14	4.795	4.795	-0.01
12	5.603	5.598	-0.09	5.331	5.334	0.06

$$\% \Delta = [(t_{R(cal)} - t_{R(exp)}) / t_{R(exp)}] \times 100$$

<sup>a</sup> t<sub>w</sub> = calculated according to Guardino et.al. [10]

<sup>b</sup> t<sub>R(exp)</sub> = data from Möckel [11]

<sup>c</sup> t<sub>R(cal)</sub> = kt<sub>w</sub> + t<sub>0</sub>

ตารางที่ 3 เปรียบเทียบค่าตัวประภณ์ของคงค้างที่ได้จากการคำนวณกับค่าตัวประภณ์ของคงค้างที่ได้จากการทดสอบของสารเคมีที่มีส่วนประกอบหลักคือสารไฮเปอร์เซลีบีนซิน ( $C_6-C_{12}$ ) ที่นำเข้ามาทดลองใน "Hypersil C<sub>18</sub> (500 x 41 มม.) ใช้เมทานอลกับน้ำ 4:1 เป็นวัสดุการเคลื่อนที่ อุณหภูมิ 30 - 51 °C

z	Temperature														
	30 °C			35.8 °C			40.2 °C			46.7 °C			51 °C		
	$K_{(exp)}$ <sup>a</sup>	$K_{(cal)}$ <sup>b</sup>	% $\Delta$	$K_{(exp)}$ <sup>a</sup>	$K_{(cal)}$ <sup>b</sup>	% $\Delta$	$K_{(exp)}$ <sup>a</sup>	$K_{(cal)}$ <sup>b</sup>	% $\Delta$	$K_{(exp)}$ <sup>a</sup>	$K_{(cal)}$ <sup>b</sup>	% $\Delta$	$K_{(exp)}$ <sup>a</sup>	$K_{(cal)}$ <sup>b</sup>	% $\Delta$
6	5.43	5.46	0.54	4.88	4.87	-0.14	4.54	4.48	-1.24	3.94	3.98	1.04	3.66	3.69	0.81
7	8.06	8.11	0.64	7.20	7.15	-0.76	6.56	6.51	-0.76	5.73	5.70	-0.52	5.18	5.24	1.09
8	11.93	12.05	1.03	10.52	10.48	-0.41	9.42	9.45	0.35	8.27	8.16	-1.30	7.45	7.43	-0.25
9	17.82	17.91	0.50	15.39	15.36	-0.18	13.84	13.73	-0.83	11.93	11.69	-2.03	10.41	10.55	1.31
10	26.39	26.61	0.83	22.62	22.52	-0.43	20.04	19.93	-0.55	16.63	16.74	0.64	14.87	14.97	0.66
11	39.26	39.54	0.71	33.30	33.03	-0.83	29.09	28.94	-0.52	24.09	23.97	-0.52	21.10	21.24	0.68
12	58.16	58.75	1.01	48.86	48.42	-0.89	42.36	42.02	-0.81	34.23	34.32	0.25	29.86	30.15	0.97

$$\% \Delta = [(K_{(cal)} - K_{(exp)}) / K_{(exp)}] \times 100$$

<sup>a</sup> $K_{(exp)}$  = data from Grushka et al. [9]

$$\begin{aligned} {}^b K_{(cal)} &= \exp \left( -2.477 - 0.312z + \frac{545.07}{T} + \frac{214.72z}{T} \right) \end{aligned}$$

ตารางที่ 4 เปรียบเทียบค่าตัวประภณฑ์คงคลังที่ได้จากการคำนวณกับค่าตัวประภณฑ์คงคลังที่ได้จากการทดลองของช่างงานเครื่องมือเคลื่อนย้าย (C<sub>6</sub>-C<sub>12</sub>) ที่แยกงานครั้งสั้น Hypersil C<sub>18</sub> (500 x 41 มม.) ใช้เม็ดหินกรวดทราย 9:1 เป็นวัสดุการเคลื่อนที่ อุณหภูมิ 29.2 - 50 °C

z	Temperature														
	29.2 °C			35.8 °C			40.8 °C			46 °C			50 °C		
	$K_{(exp)}$ <sup>a</sup>	$K_{(cal)}$ <sup>b</sup>	%Δ	$K_{(exp)}$ <sup>a</sup>	$K_{(cal)}$ <sup>b</sup>	%Δ	$K_{(exp)}$ <sup>a</sup>	$K_{(cal)}$ <sup>b</sup>	%Δ	$K_{(exp)}$ <sup>a</sup>	$K_{(cal)}$ <sup>b</sup>	%Δ	$K_{(exp)}$ <sup>a</sup>	$K_{(cal)}$ <sup>b</sup>	%Δ
6	1.60	1.63	1.80	1.49	1.49	-0.23	1.39	1.39	0.06	1.29	1.30	0.82	1.22	1.24	1.40
7	2.16	2.17	0.47	1.97	1.96	-0.52	1.84	1.82	-1.14	1.70	1.69	-0.72	1.59	1.60	0.36
8	2.88	2.89	0.40	2.61	2.58	-1.03	2.44	2.38	-2.50	2.19	2.19	-0.00	2.04	2.06	0.90
9	3.82	3.85	0.86	3.45	3.41	-1.30	3.14	3.11	-0.90	2.85	2.84	-0.29	2.64	2.66	0.58
10	5.09	5.13	0.86	4.62	4.49	-2.85	4.08	4.07	-0.25	3.69	3.69	-0.07	3.41	3.43	0.45
11	6.75	6.84	1.34	5.96	5.92	-0.73	5.34	5.32	-0.33	4.74	4.78	0.95	4.43	4.42	-0.26
12	9.01	9.11	1.15	7.80	7.80	-0.01	7.04	6.96	-1.12	6.15	6.21	0.96	5.64	5.70	1.06

$$\% \Delta = [(K_{(cal)} - K_{(exp)}) / K_{(exp)}] \times 100$$

<sup>a</sup>  $K_{(exp)}$  = data from Grushka et al. [9]

$$\begin{aligned} {}^b K_{(cal)} &= \exp \left( -2.491 - 0.216z + \frac{379.98}{T} + \frac{152.06z}{T} \right) \end{aligned}$$

### 4.3 ความสำคัญของค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างต่อผลการทำนาย

ดังที่กล่าวมาข้างต้นว่าความแม่นยำของสมการทำนายการเคลื่อนที่ของสารที่เสนอโดย Krisnangkura และคณะ [3] จะขึ้นอยู่กับค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างด้วยนั้น เนื่องจากค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างมีความสำคัญในการนำไปใช้คำนวณค่าตัวประกอบคงค้าง ( $k$ ) ค่าประสิทธิภาพการแยก (separation factor;  $\alpha$ ) และค่าอำนาจการแยก (resolution;  $R_s$ ) [12] ถ้าค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างผิดพลาดจะทำให้การคำนวณเวลาคงค้างสารผิดพลาด นั่นคือ ผลการคำนวณหากค่างที่ทั้งล้วน ( $a, b, c$  และ  $d$ ) ของคอลัมน์เกิดความผิดพลาด ส่งผลให้การทำนายค่าเวลาคงค้างของสารเกิดความคลาดเคลื่อนและการวิเคราะห์เอกสารกันชน์สารไม่แม่นยำ

การทำค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างใน RP-HPLC มีหลายวิธี เช่น การใช้เวลาคงค้างของเกลือสารอินทรีย์และอนินทรีย์ (inorganic and organic salts) [13] หรือ สารไม่เลกุลขนาดเล็กๆ (unrestrained neutral marker) [14] เป็นเวลาของสารไม่คงค้าง วิธีนี้มีข้อจำกัดในการนำมาใช้งานคือจะต้องแน่ใจว่าสารที่นำมาคำนวณไม่คงค้างในคอลัมน์ ต่อมาก็มีการนำสมการทางคณิตศาสตร์มาใช้ ซึ่งวิธีนี้จะขึ้นอยู่กับความสัมพันธ์เชิงเส้นของสารในหมู่อนุกรมฟังก์ชัน (linearization of solutes for homologous series) กับจำนวนคาร์บอน [5, 15, 16] ความสัมพันธ์เชิงเส้นนี้เป็นไปตามสมการของ Martin [17] ดังสมการที่ (19)

$$\log(t_R - t_M) = A + Bz \quad (19)$$

Peterson และ Hirsch [18] ได้แก้สมการ (19) นี้โดยใช้สารหมู่อนุกรรมฟังก์ชันของสารอนอร์มัลแอลเคน 3 ตัวสุดท้ายที่มีจำนวนคาร์บอนเป็น  $z, z+1$  และ  $z+2$  ดังสมการที่ (20)

$$t_M = \frac{t_{R(z+1)}^2 - t_{R(z)} t_{R(z+2)}}{t_{R(z)} + t_{R(z+2)} - 2t_{R(z+1)}} \quad (20)$$

Berendsen [15] หาค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างจากการเขียนกราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าเวลาคงค้างของ sub sequent homologues ( $t_{(z)}$  กับ  $t_{(z+1)}$ ) ซึ่งมีความสัมพันธ์กับนิยามของค่าสัมประสิทธิ์การแยก ดังสมการที่ (21) วิธีนี้นิยมใช้กันมากในการหาค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้าง ใน HPLC

$$t_{R(z+1)} = \alpha t_{R(z)} + (1-\alpha)t_M \quad (21)$$

ส่วน Guardino และคณะ [10] คำนวณหาค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างโดยใช้คอมพิวเตอร์คำนวณซ้ำ (iterative method) โดยการสมมุติค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างเพื่อเขียนกราฟเส้นตรงระหว่างค่าล็อกการทิมหรรมชาติของตัวประกอบคงค้างของสารมาตรฐานอนอร์มัลแอลเคน กับจำนวนคาร์บอนดังสมการที่ (22) โดยค่อยๆ ปรับค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างจนกระทั่งได้ค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างที่ทำให้สมการที่ (22) มีความเป็นเส้นตรงมากที่สุด วิธีนี้ใช้กันมากใน GLC แต่ยังไม่มีผู้ใดนำมาใช้ใน HPLC การศึกษาได้นำวิธีของ Guardino และคณะ [10] มาใช้ในการคำนวณหาค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างที่คำนวณจากทั้งสามสมการจะให้ค่าแตกต่างกัน ผลแสดงดังตารางที่ 5

$$\ln \frac{(t_R - t_M)}{t_M} = az + b \quad (22)$$

**ตารางที่ 5 แสดงค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างที่ได้จากการคำนวนทางคณิตศาสตร์ โดยใช้ข้อมูลของ Möckel [11]**

<b>Methods</b>	<b>Temperature (°C)</b>				
	<b>20</b>	<b>25</b>	<b>30</b>	<b>35</b>	<b>40</b>
$t_m$ (Peterson) Eq.20	2.027	1.990	1.898	1.914	1.934
$t_m$ (Berendsen) Eq.21	2.109	2.084	2.062	2.036	2.010
$t_m$ (Guardino et al.) Eq.22	2.117	2.094	2.070	2.044	2.018

ค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างที่คำนวนได้ด้วยวิธีของ Guardino และคณะ [10] เมื่อนำมาคำนวนหาค่าคงที่ทั้งสี่ (a, b, c และ d) ของ colummn Nucleosil ODS ผลแสดงดังตารางที่ 1 และสมการที่ (16) และจากข้อมูลของ Möckel [11] นี้ หากใช้เวลาคงค้างของสารไม่คงค้างที่หาได้ตาม

วิธีของ Peterson และ Hirsch [18] และ Berendsen [15] มาคำนวนหาค่าคงที่ทั้งสี่ (a, b, c และ d) ของ colummn Nucleosil ODS พบรากค่าคงที่ทั้งสี่นี้เปลี่ยนแปลงไปดังสมการที่ (23) และ (24) ตามลำดับ

$$\ln k = 0.233 - 0.250z - \frac{526.35}{T} + \frac{125.73z}{T} \quad (23)$$

$$\ln k = 0.388 - 0.226z - \frac{401.10}{T} + \frac{121.54z}{T} \quad (24)$$

เมื่อนำสมการที่ (23) และ (24) ไปคำนวณค่าเวลาคงค้างสารที่ซะอกจาก colummn Nucleosil ODS และจำนวนคาร์บอนที่อุณหภูมิต่างๆ ให้ผลดังแสดงในตารางที่ 6 7 และ 8 ซึ่งผลการทำนายค่าเวลาคงค้างที่ใช้ค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างที่คำนวนด้วยวิธีของ Peterson และ Hirsch [18] ให้ค่าคลาดเคลื่อนสูงสุด 0.09 นาที หรือคิดเป็นร้อยละ 2.94 และการทำนายจำนวนคาร์บอนให้ค่าคลาดเคลื่อนสูงสุด 0.47 อะตอม ถือว่าผลการทำนายให้ค่าที่คลาดเคลื่อนสูง ส่วนผลการทำนายค่าเวลาคงค้างที่ใช้ค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างที่คำนวนด้วยวิธีของ Berendsen [15] ให้ค่าคลาดเคลื่อนสูงสุด 0.01 นาที หรือคิดเป็นร้อยละ 0.19 และการทำนายจำนวนคาร์บอนให้ค่าคลาดเคลื่อนสูงสุด 0.03 อะตอม ถือว่าสมการมีความแม่นยำ แต่มีอิทธิพลการทำนายกับสมการที่ (16) ที่ใช้ค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างที่คำนวนด้วยวิธีของ Guardino และคณะ [10] ผลการทำนายค่าเวลาคงค้างของสารไม่แตกต่างกัน แต่ผลการทำนายจำนวนคาร์บอน

ของสมการที่ (16) ให้ค่าคลาดเคลื่อนสูงสุด 0.02 อะตอม ดังนั้นค่าเวลาคงค้างของสารไม่คงค้างที่นำมาใช้จึงมีความสำคัญต่อผลการทำนายอย่างมาก

## 5. สรุปผลการทดลอง

สมการทำนายการเคลื่อนที่ของสารของ GLC ที่เสนอโดย Krisnangkura และคณะ [3] สามารถนำมาใช้ในการคำนวณค่าเวลาคงค้างของสารใน RP-HPLC ได้อย่างถูกต้องแม่นยำ ตามสมมุติฐานที่ตั้งไว้ แต่ค่าคงที่ทั้งสี่ของ colummn จะมีความจำเพาะต่อหมู่อนุกรรมพังก์ชันของสาร และ colummn (วัสดุภาชนะ) RP-HPLC ใช้วัสดุภาชนะที่เป็นของเหลว ฉะนั้นองค์ประกอบของวัสดุภาชนะที่จะมีผลต่อค่าคงที่ทั้งสี่ (a, b, c และ d) ของ colummn จึงเป็นข้อจำกัดเมื่อนำสมการมาใช้งานจำเป็นต้องใช้วัสดุภาชนะที่เดิม นั่นคือ หากประสงค์จะนำมาใช้ในการทำนายเวลาคงค้างสารใน HPLC แบบเกรเดียน (gradient systems) จะมีปัญหาอย่างมาก

ตารางที่ 6 เปรียบเทียบค่าเวลาลดคงค้างที่ได้จากการคำนวณกับค่าเวลาคงค้างที่ได้จากทดลองของลาร์เรนร์แลลเดน ( $C_6-C_{12}$ ) ที่แยกน้ำยา ODS (250 x 4 มล.) ชั้นทางยานล์เป็นภูมิภาคเดลล์ที่ อุณหภูมิ 20 - 40 °C

Z	Temperature														
	20 °C ( $t_m^a = 2.027$ )			25 °C ( $t_m^a = 1.990$ )			30 °C ( $t_m^a = 1.898$ )			35 °C ( $t_m^a = 1.914$ )			40 °C ( $t_m^a = 1.934$ )		
	$t_{R(exp)}^b$	$t_{R(cal)}^c$	% $\Delta$												
6	3.238	3.267	0.88	3.180	3.191	0.35	3.121	3.029	-2.94	3.067	3.041	-0.85	3.013	3.059	1.54
7	3.470	3.509	1.13	3.396	3.416	0.59	3.321	3.232	-2.69	3.253	3.234	-0.60	3.187	3.243	1.76
8	3.753	3.799	1.23	3.666	3.683	0.73	3.562	3.470	-2.58	3.477	3.459	-0.52	3.395	3.457	1.82
9	4.093	4.146	1.29	3.969	3.999	0.76	3.850	3.751	-2.57	3.740	3.723	-0.45	3.638	3.706	1.86
10	4.507	4.560	1.18	4.345	4.376	0.69	4.190	4.083	-2.57	4.053	4.032	-0.51	3.926	3.995	1.75
11	5.005	5.056	1.01	4.795	4.821	0.55	4.599	4.473	-2.74	4.423	4.394	-0.65	4.263	4.331	1.60
12	5.603	5.648	0.81	5.331	5.351	0.37	5.081	4.934	-2.90	4.857	4.818	-0.80	4.657	4.723	1.41

$$\% \Delta = [(t_{R(cal)} - t_{R(exp)}) / t_{R(exp)}] \times 100$$

<sup>a</sup>  $t_m$  = calculated according to Petersson and Hirsch [18]

<sup>b</sup>  $t_{R(exp)}$  = data from Möckel [11]

<sup>c</sup>  $t_{R(cal)}$  =  $k t_m + t_m$

ตารางที่ 7 เปรียบเทียบค่าเวลาร้าห์ทั่งที่ได้จากการคำนวณปกติ カラ์ตังค์ที่ได้จากการทดลองของสถาบันเคมีและเคมีภysis มหาวิทยาลัยนวจันท์ และค่าที่ได้จากการคำนวณโดยใช้ Nucleosil ODS ( $C_6-C_{12}$ ) ที่แยกตามคลอสซ์มีน (250 x 4 มม.)

z	Temperature														
	20 ° $\text{y}$ ( $t_m^a = 2.109$ )			25 ° $\text{y}$ ( $t_m^a = 2.084$ )			30 ° $\text{y}$ ( $t_m^a = 2.062$ )			35 ° $\text{y}$ ( $t_m^a = 2.036$ )			40 ° $\text{y}$ ( $t_m^a = 2.010$ )		
	$\dot{t}_{\text{R(exp)}}$ <sup>b</sup>	$\dot{t}_{\text{R(cal)}}$ <sup>c</sup>	% $\Delta$	$\dot{t}_{\text{R(exp)}}$ <sup>b</sup>	$\dot{t}_{\text{R(cal)}}$ <sup>c</sup>	% $\Delta$	$\dot{t}_{\text{R(exp)}}$ <sup>b</sup>	$\dot{t}_{\text{R(cal)}}$ <sup>c</sup>	% $\Delta$	$\dot{t}_{\text{R(exp)}}$ <sup>b</sup>	$\dot{t}_{\text{R(cal)}}$ <sup>c</sup>	% $\Delta$	$\dot{t}_{\text{R(exp)}}$ <sup>b</sup>	$\dot{t}_{\text{R(cal)}}$ <sup>c</sup>	% $\Delta$
6	3.238	3.236	-0.55	3.180	3.177	-0.09	3.121	3.124	0.10	3.067	3.066	-0.02	3.013	3.010	-0.10
7	3.470	3.470	0.00	3.396	3.395	-0.04	3.321	3.327	0.17	3.253	3.255	0.07	3.187	3.186	-0.04
8	3.753	3.752	-0.03	3.656	3.655	-0.2	3.562	3.568	0.17	3.477	3.478	0.04	3.395	3.392	-0.08
9	4.093	4.092	-0.02	3.969	3.968	-0.04	3.850	3.856	0.14	3.740	3.742	0.07	3.638	3.635	-0.08
10	4.507	4.503	-0.08	4.345	4.342	-0.06	4.190	4.198	0.19	4.053	4.055	0.05	3.926	3.921	-0.14
11	5.006	5.000	-0.11	4.795	4.791	-0.08	4.599	4.605	0.14	4.423	4.425	0.03	4.263	4.256	-0.16
12	5.603	5.599	-0.08	5.331	5.330	-0.02	5.081	5.091	0.19	4.857	4.862	0.10	4.657	4.651	-0.13

$$\% \Delta = [(t_{R(cal)} - t_{R(exp)}) / t_{R(exp)}] \times 100$$

$t_M$  = calculated according to Berendsen [15]

$t_b$  = data from Möckel [11]

$$t_{R(\text{exp})} = k t^{-1} t$$

ตารางที่ 8 เปรียบเทียบจำนวนคนรับอนุญาตการค้าในมั่งค้าน้ำยาในประเทศไทยและประเทศต่างๆ ที่ได้รับอนุญาตใช้ในประเทศไทย  
เป็นวัสดุคาดเดือนที่ อุณหภูมิ 20 - 40 °C  
เป็นวัสดุคาดเดือนที่ อุณหภูมิ 250 x 4 mm) ใช้ในงานออล Nucleosil ODS (250 x 4 mm) ใช้ในงานออล

z	Temperature														
	20 °Ny $\Delta(z)$			25 °Ny $\Delta(z)$			30 °Ny $\Delta(z)$			35 °Ny $\Delta(z)$		40 °Ny $\Delta(z)$			
	$t_m(\mathbf{B})^a$	$t_m(\mathbf{G})^b$	$t_m(\mathbf{P})^c$	$t_m(\mathbf{B})^a$	$t_m(\mathbf{G})^b$	$t_m(\mathbf{P})^c$									
6	0.01	0.01	-0.13	0.01	0.00	-0.05	-0.02	-0.02	0.47	0.00	0.00	0.14	0.02	0.02	-0.28
7	0.00	0.01	-0.15	0.01	0.00	-0.08	-0.03	-0.02	0.39	-0.01	-0.01	0.09	0.01	0.01	-0.29
8	0.00	0.01	-0.15	0.00	0.00	-0.09	-0.02	-0.02	0.35	-0.01	0.00	0.07	0.01	0.01	-0.27
9	0.00	0.01	-0.14	0.00	0.00	-0.09	-0.02	-0.01	0.32	-0.01	-0.01	0.06	0.01	0.01	-0.26
10	0.01	0.01	-0.12	0.01	0.00	-0.07	-0.02	-0.01	0.29	-0.01	0.00	0.06	0.02	0.02	-0.22
11	0.01	0.01	-0.09	0.01	0.00	-0.05	-0.01	-0.01	0.29	0.00	0.00	0.07	0.02	0.02	-0.19
12	0.01	0.01	-0.07	0.00	-0.01	-0.03	-0.02	-0.02	0.29	-0.01	-0.01	0.08	0.01	0.01	-0.16

$$\Delta = Z_{\text{cal}} - Z_{\text{exp}}$$

$$Z_{(ca)} = (ln k - a - c / T) / (b + d / T)$$

<sup>a</sup>  $t_m(B)$  = calculated according to Berendsen [15]

$t_m(G)$  = calculated according to Guardino et.al. [10]

## 6. เอกสารอ้างอิง

1. James, A. T. and Martin, A. J. P., 1952, "Gas Liquid Partition Chromatography: The Separation and Microestimation of Volatile Fatty Acids from Formic Acid to Dodecanoic Acid", *Biochemical Journal*, Vol. 50, pp. 679-690.
2. Kovats, E., 1958, "Gas Chromatographic Characterization of Organic Compounds. Part 1. Retention Indexes of Aliphatic Halides, Alcohols, Aldehydes and Ketones", *Helvetica Chimica Acta*, Vol. 41, pp. 1915-1932.
3. Krisnangkura, K., Tancharoon, A., Konkao, C. and Jeyashoke, N., 1997, "An Alternative Method for the Calculation of Equivalent Chain Length or Carbon Number of Fatty acid Methyl Esters in Gas Chromatography", *Journal of Chromatographic Science*, Vol. 35, pp. 329-332.
4. พัฒนา เหล้าไพบูลย์, 2547, โครงการติดกราฟีแบบของเหลวสมรรถนะสูง: หลักการและการประยุกต์ใช้, ภาควิชาเทคโนโลยีชีวภาพ, คณะเทคโนโลยี, มหาวิทยาลัยขอนแก่น, ขอนแก่น.
5. Vigh, G. and Varga-Puchony, Z., 1980, "Influence of Temperature on the Retention Behaviour of Members of Homologous Series in Reversed-Phase High-Performance Liquid Chromatography", *Journal of Chromatography A*, Vol. 196, pp. 1-9.
6. Guillaume, Y. and Guinchard, C., 1994, "Effect of ester Molecular Structure and Column Temperature on the Retention of Eight Esters in Gas Chromatography", *Chromatographia*, Vol. 39, pp. 438-442.
7. Nilratnisakorn, S., Jeyashoke, N. and Krisnangkura, K., 1999, "Effect of Column Length on Forecasted Retention Times and Carbon Numbers in an Isothermal and Temperature-Programmed Gas Chromatography", *Science Asia*, Vol. 251, pp. 173-177.
8. Aryusuk, K. and Krisnangkura, K., 2003, "Prediction of Gas Chromatographic Retention Times of Capillary Columns of Different inside Diameters", *Journal of Separation Science*, Vol. 26, pp. 1688-1692.
9. Grushka, E., Colin, H. and Guiochon, G., 1982, "Retention Behavior of n-alkylbenzenes as a Function of Temperature and Mobile Phase Composition in Reversed-Phase Chromatography", *Journal of Chromatography A*, Vol. 248, pp. 325-339.
10. Guardino, X., Albaiges, J., Firpo, G., Rodriguez-Vinals, R. and Gassiot, M., 1976, "Accuracy in the Determination of the Kovats Retention Index: Mathematical Dead Time", *Journal of Chromatography A*, Vol. 118, pp. 13-22.
11. Möckel, H. J., 1994, "Influence of Temperature on Dead Volume of ODS Columns and on n-alkane Retention in High Performance Liquid Chromatography", *Journal of Chromatography A*, Vol. 675, pp. 13-28.
12. Neidhart, B., Kringe, K. P. and Brockmann, W., 1981, "Determination of Zero Retention Times by Temperature Dependent Reversed Phase High Performance Liquid Chromatography", *Journal of Liquid Chromatography*, Vol. 4, pp. 1875-1886.
13. Vit, I., Popl, M. and Fahnrich, J., 1983, "Dead Volume Determination in Reversed-Phase Liquid Chromatography", *Journal of Chromatography A*, Vol. 281, pp. 293-298.
14. Bidlingmeyer, B. A., Warren, F. V., Weston, A. and Nugent, C., 1991, "Some Practical Consideration when Determining the Void Volume in High Performance Liquid Chromatography", *Journal of Chromatography Science*, Vol. 29, pp. 275-279.
15. Berendsen, G., E., Schoenmakers, P. J., De Galan, L., Vigh, G., Varga-Puchony, Z. and Inczedy, J., 1980, "On the determination of the hold up time

- in reversed phase liquid chromatography", *Journal of Liquid Chromatography*, Vol. 3, pp. 1669.
16. Haken, J. K., Wainwright, M. S. and Smith, R. J., 1977, "A Problem of Accuracy of Mathematical Dead-Time Estimation", *Journal of Chromatography A*, Vol. 133, pp. 1-6.
17. Martin, A. J. P., 1949, "Some Theoretical Aspects of Partition Chromatography", *Biochemical Society Symposia*, Vol. 3, pp. 4-20.
18. Peterson, M. L. and Hirch, J., 1959, "A Calculation for Locating the Carrier Gas front of a Gas-Liquid Chromatogram", *Journal of Liquid Research*, Vol. 1, pp. 132-134.