

ผลการทดสอบ

วิเคราะห์องค์ประกอบทางเคมีของแป้งมันสำปะหลัง

วัตถุดิบที่ใช้ในการทดลองนี้คือ แป้งมันสำปะหลังตรา Rose จากบริษัท ไทยวา จำกัด (มหาชน) มีองค์ประกอบทางเคมีดังแสดงในตารางที่ 7

ตารางที่ 7: องค์ประกอบทางเคมีของแป้งมันสำปะหลังที่ใช้ในการทดลอง

องค์ประกอบ	ปริมาณโดยเฉลี่ย (ร้อยละ)
ความชื้น	13.6
โปรตีน	0.17
ไขมัน	0.11
เลี้นไน	0.15
เก้า	0.12
คาร์บอไฮเดรต	85.85

ศึกษาการผลิตmolitoเด็กซ์ทrinicโดยการเติมเขอนไซม์แอลฟ้า-อะมิเลสครั้งเดียวในกระบวนการผลิตแบบ

ปัจจัยที่มีอิทธิพลต่อการผลิตที่เลือกศึกษา คือ ความเข้มข้นของเขอนไซม์แอลฟ้า-อะมิเลส อุณหภูมิ และเวลาที่ใช้ในการผลิต ประมาณเข้มข้นของเขอนไซม์ออกเป็น 3 ระดับ คือ ร้อยละ

0.01 0.05 และ 0.10 แปรอุณหภูมิเป็น 80 85 และ 90 องศาเซลเซียส และเวลาในการผลิตเป็น 40 80 และ 120 นาที โดยการศึกษาจะแบ่งออกเป็น 2 ตอน ดังนี้

1. ศึกษาผลของการใช้ชั้นของเอนไซม์ อุณหภูมิ และเวลาที่ใช้ในการผลิตในกระบวนการผลิตแบบบวกต่อปริมาณผลิตเควอไฟฟ์ตาร์ซและค่า D.E. ของmoloto เด็กซ์ทริน

ทำการทดลองตามแผนการทดลอง Symmetric Factorial Design ขนาด $3 \times 3 \times 3$ จำนวนสภาวะในการทดลองเท่ากับ 27 สภาวะ ทำการทดลอง 2 ชั้้า วิเคราะห์ปริมาณผลิตเควอไฟฟ์ตาร์ซ และ D.E. ของผลิตภัณฑ์ทั้งหมด ได้ผลดังแสดงในตารางที่ 8

1.1 ผลของการใช้ชั้นของเอนไซม์ อุณหภูมิ และเวลาที่ใช้ในการผลิตต่อปริมาณผลิตเควอไฟฟ์ตาร์ซ

เนื้อหารายผลการวิเคราะห์ความแปรปรวนในตารางที่ 9 พบว่า ความเข้มข้นของเอนไซม์ อุณหภูมิ เวลาในการผลิต และอิทธิพลร่วมของปัจจัยทั้งสาม มีผลต่อการเปลี่ยนแปลงของปริมาณผลิตเควอไฟฟ์ตาร์ซ ดังนี้นั่นจึงใช้ Duncan's New Multiple Range Test ในการเปรียบเทียบค่าเฉลี่ยของปริมาณผลิตเควอไฟฟ์ตาร์ซ โดยค่าเฉลี่ยของปริมาณผลิตเควอไฟฟ์ตาร์ซที่ความเข้มข้นของเอนไซม์ อุณหภูมิ และเวลาในการผลิตต่างๆ แสดงไว้ในตารางที่ 10 ตารางที่ 11 และตารางที่ 12 ตามลำดับ ส่วนอิทธิพลร่วมของความเข้มข้นของเอนไซม์กับอุณหภูมิ ความเข้มข้นของเอนไซม์กับเวลา และอุณหภูมิกับเวลา ที่มีผลต่อปริมาณผลิตเควอไฟฟ์ตาร์ซ ได้แสดงไว้ในภาพที่ 4 ภาพที่ 5 และ ภาพที่ 6 ตามลำดับ

ตารางที่ 10 แสดงให้เห็นว่า ค่าเฉลี่ยของปริมาณผลิตเควอไฟฟ์ตาร์ซเพิ่มขึ้นอย่างมีนัยสำคัญเมื่อเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ ในตารางที่ 11 เมื่อเพิ่มอุณหภูมิในกระบวนการผลิต ค่าเฉลี่ยของปริมาณผลิตเควอไฟฟ์ตาร์ซจะเพิ่มขึ้นอย่างมีนัยสำคัญ ส่วนตารางที่ 12 นั้น เมื่อเพิ่มเวลาในการผลิตค่าเฉลี่ยของปริมาณผลิตเควอไฟฟ์ตาร์ซจะเพิ่มขึ้นอย่างมีนัยสำคัญ สำหรับผลของอิทธิพลร่วมในภาพที่ 4 เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ควบคู่ไปกับการเพิ่มอุณหภูมิในกระบวนการผลิต ค่าเฉลี่ยของปริมาณผลิตเควอไฟฟ์ตาร์ซจะเพิ่มขึ้น เช่นเดียวกับในภาพที่ 5 และ 6 เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ควบคู่ไปกับการเพิ่มเวลาในการผลิต และเมื่อเพิ่มอุณหภูมิในกระบวนการผลิตควบคู่ไปกับการเพิ่มเวลาในการผลิต ค่าเฉลี่ยของปริมาณผลิตเควอไฟฟ์ตาร์ซจะเพิ่มขึ้น

ตารางที่ 8: ปริมาณลิโคไซฟสตาร์ชและค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์จากการกระบวนการผลิตแบบ()
ในการทดลองแบบ Symmetric Factorial Design

ลำดับที่	ปริมาณเอนไซม์ (%)	อุณหภูมิ (°C)	เวลา(นาที)	ลิโคไซฟสตาร์ช (%)	D.E.
1	0.01	80	40	65.22 ± 2.22	5.98 ± 0.21
2	0.05	80	40	83.40 ± 1.82	9.88 ± 0.08
3	0.10	80	40	92.69 ± 1.03	15.80 ± 0.08
4	0.01	85	40	71.98 ± 0.83	7.13 ± 0.83
5	0.05	85	40	91.36 ± 2.41	12.61 ± 0.20
6	0.10	85	40	95.69 ± 0.13	19.26 ± 0.36
7	0.01	90	40	82.91 ± 4.62	7.27 ± 0.20
8	0.05	90	40	92.41 ± 0.74	16.31 ± 0.13
9	0.10	90	40	92.22 ± 0.00	23.20 ± 0.08
10	0.01	80	80	70.60 ± 1.46	8.44 ± 0.51
11	0.05	80	80	94.97 ± 0.18	17.82 ± 0.25
12	0.10	80	80	96.18 ± 1.03	24.84 ± 0.04
13	0.01	85	80	84.12 ± 1.03	6.94 ± 0.09
14	0.05	85	80	91.42 ± 2.10	22.25 ± 0.13
15	0.10	85	80	98.06 ± 0.33	24.57 ± 0.25
16	0.01	90	80	88.82 ± 0.56	9.14 ± 0.84
17	0.05	90	80	96.89 ± 0.76	23.57 ± 0.18
18	0.10	90	80	98.16 ± 0.13	26.34 ± 0.39
19	0.01	80	120	84.86 ± 0.47	8.26 ± 0.41
20	0.05	80	120	87.17 ± 1.23	22.32 ± 0.31
21	0.10	80	120	97.54 ± 0.59	26.14 ± 1.02
22	0.01	85	120	91.08 ± 0.49	10.92 ± 0.38
23	0.05	85	120	91.88 ± 0.44	22.94 ± 0.70
24	0.10	85	120	97.71 ± 0.65	26.68 ± 0.68
25	0.01	90	120	76.30 ± 5.14	9.94 ± 0.02
26	0.05	90	120	97.44 ± 0.02	26.38 ± 0.13
27	0.10	90	120	98.12 ± 0.05	30.75 ± 0.83

ตารางที่ 9: การวิเคราะห์ความแปรปรวนของปริมาณลิโคไซฟลูต้าร์ชเนื่องจากความเข้มข้นของเอนไซม์(A) อุณหภูมิ(B) และเวลาที่ใช้ในการผลิต(C) ในกระบวนการผลิตแบบงด

SOV	SS	d.f.	MS	F-ratio	Sig.level
MAIN EFFECTS					
A	2706.8854	2	1353.4427	475.677	0.0000
B	319.5267	2	159.7633	56.150	0.0000
C	413.6590	2	206.8290	72.692	0.0000
INTERACTIONS					
AB	162.09621	4	40.524052	14.242	0.0000
AC	109.04612	4	27.261530	9.581	0.0001
BC	128.05913	4	32.014782	11.252	0.0000
ABC	540.05071	8	67.506339	23.726	0.0000
RESIDUAL	76.823050	27	2.8452981		
TOTAL	4456.1453	53			

ตารางที่ 10: ค่าเฉลี่ยของปริมาณลิโคไซส์ฟลูออโรฟาร์บ์ที่ความเสี่ยงขั้นของเอนไซม์ต่างๆที่ใช้ในกระบวนการผลิตแบบกะ

ความเสี่ยงขั้นของเอนไซม์ (ร้อยละ)	ค่าเฉลี่ยของปริมาณลิโคไซส์ฟลูออโรฟาร์บ์* (ร้อยละ)
0.01	79.54 ^c
0.05	91.88 ^b
0.10	96.26 ^a

* ตัวอักษรที่แตกต่างกัน แสดงให้เห็นว่า ค่านี้มีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ
ที่ระดับความเชื่อมั่นร้อยละ 95

ตารางที่ 11: ค่าเฉลี่ยของปริมาณลิโคไซส์ฟลูออโรฟาร์บ์ที่ระดับอุณหภูมิต่างๆที่ใช้ในกระบวนการผลิต
แบบกะ

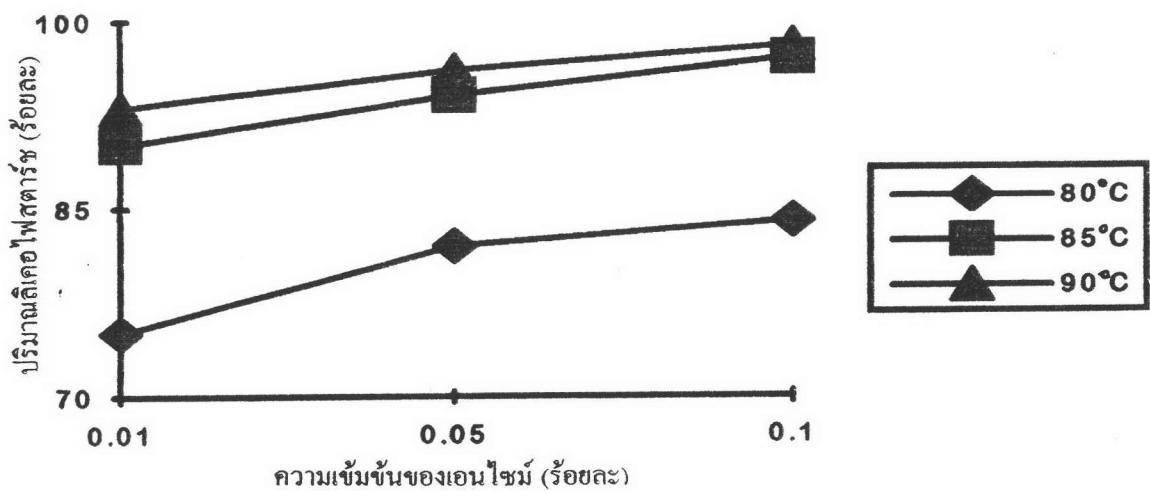
อุณหภูมิ (องศาเซลเซียส)	ค่าเฉลี่ยของปริมาณลิโคไซส์ฟลูओโรฟาร์บ์* (ร้อยละ)
80	85.85 ^b
85	90.37 ^a
90	91.47 ^a

* ตัวอักษรที่แตกต่างกัน แสดงให้เห็นว่า ค่านี้มีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ
ที่ระดับความเชื่อมั่นร้อยละ 95

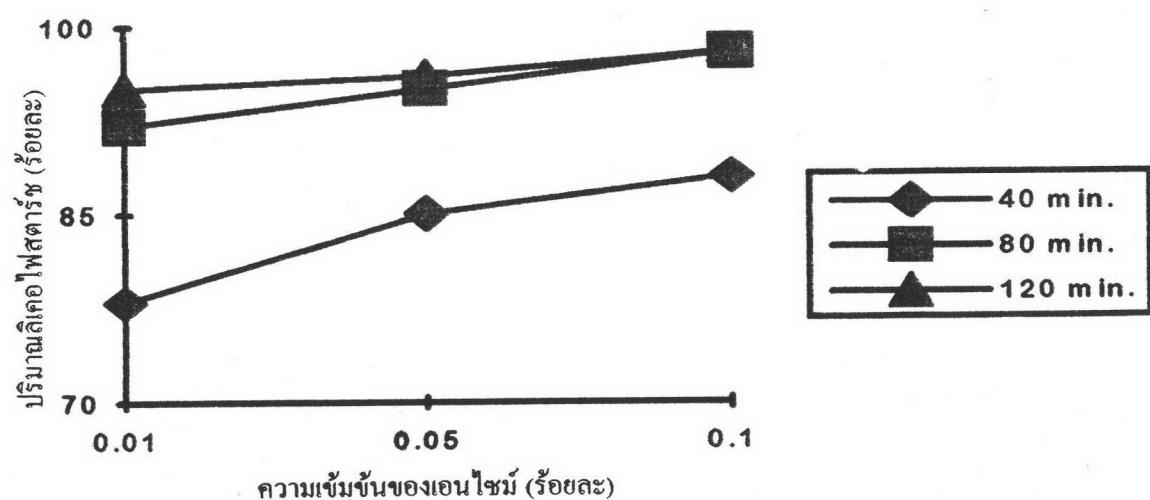
ตารางที่ 12: ค่าเฉลี่ยของปริมาณลิโคไซส์ฟอสฟาร์ชที่เวลาต่างๆที่ใช้ในการบวนการผลิต
แบบง่าย

เวลา (นาที)	ค่าเฉลี่ยของปริมาณลิโคไซส์ฟอสฟาร์ช*
	(ร้อยละ)
40	85.32 ^b
80	91.03 ^a
120	91.34 ^a

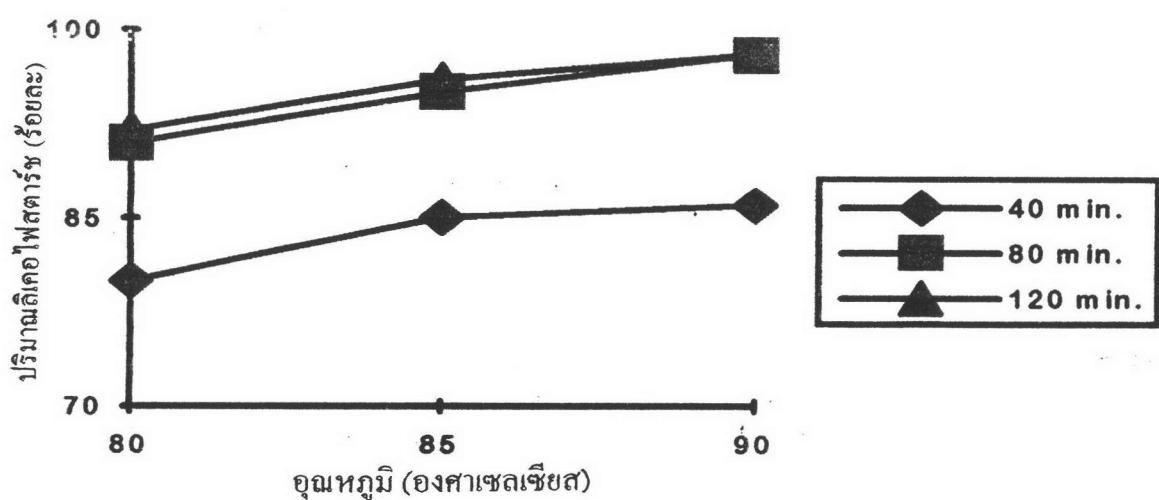
* ตัวอักษรที่แตกต่างกัน แสดงให้เห็นว่า ค่านั้นมีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ
ที่ระดับความเชื่อมั่นร้อยละ 95



ภาพที่ 4 : ผลของอิทธิพลร่วมระหว่างความเข้มข้นของเอนไซม์กับอุณหภูมิที่ใช้ในการผลิตต่อปริมาณลิโคไฟสตาร์ชของนอลโตเดกซ์ทринจากกระบวนการผลิตแบบงา



ภาพที่ 5 : ผลของอิทธิพลร่วมระหว่างความเข้มข้นของเอนไซม์กับเวลาที่ใช้ในการผลิตต่อปริมาณลิโคไฟสตาร์ชของนอลโตเดกซ์ทринจากกระบวนการผลิตแบบงา



ภาพที่ 6 : ผลของอิทธิพลร่วมระหว่างอุณหภูมิกับเวลาที่ใช้ในการผลิตต่อปริมาณผลิตภัณฑ์แห้งของ/mol トイเดกซ์ทรินจากการกระบวนการผลิตแบบงา

1.2 พลของความเข้มข้นของเอนไซม์ อุณหภูมิ และเวลาที่ใช้ในการผลิตต่อค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์

เมื่อพิจารณาผลการวิเคราะห์ความแปรปรวนในตารางที่ 13 พบว่า ความเข้มข้นของเอนไซม์ อุณหภูมิ เวลาในการผลิต และอัตราผลร่วมของปัจจัยทั้งสามมีผลต่อการเปลี่ยนแปลงของค่า D.E. ดังนี้ จึงใช้ Duncan's New Multiple Range Test ในการเปรียบเทียบค่าเฉลี่ยของค่า D.E. โดยค่าเฉลี่ยของค่า D.E. ก็ความเข้มข้นของเอนไซม์ อุณหภูมิ และเวลาในการผลิตต่างๆ แสดงไว้ในตารางที่ 14 ตารางที่ 15 และตารางที่ 16 ตามลำดับ ส่วนอัตราผลร่วมของความเข้มข้นของเอนไซม์กับอุณหภูมิ ความเข้มข้นของเอนไซม์กับเวลา และอุณหภูมิกับเวลาที่มีผลต่อค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์ ได้แสดงไว้ในภาพที่ 7 ภาพที่ 8 และ ภาพที่ 9 ตามลำดับ

ตารางที่ 14 แสดงให้เห็นว่า ค่าเฉลี่ยของ D.E. เพิ่มขึ้นอย่างมีนัยสำคัญ เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ ในตารางที่ 15 เมื่อเพิ่มอุณหภูมิในกระบวนการผลิต ค่าเฉลี่ยของ D.E. จะเพิ่มขึ้นอย่างมีนัยสำคัญ ส่วนตารางที่ 16 นั้น เมื่อเพิ่มเวลาในการผลิต ค่าเฉลี่ยของ D.E. จะเพิ่มขึ้นอย่างมีนัยสำคัญเช่นกัน สำหรับผลของอัตราผลร่วมในภาพที่ 7 เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ควบคู่ไปกับการเพิ่มอุณหภูมิในกระบวนการผลิต ค่าเฉลี่ยของ D.E. จะเพิ่มขึ้น เช่นเดียวกับในภาพที่ 8 และ 9 เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ควบคู่ไปกับการเพิ่มเวลาในการผลิต และเมื่อเพิ่มอุณหภูมิในกระบวนการผลิตควบคู่ไปกับการเพิ่มเวลาในการผลิต ค่าเฉลี่ยของ D.E. จะเพิ่มขึ้น

ตารางที่ 13: การวิเคราะห์ความแปรปรวนของค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์เนื่องจากความเข้มข้นของ เอนไซม์(A) อุณหภูมิ(B) และเวลาที่ใช้ในการผลิต(C) ในกระบวนการการผลิตแบบงด

SOV	SS	d.f.	MS	F-ratio	Sig.level
MAIN EFFECTS					
A	2408.1600	2	1204.0800	5969.219	0.0000
B	125.3719	2	62.6860	310.765	0.0000
C	522.1068	2	261.0534	1294.171	0.0000
INTERACTIONS					
AB	32.15494	4	8.038736	39.852	0.0000
AC	118.21944	4	29.554861	146.518	0.0000
BC	9.26084	4	2.315211	11.478	0.0000
ABC	28.68647	8	3.585808	17.777	0.0000
RESIDUAL	5.44630	27	0.2017148		
TOTAL					
	3249.4068	53			

ตารางที่ 14: ค่าเฉลี่ยของ D.E. ของผลิตภัณฑ์ที่ความเข้มข้นของเอนไซม์ต่างๆที่ใช้ในกระบวนการผลิตแบบบก

ความเข้มข้นของเอนไซม์ (ร้อยละ)	ค่าเฉลี่ยของ D.E.*
0.01	8.22 ^c
0.05	19.34 ^b
0.10	24.18 ^a

* ตัวอักษรที่แตกต่างกัน แสดงให้เห็นว่า ค่านี้มีความแตกต่างของร้อยละสำคัญ
ที่ระดับความเชื่อมั่นร้อยละ 95

ตารางที่ 15: ค่าเฉลี่ยของ D.E. ของผลิตภัณฑ์ที่ระดับอุณหภูมิต่างๆที่ใช้ในกระบวนการผลิต
แบบบก

อุณหภูมิ (องศาเซลเซียส)	ค่าเฉลี่ยของ D.E.*
80	15.50 ^c
85	17.03 ^b
90	19.21 ^a

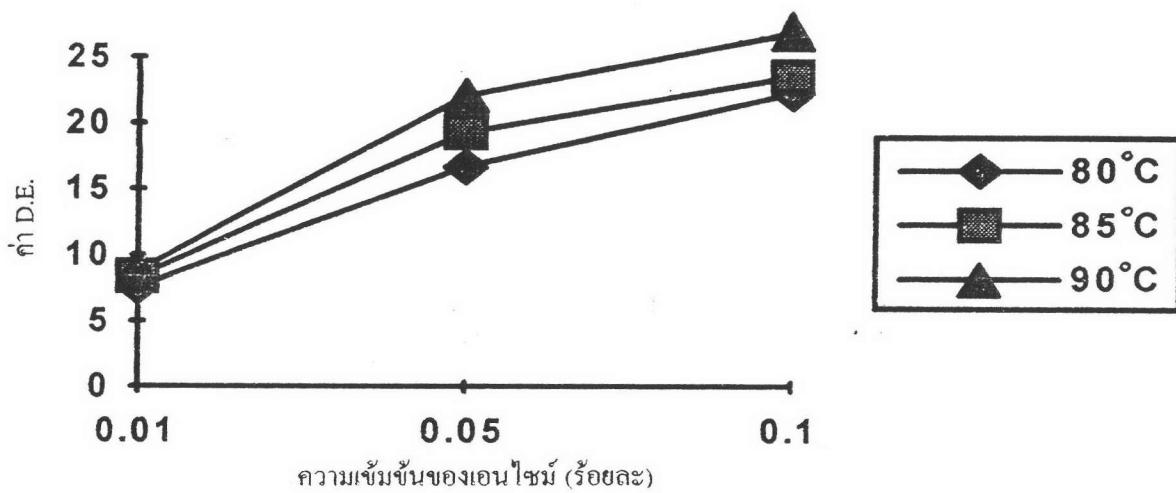
* ตัวอักษรที่แตกต่างกัน แสดงให้เห็นว่า ค่านี้มีความแตกต่างของร้อยละสำคัญ
ที่ระดับความเชื่อมั่นร้อยละ 95



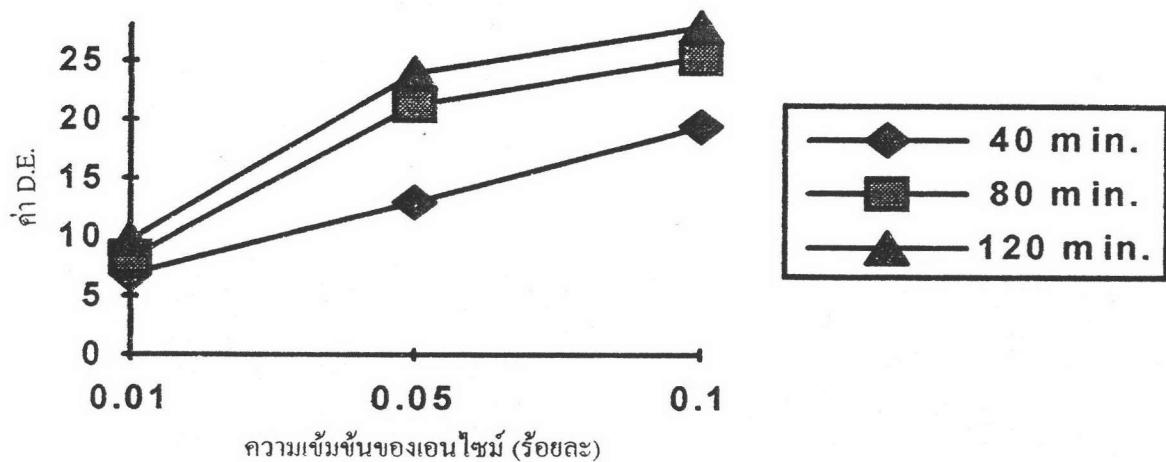
ตารางที่ 16: ค่าเฉลี่ยของ D.E. ของผลักดันที่เวลาต่างๆ ที่ใช้ในกระบวนการผลิตแบบกะ

เวลา (นาที)	ค่าเฉลี่ยของ D.E. *
40	13.05 ^c
80	18.21 ^b
120	20.48 ^a

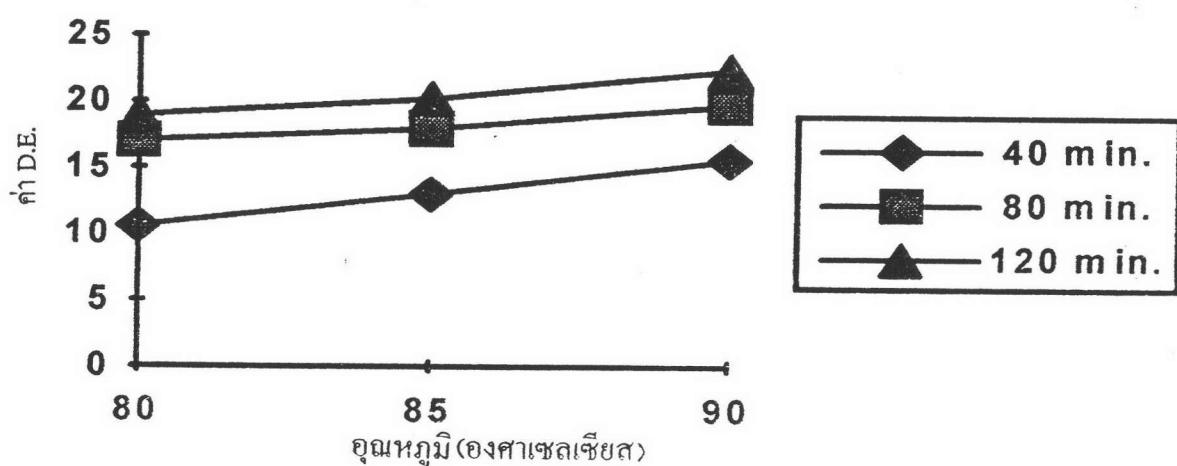
* ตัวอักษรที่แต่กัน แสดงให้เห็นว่า ค่านี้มีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ
ที่ระดับความเชื่อมั่นร้อยละ 95



ภาพที่ 7 : ผลของอิทธิพลร่วมระหว่างความเข้มข้นของเอนไซม์กับอุณหภูมิที่ใช้ในการผลิตต่อค่า D.E. ของ
นอลโடีเกซ์ทринจากกระบวนการผลิตแบบบخار



ภาพที่ 8 : ผลของอิทธิพลร่วมระหว่างความเข้มข้นของเอนไซม์กับเวลาที่ใช้ในการผลิตต่อค่า D.E. ของ
นอลโटีเกซ์ทринจากกระบวนการผลิตแบบบخار



ภาพที่ 9 : ผลของอิทธิพลร่วมระหว่างอุณหภูมิกับเวลาที่ใช้ในการผลิตต่อค่า D.E. ของมอลโตเดกซ์ทริน
จากกระบวนการผลิตแบบงา

1.3 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. และปริมาณลิโคไซฟสตาร์ชของผลิตภัณฑ์ที่ได้จากการกระบวนการผลิตแบบกะ

จากการหาความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. และปริมาณลิโคไซฟสตาร์ชของผลิตภัณฑ์ที่แสดงในตารางที่ 8 โดย Multivariate method พบว่า มีค่า Correlation coefficient เท่ากับ 0.7991 เมื่อนำค่า D.E. และปริมาณลิโคไซฟสตาร์ชดังกล่าว มาหาความสัมพันธ์กันโดยใช้ Simple Regression Analysis สามารถแสดงความสัมพันธ์ได้ดังสมการที่ 1 และภาพที่ 10

$$Y = 73.057 + 0.937684 X \quad ----- 1$$

$$R-Squared = 0.6514$$

เมื่อ Y คือ ปริมาณลิโคไซฟสตาร์ช (ร้อยละ)
X คือ ค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์

แต่จะเห็นได้ว่าค่า R-Squared ของสมการที่ 1 มีค่าต่ำเพียง 0.6514 จึงได้ทดลองใช้ Simple Regression Analysis ในการวิเคราะห์ข้อมูลอีกครั้ง เพื่อหาความสัมพันธ์ระหว่าง D.E. และปริมาณลิโคไซฟสตาร์ชในรูปแบบอื่นๆ ซึ่งอาจจะให้ค่า R-Squared ที่สูงกว่า พบว่า เมื่อกำหนดให้ความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. และปริมาณลิโคไซฟสตาร์ชของผลิตภัณฑ์เป็นแบบ Power law จะได้ค่า R-Squared สูงที่สุด สำหรับสมการและการทดสอบความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. และปริมาณลิโคไซฟสตาร์ชของผลิตภัณฑ์แบบ Power law แสดงได้ดังสมการที่ 2

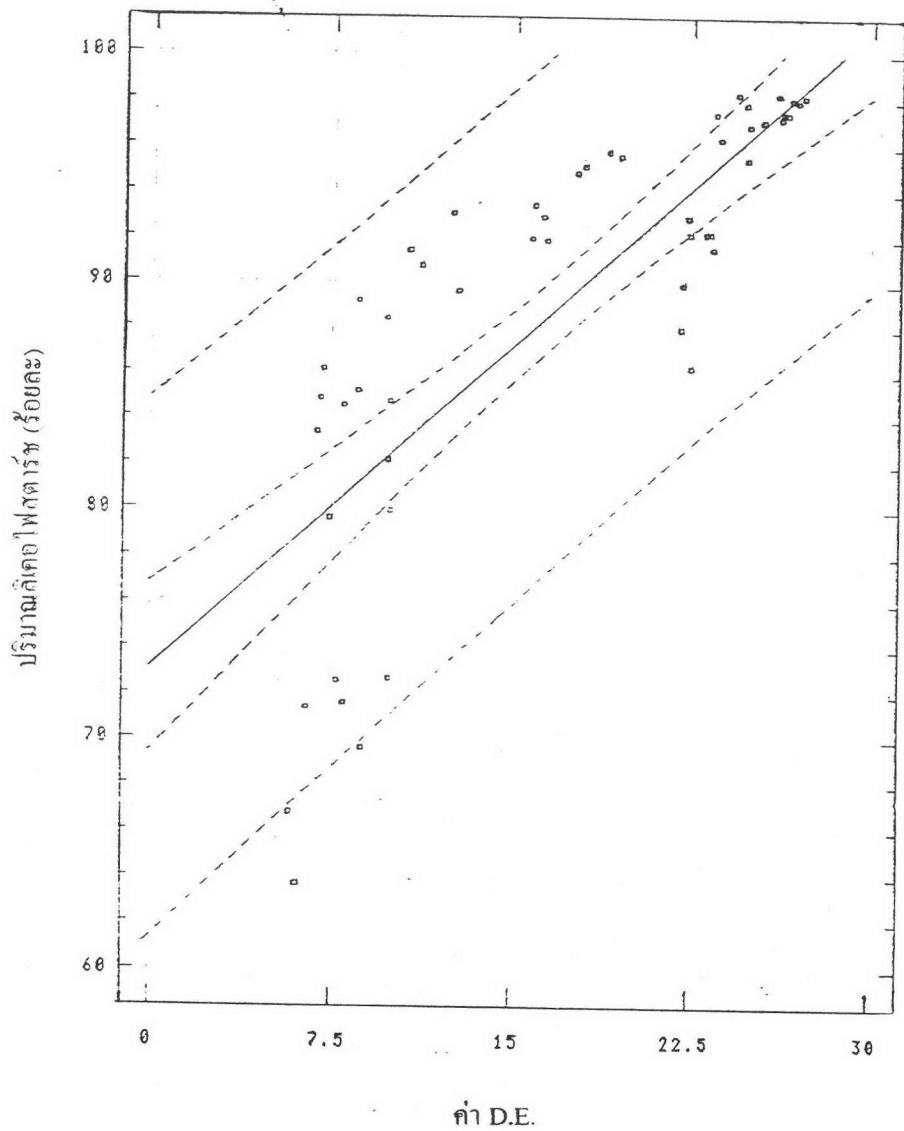
$$Y = 1.741783 X^{0.174233} \quad ----- 2$$

$$R-Squared = 0.6874$$

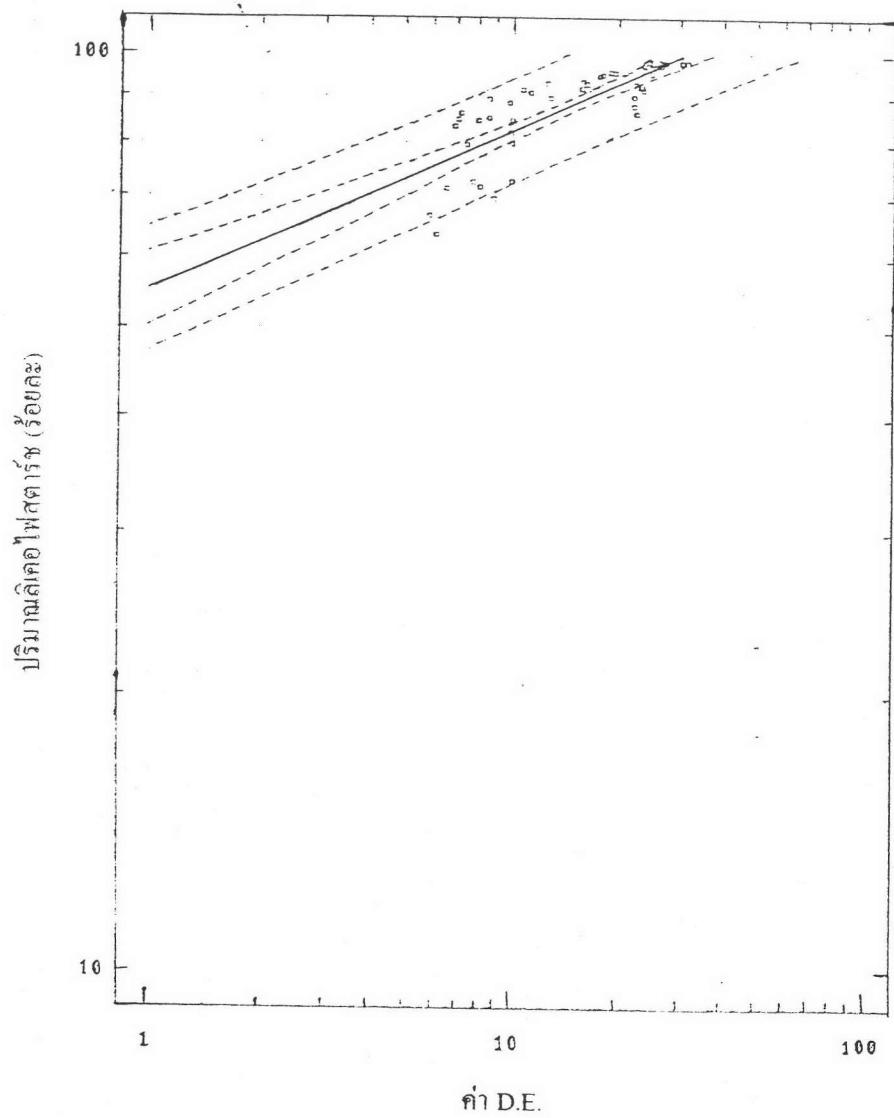
สามารถแปลงสมการที่ 2 ให้อยู่ในรูปของ logarithms ได้ดังสมการที่ 3

$$\log Y = 1.741783 + 0.174233 \log X \quad ----- 3$$

ความสัมพันธ์ระหว่าง X และ Y ในแบบ logarithms ดังสมการที่ 3 สามารถแสดงได้ดังภาพที่ 11



ภาพที่ 10 : กราฟความสัมพันธ์เชิงเส้นตรงระหว่างปริมาณลักษณะไฟฟ้ารัชและค่า D.E. ของmol โอดเดกซ์ทริน
จากกระบวนการผลิตแบบงด



ภาพที่ 11 : กราฟความสัมพันธ์แบบลอการิทึมระหว่างปริมาณลิคโอดีฟลูออเรซซ์และค่า D.E. ของนอล โตเดกซ์ทริน จากกระบวนการผลิตแบบบخار

2. ศึกษาสภาวะที่เหมาะสมในการผลิตมอลต์เตกซ์ทริน โดยการเติมเอนไซม์เพื่อคงเดี้ยวในกระบวนการผลิตแบบบวก

จากการศึกษาปัจจัยที่มีอิทธิพลต่อกระบวนการผลิตโดยใช้การทดลองแบบ Symmetric factorial design ดังแสดงในผลการทดลองหัวข้อที่ 1 พบว่า ปัจจัยทั้งสามคือ ความเข้มข้นของเอนไซม์ในช่วงร้อยละ 0.01 ถึง 0.10 อุณหภูมิในการผลิต 80 ถึง 90 องศาเซลเซียส และเวลาที่ใช้ในการผลิต 40 ถึง 120 นาที มีอิทธิพลต่อการเปลี่ยนแปลงของค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์ในช่วงที่ต้องการอย่างมีนัยสำคัญ จึงได้ใช้ RSM ในการศึกษาสภาวะที่เหมาะสมในการผลิตมอลต์เตกซ์ทริน โดยใช้แผนการทดลอง Box-Behnken Design แบบ 3 ตัวแปรจำนวนสภาวะในการทดลองเท่ากับ 15 สภาวะ ทำการทดลอง 2 ชุด ได้ผลการทดลองดังแสดงในตารางที่ 17

ตารางที่ 17: ปริมาณเอนไซม์(%) อุณหภูมิ(°C) เวลา(นาที) ลิโคไซฟ์สตราช(%) D.E.
ในการทดลองแบบ Box-Behnken Design

ลำดับที่	ปริมาณเอนไซม์(%)	อุณหภูมิ(°C)	เวลา(นาที)	ลิโคไซฟ์สตราช(%)	D.E.
1	0.05	80	40	83.40 ± 1.82	9.88 ± 0.08
2	0.05	90	40	92.41 ± 0.74	16.31 ± 0.13
3	0.05	80	120	87.17 ± 1.23	22.32 ± 0.31
4	0.05	90	120	97.44 ± 0.02	26.38 ± 0.13
5	0.01	85	40	71.98 ± 0.83	7.13 ± 0.86
6	0.10	85	40	95.69 ± 0.13	19.26 ± 0.36
7	0.01	85	120	91.08 ± 0.49	10.92 ± 0.38
8	0.10	85	120	97.71 ± 0.65	26.68 ± 0.68
9	0.01	80	80	70.60 ± 1.46	8.44 ± 0.51
10	0.10	80	80	96.18 ± 1.03	24.84 ± 0.04
11	0.01	90	80	88.82 ± 0.56	9.14 ± 0.84
12	0.10	90	80	98.16 ± 0.13	26.34 ± 0.39
13	0.05	85	80	91.42 ± 2.10	22.25 ± 0.13
14	0.05	85	80	90.14 ± 2.02	21.31 ± 0.30
15	0.05	85	80	90.23 ± 1.41	21.71 ± 0.21

ผู้ผลการทดลองในตารางที่ 17 มาหาความสัมพันธ์ระหว่าง D.E.ของผลิตภัณฑ์
ความเข้มข้นของเอนไซม์ อุณหภูมิ และเวลาในการผลิต ด้วยวิธี Multiple Regression
จะได้ความสัมพันธ์ดังสมการที่ 4

$$\begin{aligned} Y = & - 320.457334 + 354.176361 X_1 + 6.800291 X_2 + 0.547252 X_3 \\ & - 2248.854167 X_1^2 - 0.03685 X_2^2 - 0.00132 X_3^2 \\ & + 0.363497 X_1 X_2 + 0.41365 X_1 X_3 - 0.002969 X_2 X_3 \quad ----- 4 \end{aligned}$$

$$R-Squared = 0.9372$$

เมื่อ Y คือ D.E.ของผลิตภัณฑ์

X_1 คือ ความเข้มข้นของเอนไซม์ (ร้อยละ)

X_2 คือ อุณหภูมิที่ใช้ในการผลิต (องศาเซลเซียส)

X_3 คือ เวลาที่ใช้ในการผลิต (นาที)

อย่างไรก็ตาม เมื่อทดลองสร้างสมการแล้วคงความสัมพันธ์ดังกล่าวโดยการตัดเทอม
ที่มีความนัยสำคัญต่อค่า D.E.ต่ำออก เพื่อให้ได้สมการที่มีค่า R-Squared สูงที่สุดจะได้สมการ
แสดงความสัมพันธ์ใหม่ ดังในสมการที่ 5

$$\begin{aligned} Y = & - 301.89194 + 385.0736 X_1 + 6.581875 X_2 + 0.294908 X_3 \\ & - 2248.854167 X_1^2 - 0.03685 X_2^2 - 0.00132 X_3^2 \\ & + 0.41365 X_1 X_3 \quad ----- 5 \end{aligned}$$

$$R-Squared = 0.9403$$

จะเห็นว่าสมการที่ 5 นี้มีค่า R-Squared สูงกว่าสมการที่ 4 แสดงว่า ความ
ถูกต้องแม่นยำในการใช้สมการที่ 5 ในการคำนวณค่า D.E.ของผลิตภัณฑ์ที่ผลิตในสภาวะต่างๆ จึง
มากกว่า ดังนั้น จึงเลือกใช้สมการที่ 5 ในการคำนวณสภาวะที่ต้องใช้ในการผลิตผลิตภัณฑ์ที่ต้อง
ให้มีค่า D.E.ตามที่ต้องการ โดยในการคำนวณสภาวะดังกล่าวนั้น สามารถทำได้ 2 วิธี ดังนี้
ในการนี้ท้องการหาสภาวะที่เหมาะสมในการผลิตผลิตภัณฑ์ที่มีค่า D.E.สูงที่สุด จะใช้วิธี Partial

differentiation โดย Differentiate ค่า Y (สมการที่ 5) เทียบกับ X_1 , X_2 และ X_3 ตามลำดับ แสดงผลการ Differentiate ได้ดังต่อไปนี้

$$\frac{dY}{dX_1} = 385.0736 - 4497.708334 X_1 + 0.41365 X_3$$

$$\frac{dY}{dX_2} = 6.581875 - 0.0737 X_2$$

$$\frac{dY}{dX_3} = 0.294908 - 0.00264 X_3 + 0.41365 X_1$$

จากนั้น กำหนดให้ $\frac{dY}{dX_1}$, $\frac{dY}{dX_2}$ และ $\frac{dY}{dX_3}$ มีค่าเท่ากับศูนย์ แล้วจึงแก้สมการ จะได้ว่า สภาวะการผลิตที่ทำให้ผลิตภัณฑ์มีค่า D.E. สูงที่สุด คือ ความเข้มข้นของเอนไซม์ (X_1) ร้อยละ 0.0973 (ปริมาตรต่อน้ำหนัก) อุณหภูมิ (X_2) 89.306 องศาเซลเซียส และเวลา (X_3) 126.9 นาที ผลิตภัณฑ์จะมีค่า D.E. เท่ากับ 29.5 ซึ่งเป็นค่า D.E. ที่ได้จากการคำนวณโดยใช้สมการที่ 5

แต่ในการทดลองนี้ มีจุดประสงค์เพื่อหาสภาวะที่เหมาะสมในการผลิตภัณฑ์ที่มีค่า D.E. ไม่เกิน 20 จึงจะทำนายสภาวะในการผลิตโดยอาศัยกราฟ 3 มิติแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. กับปัจจัย 2 ปัจจัย หรือใช้กราฟ Contour plot ของกราฟ 3 มิติดังกล่าว โดยกำหนดให้ปัจจัยใดปัจจัยหนึ่งคงที่ ในที่นี้ จะเลือกให้อุณหภูมิในการผลิตคงที่ เนื่องจาก เมื่อเปรียบเทียบการเปลี่ยนแปลงของค่า D.E. เมื่อมีการปรับค่าปัจจัยแต่ละปัจจัย ตั้งแสดงในตารางที่ 14, 15 และ 16 แล้ว พบร้า อุณหภูมิในการผลิตมีผลต่อการเปลี่ยนแปลงของค่า D.E. น้อยที่สุด เมื่อกำหนดให้อุณหภูมิในการผลิตคงที่ 80, 85 และ 90 องศาเซลเซียส จะได้สมการแสดงความสัมพันธ์ดังสมการที่ 6, 7 และ 8 ตามลำดับ

เมื่ออุณหภูมิเท่ากับ 80 องศาเซลเซียส

$$Y = -11.18194 + 385.0736 X_1 + 0.294908 X_3 - 2248.854167 X_1^2 \\ - 0.00132 X_3^2 + 0.41365 X_1 X_3 \quad ----- 6$$

เมื่ออุณหภูมิเท่ากับ 85 องศาเซลเซียส

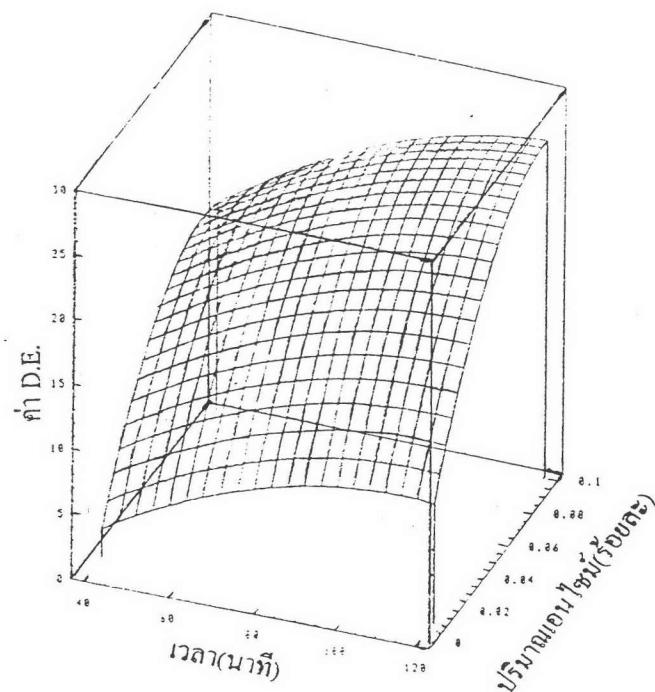
$$Y = -8.673815 + 385.0736 X_1 + 0.294908 X_3 - 2248.854167 X_1^2 \\ - 0.00132 X_3^2 + 0.41365 X_1 X_3 \quad ----- 7$$

เมื่ออุณหภูมิเท่ากับ 90 องศาเซลเซียส

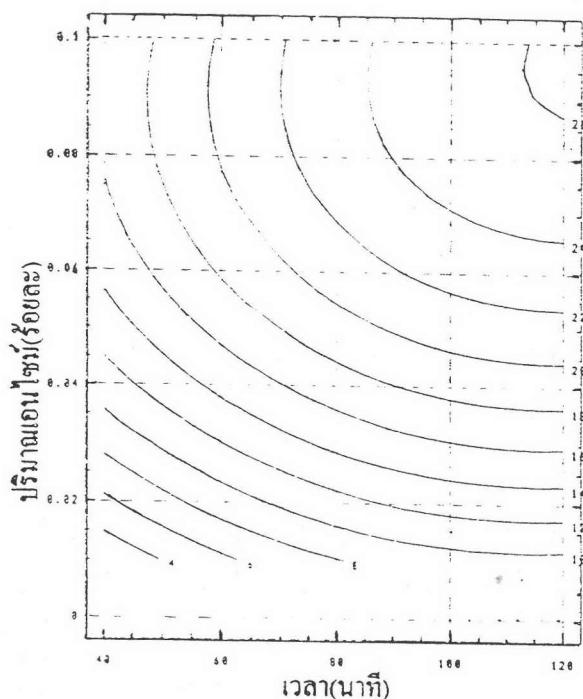
$$Y = -8.00819 + 385.0736 X_1 + 0.294908 X_3 - 2248.854167 X_1^2 \\ - 0.00132 X_3^2 + 0.41365 X_1 X_3 \quad ----- 8$$

เมื่อนำสมการที่ได้ไปสร้างกราฟความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์ ความเข้มข้นของเอนไซม์ และเวลาที่ใช้ในการวนการผลิต ที่ระดับอุณหภูมิต่างๆ พบว่า ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส จะได้กราฟ 3 มิติดังภาพที่ 12 และกราฟ Contour plot ดังภาพที่ 13 ที่อุณหภูมิ 85 องศาเซลเซียส จะได้กราฟ 3 มิติดังภาพที่ 14 และกราฟ Contour plot ดังภาพที่ 15 ที่อุณหภูมิ 90 องศาเซลเซียส จะได้กราฟ 3 มิติดังภาพที่ 16 และกราฟ Contour plot ดังภาพที่ 17

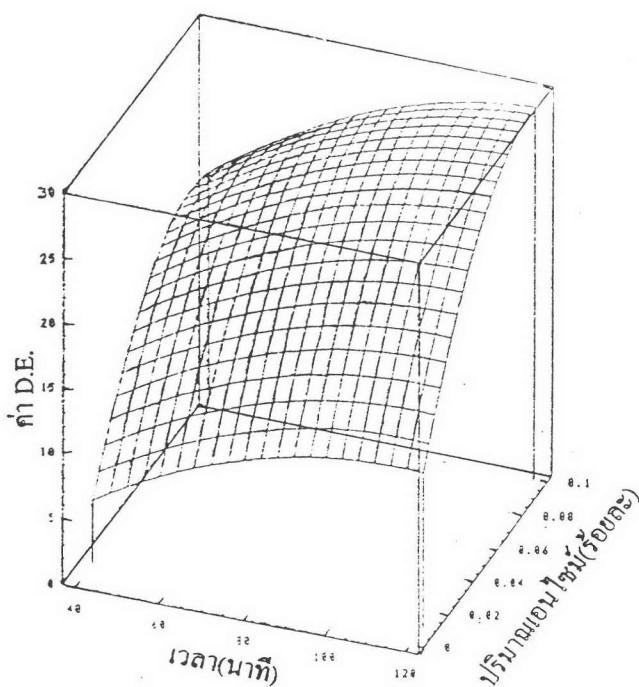
จากการ 3 มิติภาพที่ 12 14 และ 16 จะเห็นว่า เมื่อเพิ่มเวลาในการผลิต และ/หรือเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ที่ใช้ในการวนการผลิต ค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์เพิ่มขึ้น โดยการเพิ่มเวลาจะมีผลให้ค่า D.E. เพิ่มขึ้นในอัตราที่ต่ำกว่าการเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ และสังเกตได้ว่า ในทุกอุณหภูมิที่ทำการทดลองนี้ ค่า D.E. จะเพิ่มขึ้นเป็นลำดับ เมื่อเพิ่มเวลาในการผลิตจาก 40 เป็น 80 นาที และค่า D.E. จะเพิ่มขึ้นน้อยลงจนกระทั่งแทบจะคงที่เมื่อเพิ่มเวลาในการผลิตให้อยู่ในช่วง 80 ถึง 120 นาที ความสัมพันธ์ระหว่างความเข้มข้นของเอนไซม์ และค่า D.E. จะเป็นในลักษณะเดียวกันนี้ คือ ในการเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ในช่วงค่าต่ำๆ ค่า D.E. จะเพิ่มขึ้นมากกว่าการเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ในช่วงค่าที่สูง ความสัมพันธ์นี้ จะสังเกตเห็นได้ชัดเจนใน Contour plot ภาพที่ 13 15 และ 17 การเปลี่ยนแปลงความเข้มข้นของเส้นเท่าของค่า D.E. เมื่อมีการปรับค่าเวลา และความเข้มข้นของเอนไซม์ที่ใช้ในการวนการผลิต ซึ่งให้เห็นถึงอัตราการเปลี่ยนแปลงของค่า D.E. เมื่อมีการปรับค่าปัจจัยทั้งสองในช่วงต่างๆ ซึ่งจะเห็นว่า ที่ความเข้มข้นของเอนไซม์คงที่ การเพิ่มเวลาในการผลิตจาก 40 เป็น 80 นาที ค่า D.E. จะเพิ่มขึ้นรวดเร็ว และอัตราการเพิ่มของค่า D.E. ค่อยๆลดลงเมื่อเวลาในการผลิตเป็น 80 ถึง 100 นาที จนกระทั่งค่า D.E. เกือบจะคงที่เมื่อมีการปรับค่าเวลาในการผลิตในช่วง 100 ถึง 120 นาที และเมื่อพิจารณาที่เวลาคงที่ค่า D.E. จะเห็นว่า เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ในช่วงร้อยละ 0.01 ถึง 0.08 ค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์จะเพิ่มขึ้น แต่เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ในช่วงร้อยละ 0.08 ถึง 0.10 ค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์แทบจะไม่มีการเปลี่ยนแปลงอีกเลย จากการพิจารณาการเปลี่ยนแปลงของค่า D.E. ในช่วงค่าของปัจจัยที่ทำการทดลอง จะได้ว่า เวลาที่เหมาะสมในการผลิตมอลติเตกโนกรินน์ มีค่าอยู่ในช่วง 40 ถึง 80 นาที และความเข้มข้นของเอนไซม์มีค่าอยู่ในช่วงร้อยละ 0.01 ถึง 0.08



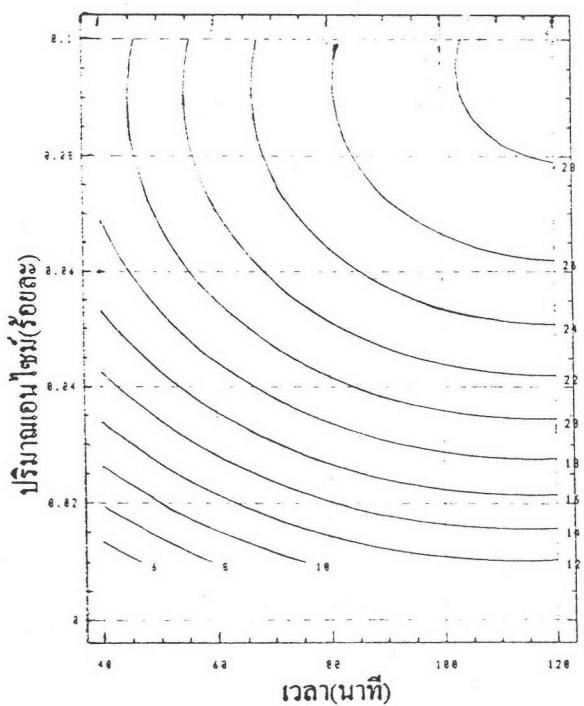
ภาพที่ 12 : กราฟ 3 มิติแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. ของ mol โลಡอกซ์ทริน ความเข้มข้นของอนไซด์ และเวลา ในกระบวนการผลิตแบบบخار ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส



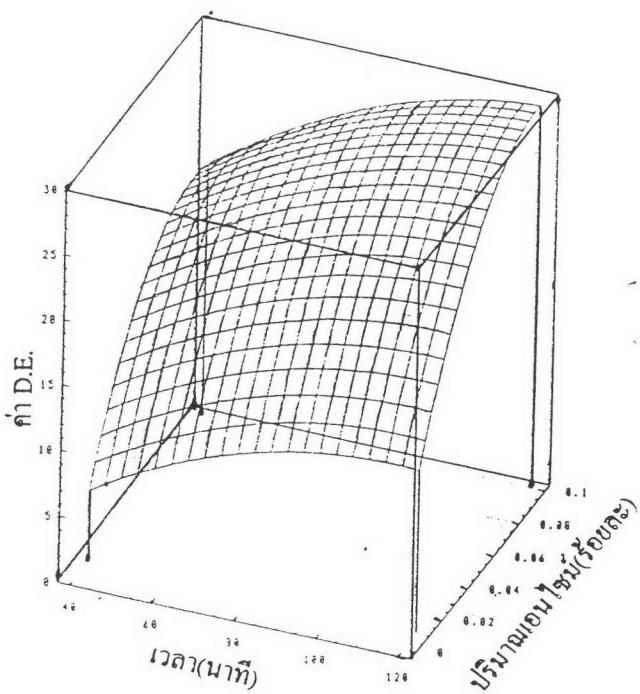
ภาพที่ 13 : Contour plot แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. ของ mol โลಡอกซ์ทริน ความเข้มข้นของอนไซด์ และเวลา ในกระบวนการผลิตแบบบخار ที่อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส



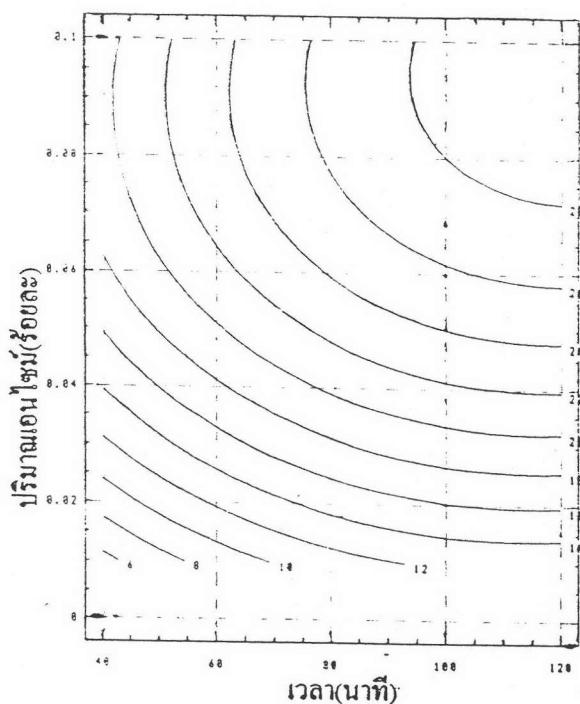
ภาพที่ 14 : กราฟ 3 มิติแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. ของmol โลடเดกซ์ทริน ความเข้มข้นของเอนไซม์ และเวลา ในกระบวนการผลิตแบนบกะ ที่อุณหภูมิ 85 องศาเซลเซียส



ภาพที่ 15 : Contour plot แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. ของmol โลடเดกซ์ทริน ความเข้มข้นของเอนไซม์ และเวลา ในกระบวนการผลิตแบนบกะ ที่อุณหภูมิ 85 องศาเซลเซียส



ภาพที่ 16 : กราฟ 3 มิติแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. ของmolトイเดกซ์ทริน ความเข้มข้นของเอนไซม์ และเวลา ในกระบวนการผลิตเบนกะ ที่อุณหภูมิ 90 องศาเซลเซียส



ภาพที่ 17 : Contour plot แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. ของmolトイเดกซ์ทริน ความเข้มข้นของเอนไซม์ และเวลา ในกระบวนการผลิตเบนกะ ที่อุณหภูมิ 90 องศาเซลเซียส

ศึกษาการผลิตมอลติเดกซ์ที่รินโดยการเติมเอนไซม์แอลฟ่า-อะมิเลสต์รังเดี่ยวในกระบวนการ

เอกสารชี้แจงแบบสำรวจ

ปัจจัยที่มีอิทธิพลต่อการผลิตที่เลือกศึกษา คือ ความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบ ความเข้มข้นของเอนไซม์แอลฟ่า-อะมิเลส และอุณหภูมิของโดด ประความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบเป็นร้อยละ 30 35 และ 40 ประความเข้มข้นของเอนไซม์เป็นร้อยละ 0.01 0.05 และ 0.10 ประอุณหภูมิของโดดเป็น 120 125 และ 130 องศาเซลเซียส โภคการศึกษาจะแบ่งออกเป็น 2 ตอน ดังนี้

1. ศึกษาผลของความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบ ความเข้มข้นของเอนไซม์ และอุณหภูมิของโดด ในกระบวนการเรอกซ์ทรูชันแบบสกรูคู่ต่อปริมาณลิโคไฟสตาร์ซและค่า D.E. ของมอลติเดกซ์ที่ริน

ทำการทดลองตามแผนการทดลอง Symmetric Factorial Design ขนาด $3 \times 3 \times 3$ จำนวนสภาวะในการทดลองเท่ากับ 27 สภาวะ ทำการทดลอง 2 ชั้น วิเคราะห์ปริมาณลิโคไฟสตาร์ซ และ D.E. ของผลิตภัณฑ์ทั้งหมด ได้ผลตั้งแสดงในตารางที่ 18

1.1 ผลของความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบ ความเข้มข้นของเอนไซม์ และอุณหภูมิของโดด ต่อปริมาณลิโคไฟสตาร์ซ

เมื่อพิจารณาผลการวิเคราะห์ความแปรปรวนในตารางที่ 19 พบว่า ปัจจัยหลักที่มีผลต่อปริมาณลิโคไฟสตาร์ซ คือ ความเข้มข้นของเอนไซม์ เพียงปัจจัยเดียวเท่านั้น ตารางที่ 20 แสดงให้เห็นว่า เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์จากร้อยละ 0.01 เป็นร้อยละ 0.05 ค่าเฉลี่ยของปริมาณลิโคไฟสตาร์ซจะไม่แตกต่างจากเดิมอย่างมีนัยสำคัญ แต่เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์จากร้อยละ 0.01 เป็นร้อยละ 0.10 หรือจากร้อยละ 0.05 เป็นร้อยละ 0.10 ค่าเฉลี่ยของปริมาณลิโคไฟสตาร์ซจะเพิ่มขึ้นอย่างมีนัยสำคัญ

ส่วนอิทธิพลร่วมที่มีผลต่อการเปลี่ยนแปลงของปริมาณลิโคไฟสตาร์ซ คือ อิทธิพลร่วมระหว่างความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบกับอุณหภูมิของโดด แสดงผลของอิทธิพลร่วมดังกล่าว ไว้ในภาพที่ 18 จะเห็นว่า ที่อุณหภูมิต่ำ คือ ที่ 120 และ 125 องศาเซลเซียส ค่าเฉลี่ยของปริมาณลิโคไฟสตาร์ซมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อเพิ่มความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบ แต่เมื่อทำการทดลองที่อุณหภูมิสูงถึง 130 องศาเซลเซียส การเพิ่มความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบกลับมีผลให้ค่าเฉลี่ยของปริมาณลิโคไฟสตาร์ซลดลง

ตารางที่ 18: ปริมาณลิโคไซฟส์ตาร์ซและค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์จากการกระบวนการເອກົ້າກຽມ
แบบสกຽມ ในการทดลองแบบ Symmetric Factorial Design

ลำดับที่	ความชื้น(%)	ปริมาณเออนไซม์(%)	อุณหภูมิ(°C)	ลิโคไซฟส์ตาร์ซ(%)	D.E.
1	30	0.10	120	61.00 ± 9.06	12.16 ± 4.21
2	30	0.05	120	54.46 ± 6.99	4.61 ± 0.11
3	30	0.01	120	40.79 ± 1.68	1.06 ± 0.04
4	35	0.10	120	55.59 ± 14.01	14.78 ± 0.35
5	35	0.05	120	45.37 ± 3.20	7.43 ± 0.26
6	35	0.01	120	65.17 ± 6.22	3.13 ± 0.46
7	40	0.10	120	59.38 ± 3.87	16.80 ± 2.47
8	40	0.05	120	48.56 ± 3.81	13.98 ± 1.79
9	40	0.01	120	51.86 ± 3.53	4.44 ± 1.86
10	30	0.10	125	58.57 ± 14.28	15.20 ± 1.07
11	30	0.05	125	52.24 ± 8.53	13.10 ± 0.28
12	30	0.01	125	50.81 ± 1.71	4.86 ± 0.33
13	35	0.10	125	54.39 ± 13.89	14.27 ± 0.82
14	35	0.05	125	52.93 ± 5.69	10.04 ± 2.10
15	35	0.01	125	47.41 ± 1.41	2.96 ± 0.77
16	40	0.10	125	64.48 ± 7.23	14.61 ± 3.72
17	40	0.05	125	59.30 ± 4.29	9.47 ± 0.22
18	40	0.01	125	52.03 ± 14.32	2.78 ± 0.45
19	30	0.10	130	65.80 ± 3.34	13.00 ± 1.52
20	30	0.05	130	61.36 ± 1.70	10.70 ± 1.61
21	30	0.01	130	54.69 ± 0.24	4.35 ± 1.93
22	35	0.10	130	64.16 ± 3.75	12.55 ± 0.27
23	35	0.05	130	54.23 ± 0.11	10.12 ± 0.76
24	35	0.01	130	32.97 ± 7.25	3.11 ± 0.64
25	40	0.10	130	61.86 ± 0.84	13.57 ± 2.21
26	40	0.05	130	45.63 ± 4.41	9.72 ± 1.34
27	40	0.01	130	38.71 ± 0.54	3.18 ± 1.65

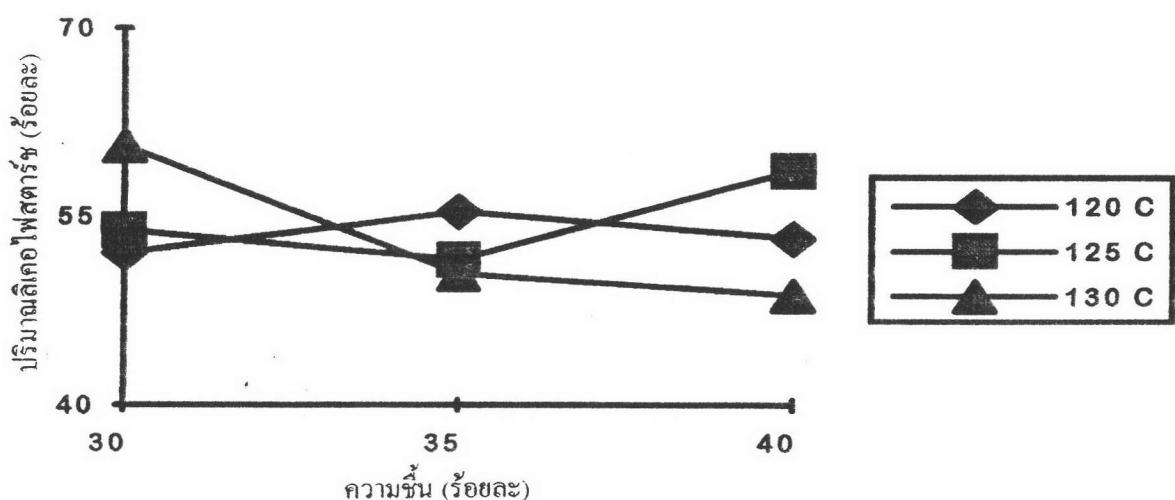
ตารางที่ 19: การวิเคราะห์ความแปรปรวนของปริมาณผลิตเคมีฟาร์มที่เนื่องจากความชันของส่วนผสมวัตถุคิบ(A) ความเข้มข้นของเอนไซม์(B) และอุณหภูมิของโรค(C) ในกระบวนการการแยกกรูทั้งแบบสกรูคู่

SOV	SS	d.f.	MS	F-ratio	Sig.level
MAIN EFFECTS					
A	86.6190	2	43.30952	0.896	0.4198
B	1400.2173	2	700.10865	14.491	0.0001
C	20.0154	2	10.00769	0.207	0.8142
INTERACTIONS					
AB	77.35275	4	19.33819	0.400	0.8067
AC	595.72943	4	148.93236	3.083	0.0326
BC	537.62825	4	134.40706	2.782	0.0568
ABC	909.38764	8	113.673459	2.353	0.0560
RESIDUAL	1304.4872	27	48.314341		
TOTAL	4931.4370	53			

ตารางที่ 20: ค่าเฉลี่ยของปริมาณลิโคอีฟสตาร์ทที่ความเข้มข้นของเอนไซม์ต่างๆที่ใช้ใน
การปฏิวัติการ : ออกซิกรูบินแบบสกอร์คุณภาพ

ความเข้มข้นของเอนไซม์ (ร้อยละ)	ค่าเฉลี่ยของปริมาณ เคอไฟส์ตาร์ช* (ร้อยละ)
0.01	48.27 ^b
0.05	52.67 ^b
0.10	60.57 ^a

* ตัวอักษรที่แตกต่างกัน แสดงให้เห็นว่า ค่านั้นมีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ
ที่ระดับความเชื่อมั่นร้อยละ 95



ภาพที่ 18 : ผลของอิทธิพลร่วมระหว่างความชื้นของส่วนผสมกับอุณหภูมิของโอดต่อปริมาณลิโคไฟสตาร์ชของmolトイเดกซ์ทrinจากการแยกหุ้นแบบสกอร์

1.2 ผลของความชันของส่วนผสมวัตถุคิบ ความเข้มข้นของเอนไซม์ และอุณหภูมิ
ของโด ต่อค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์

เมื่อพิจารณาผลการวิเคราะห์ความแปรปรวนในตารางที่ 21 พบว่า ปัจจัย
หลักที่มีผลต่อการเปลี่ยนแปลงของค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์อย่างมีนัยสำคัญ คือ ความเข้มข้นของ
เอนไซม์ เพียงปัจจัยเดียว ตารางที่ 22 แสดงให้เห็นว่า เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ ค่า
เฉลี่ยของ D.E. ของผลิตภัณฑ์จะเพิ่มขึ้นอย่างมีนัยสำคัญ

ส่วนอิทธิพลร่วมที่มีผลต่อการเปลี่ยนแปลงของค่า D.E. อย่างมีนัยสำคัญ คือ
อิทธิพลร่วมระหว่างความชันของส่วนผสมวัตถุคิบกับอุณหภูมิของโด ภาพที่ 19 แสดงอิทธิพลร่วม
ระหว่างความชันของส่วนผสมวัตถุคิบกับอุณหภูมิของโด พบว่า ที่ 120 องศาเซลเซียส การเพิ่ม
ความชันของส่วนผสมวัตถุคิบทำให้ค่าเฉลี่ยของ D.E. เพิ่มขึ้น ส่วนที่อุณหภูมิของโดเท่ากับ 125
และ 130 องศาเซลเซียส การเพิ่มความชันของส่วนผสมวัตถุคิบจะทำให้ค่าเฉลี่ยของ D.E. ลดลง

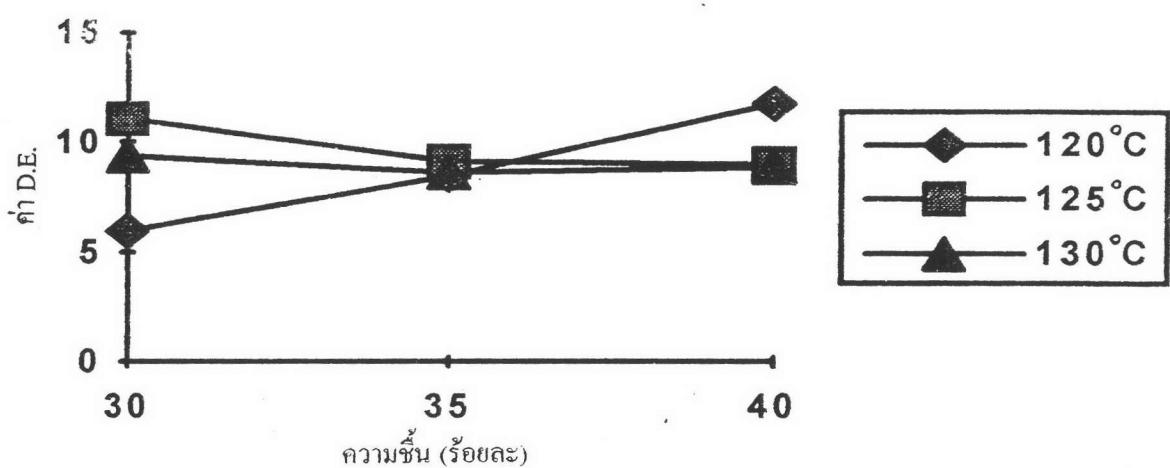
ตารางที่ 21 : ตารางวิเคราะห์ความแปรปรวนของค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์เนื่องจากความชื้นของส่วนผสมต่อดูบ(A) ความเข้มข้นของเอนไซม์(B) และอุณหภูมิของโอด(C) ในการวนการเล็กซ์กรุ๊ปแบบสกอร์คุณภาพ

SOV	SS	d.f.	MS	F-ratio	Sig.level
MAIN EFFECTS					
A	14.4791	2	7.23954	2.754	0.0816
B	1064.0424	2	532.02121	202.388	0.0000
C	9.7307	2	4.86537	1.851	0.1765
INTERACTIONS					
AB	5.86268	4	1.465669	0.558	0.6953
AC	105.26298	4	26.315744	10.011	0.0000
BC	17.48371	4	4.370928	1.663	0.1877
ABC	25.44463	8	3.180579	1.210	0.3304
RESIDUAL	70.97530	27	2.6287148		
TOTAL	1313.2815	53			

ตารางที่ 22 : ค่าเฉลี่ยของ D.E. ของผลิตภัณฑ์ความเข้มข้นของเอนไซม์ต่างๆที่ใช้ในกระบวนการแยกชั้นแบบสกรู

ความเข้มข้นของเอนไซม์ (ร้อยละ)	ค่าเฉลี่ยของ D.E. *
0.01	3.32 ^c
0.05	9.90 ^b
0.10	14.10 ^a

* ตัวอักษรที่แตกต่างกัน แสดงให้เห็นว่า ค่านี้มีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ
ที่ระดับความเชื่อมั่นร้อยละ 95



ภาพที่ 19 : ผลของอิทธิพลร่วมระหว่างความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบกับอุณหภูมิของโอดค์อค่า D.E.
ของเมล็ดโตಡอกซ์ทารินจากการกระบวนการເອກซ์ทรูชันแบบสกรูคู่

1.3 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. และปริมาณลิโคไซฟสตราชของผลิตภัณฑ์ที่ได้จากการกระบวนการเอกซ์ทรูชันแบบสกรูคู่

จากการหาความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. และปริมาณลิโคไซฟสตราชของผลิตภัณฑ์ที่แสดงในตารางที่ 18 โดย Multivariate method (STATGRAPHICS Version 5.0) พบว่า มีค่า Correlation coefficient เท่ากับ 0.4907 จึงอาจกล่าวได้ว่า ค่า D.E. และปริมาณลิโคไซฟสตราชของผลิตภัณฑ์จากการกระบวนการเอกซ์ทรูชันแบบสกรูคู่ ไม่มีความสัมพันธ์กัน

2. ศึกษาสภาวะที่เหมาะสมในการผลิตmolto เดกซ์ทรินโดยการเติมเอนไซม์เพียงครึ่งเดียวในการกระบวนการเอกซ์ทรูชันแบบสกรูคู่

จากการทดลองในพื้นที่อิฐผลต่อกระบวนการผลิตโดยใช้การทดลองแบบ Symmetric factorial design ดังแสดงในผลการทดลองหัวข้อที่ 1 พบว่า ความเข้มข้นของเอนไซม์ในช่วงร้อยละ 0.01 ถึง 0.10 และอิทธิพลร่วมระหว่างความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบ กับอุณหภูมิของโด มีอิทธิพลต่อการเปลี่ยนแปลงของค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์อย่างมีนัยสำคัญ จึงได้ใช้ RSM ในการศึกษาสภาวะที่เหมาะสมในการผลิตmolto เดกซ์ทริน โดยปัจจัยที่ศึกษา คือ ความเข้มข้นของเอนไซม์ ความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบ และอุณหภูมิของโด ใช้แผนการทดลอง Box-Behnken Design แบบ 3 ตัวแปร จำนวนสภาวะในการทดลองเท่ากับ 15 สภาวะ ทำการทดลอง 2 ชั้น ได้ผลการทดลองดังแสดงในตารางที่ 23

ตารางที่ 23 : ปริมาณลิโคไซฟลสตาเรชและค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์จากการกระบวนการ
การแยกทรัพนแบบสกรูซ ในการทดลองแบบ Box-Behnken Design

ลำดับที่	ความชื้น(%)	ปริมาณเอนไซม์(%)	อุณหภูมิ(°C)	ลิโคไซฟลสตาเรช(%)	D.E.
1	30	0.05	120	54.46 \pm 6.99	4.61 \pm 0.11
2	40	0.05	120	48.56 \pm 3.81	13.98 \pm 1.79
3	30	0.05	130	61.36 \pm 1.70	10.70 \pm 1.61
4	40	0.05	130	45.63 \pm 4.41	9.72 \pm 1.34
5	35	0.01	120	65.17 \pm 6.22	3.13 \pm 0.46
6	35	0.10	120	55.59 \pm 14.01	14.78 \pm 0.35
7	35	0.01	130	32.97 \pm 7.25	3.11 \pm 0.64
8	35	0.10	130	64.16 \pm 3.75	12.55 \pm 0.27
9	30	0.01	125	50.81 \pm 1.71	4.86 \pm 0.33
10	30	0.10	125	58.57 \pm 14.28	15.20 \pm 1.07
11	40	0.01	125	52.03 \pm 14.32	2.78 \pm 0.45
12	40	0.10	125	64.48 \pm 7.23	14.61 \pm 3.72
13	35	0.05	125	52.93 \pm 5.69	10.04 \pm 2.10
14	35	0.05	125	48.83 \pm 2.07	10.12 \pm 0.62
15	35	0.05	125	51.16 \pm 1.43	11.04 \pm 0.11

น่าผลการทดลองในตารางที่ 23 มาหาความสัมพันธ์ระหว่าง D.E. ของผลิตภัณฑ์
ความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบ ความเข้มข้นของเอนไซม์ และอุณหภูมิของโอด ด้วยวิธี Multiple
Regression จะได้ความสัมพันธ์ตั้งสมการที่ 9

$$\begin{aligned} Y = & - 843.455356 + 13.272714 X_1 + 761.618437 X_2 + 9.500751 X_3 \\ & - 0.003558 X_1^2 - 760.520833 X_2^2 - 0.022358 X_3^2 \\ & + 0.966564 X_1 X_2 - 0.10345 X_1 X_3 - 4.776994 X_2 X_3 \quad ----- 9 \end{aligned}$$

$$R\text{-Squared} = 0.8273$$

เมื่อ Y คือ D.E. ของผลิตภัณฑ์

X_1 คือ ความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบ (ร้อยละ)

X_2 คือ ความเข้มข้นของเอนไซม์ (ร้อยละ)

X_3 คือ อุณหภูมิของโอด (องศาเซลเซียส)

แต่เนื่องจากปัจจัยที่มีอิทธิพลต่อการเปลี่ยนแปลงของค่า D.E. อย่างนัยสำคัญ คือ
ความเข้มข้นของเอนไซม์ (X_2) และอิทธิพลร่วมระหว่างความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบกับอุณหภูมิของ
โอด ($X_1 X_3$) เท่านั้น ดังผลการวิเคราะห์ความแปรปรวนในตารางที่ 21 ดังนั้น จึงสร้างสมการ
แสดงความสัมพันธ์ขึ้นใหม่ โดยตัดเทอมที่ไม่มีอิทธิพลต่อการเปลี่ยนแปลงของค่า D.E. อย่างนัย
สำคัญออก จะได้สมการแสดงความสัมพันธ์ใหม่ ดังสมการที่ 10

$$\begin{aligned} Y = & - 2.58512 + 195.778571 X_2 - 737.380952 X_2^2 + 0.001067 X_1 X_3 \\ & \quad ----- 10 \end{aligned}$$

$$R\text{-Squared} = 0.7378$$

แต่สมการที่ 10 นี้ มีค่า R-Squared ต่ำ จึงได้สร้างสมการแสดงความสัมพันธ์
ใหม่ เพื่อให้ได้สมการที่มีค่า R-Squared สูงที่สุด จะได้สมการแสดงความสัมพันธ์ใหม่ ดังใน
สมการที่ 11

$$Y = -491.82432 + 13.074375 X_1 + 792.902805 X_2 + 3.911167 X_3 \\ - 737.380952 X_2^2 - 0.10345 X_1 X_3 - 4.776994 X_2 X_3 \quad ----- 11$$

$$R-Squared = 0.8439$$

จะเห็นว่าสมการที่ 11 นี้มีค่า R-Squared สูงกว่าสมการที่ 10 แสดงว่า ความถูกต้องแม่นยำในการใช้สมการที่ 11 ในการทำนายค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์ผลิตในสภาวะต่างๆ จึงมากกว่า ดังนี้จึงเลือกใช้สมการที่ 11 ในการทำนายสภาวะที่ต้องใช้ในการผลิตอลูโต้เก็ชท์รินให้มีค่า D.E. ตามที่ต้องการ โดยในการทำนายสภาวะดังกล่าวนั้น สามารถทำได้ 2 วิธี ดังนี้ ในการที่ต้องการหาสภาวะที่เหมาะสมในการผลิตผลิตภัณฑ์มีค่า D.E. สูงที่สุด จะใช้วิธี Partial differentiation โดย Differentiate ค่า Y (สมการที่ 11) เทียบกับ X_1 , X_2 และ X_3 ตามลำดับ แสดงผลการ Differentiate ได้ดังต่อไปนี้

$$\frac{dY}{dX_1} = 13.074375 - 0.10345 X_3$$

$$\frac{dY}{dX_2} = 792.902805 - 1474.761904 X_2 - 4.776994 X_3$$

$$\frac{dY}{dX_3} = 3.911167 - 0.10345 X_1 - 4.776994 X_2$$

จากนั้น กำหนดให้ $\frac{dY}{dX_1}$, $\frac{dY}{dX_2}$ และ $\frac{dY}{dX_3}$ มีค่าเท่ากับศูนย์ แล้วจึงแก้สมการ จะได้ว่า สภาวะการผลิตที่ทำให้ผลิตภัณฑ์มีค่า D.E. สูงที่สุด คือ ความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบ (X_1) ร้อยละ 34.9 (ปริมาตรต่อน้ำหนัก) ความเข้มข้นของเอนไซม์ (X_2) ร้อยละ 0.13 (ปริมาตรต่อน้ำหนัก) และอุณหภูมิของโอด (X_3) 126.4 องศาเซลเซียส ผลิตภัณฑ์จะมีค่า D.E. เท่ากับ 14.6 ซึ่งเป็นค่า D.E. ที่ได้จากการคำนวณโดยใช้สมการที่ 11

แต่ในการทดลองนี้ มีจุดประสงค์เพื่อหาสภาวะที่เหมาะสมในการผลิตผลิตภัณฑ์กับค่า D.E. ไม่เกิน 20 ดังได้กล่าวไว้ในหัวข้อการศึกษาสภาวะที่เหมาะสมในการผลิตอลูโต้เก็ชท์รินโดยกระบวนการผลิตแบบงา (หน้าที่ 62-63) จึงจะทำนายสภาวะในการผลิตโดยอาศัยกราฟ 3 มิติแสดงความสัมพันธ์ ในการทำนายสภาวะในการผลิตนี้ จะสร้างกราฟความสัมพันธ์แบบ 3 มิติ และ Contour plot ของสมการความสัมพันธ์ระหว่าง ค่า D.E. กับปัจจัย 2 ปัจจัย ดังนี้นั้น จึงต้องกำหนดให้ปัจจัยใดปัจจัยหนึ่งคงที่ และจากตารางที่ 21 จะเห็นได้ว่าความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบ และอุณหภูมิของโอด ไม่มีผลอย่างมีนัยสำคัญต่อค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์ จึงอาจกำหนดให้ปัจจัยใดปัจจัยหนึ่งใน 2 ปัจจัยนี้คงที่ไว้ ใน การทดลองนี้ จะกำหนดให้อุณหภูมิของโอดคงที่ 120 125 และ 130 องศาเซลเซียส จะได้สมการแสดงความสัมพันธ์ดังสมการที่ 12, 13 และ 14 ตามลำดับ

เมื่ออุณหภูมิของโอดเท่ากับ 120 องศาเซลเซียส

$$Y = - 22.48428 + 0.360377 X_1 + 219.663525 X_2 - 737.380952 X_2^2$$

----- 12

เมื่ออุณหภูมิของโอดเท่ากับ 125 องศาเซลเซียส

$$Y = - 2.928445 + 0.143125 X_1 + 195.778555 X_2 - 737.380952 X_2^2$$

----- 13

เมื่ออุณหภูมิของโอดเท่ากับ 130 องศาเซลเซียส

$$Y = 16.62739 - 0.374125 X_1 + 171.893585 X_2 - 737.380952 X_2^2$$

----- 14

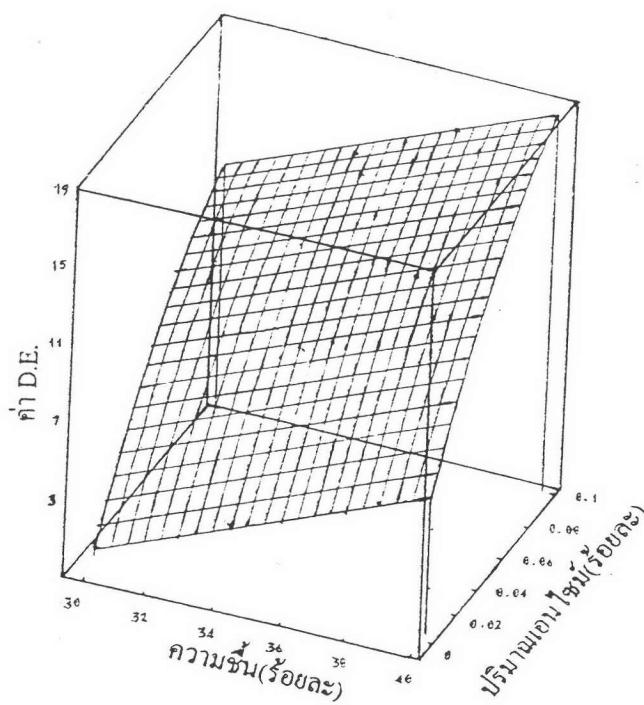
เมื่อนำสมการที่ได้ไปสร้างกราฟความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์ ความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบ กับความเข้มข้นของเอนไซม์ ที่ระดับอุณหภูมิต่างๆ พบว่า ที่อุณหภูมิของโอดเป็น 120 องศาเซลเซียส จะได้กราฟ 3 มิติดังภาพที่ 20 และกราฟ Contour plot ดังภาพที่ 21 ที่อุณหภูมิ 125 องศาเซลเซียส จะได้กราฟ 3 มิติดังภาพที่ 22 และกราฟ Contour plot ดังภาพที่ 23 ที่อุณหภูมิ 130 องศาเซลเซียส จะได้กราฟ 3 มิติดังภาพที่ 24 และกราฟ Contour plot ดังภาพที่ 25

จากการ 3 มิติ ภาพที่ 20 22 และ 24 ซึ่งแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์ ความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบ และความเข้มข้นของเอนไซม์ ที่ระดับอุณหภูมิของโอดต่างๆ กัน พบว่า เมื่ออุณหภูมิของโอดเท่ากับ 120 และ 125 องศาเซลเซียส การเพิ่มความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบและ/หรือการเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ มีผลให้ค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์เพิ่มขึ้น เมื่ออุณหภูมิของโอดเท่ากับ 130 องศาเซลเซียส การเพิ่มความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบกลับทำให้ค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์ลดลง ในขณะที่การเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ยังคงมีผลให้ค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์เพิ่มขึ้น เช่นเดิม ความสัมพันธ์จะเห็นได้ชัดเจนยิ่งขึ้น เมื่อพิจารณา Contour plot ที่อุณหภูมิโอดเท่ากับ 120 องศาเซลเซียส (ภาพที่ 21) ที่ความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบคงที่ การปรับค่าความเข้มข้นของเอนไซม์จะทำให้ค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์เพิ่มขึ้นเป็นลำดับ และเมื่อพิจารณาที่ความเข้มข้นของเอนไซม์ใดๆ พบว่า การเพิ่มความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบจะมีผลให้ค่า D.E. เพิ่มขึ้นเป็นลำดับเช่นกัน เมื่ออุณหภูมิโอดเท่ากับ 125 องศาเซลเซียส (ภาพที่ 23) การเพิ่มชื้นของค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์อันเนื่องมาจากการเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ยังคงเป็น

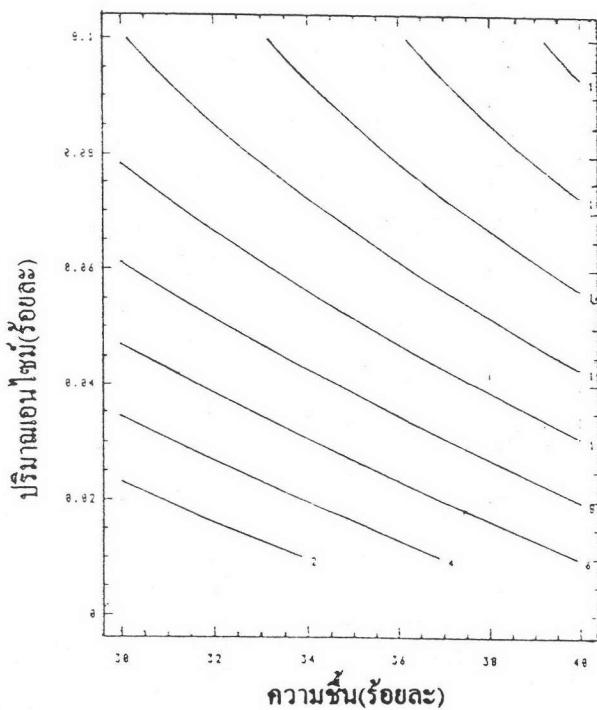
เท่านเดิม แต่อัตราการเพิ่มของค่า D.E. เนื่องจาก การเพิ่มความชันของส่วนผสานวัตถุดีบมีค่าต่ำลง สังเกตจากความชันของเส้นเท่าของค่า D.E. ในภาพที่ 23 การเพิ่มความชันของส่วนผสานวัตถุดีบในช่วงร้อยละ 30 ถึง 40 มีผลให้เกิดการเพิ่มชันของค่า D.E. เพียงเล็กน้อยเท่านั้น สำหรับที่อุณหภูมิโดยเท่ากับ 130 องศาเซลเซียส (ภาพที่ 25) การเพิ่มความเข้มข้นของเอนไซม์ที่ความชันของส่วนผสานวัตถุดีบได้ยังคงมีผลให้ค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์เพิ่มขึ้นเช่นเดิม แต่การเพิ่มความชันของส่วนผสานวัตถุดีบกลับทำให้ค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์ลดลง

แม้จะกล่าวไว้ข้างต้นว่า ในการทดลองนี้ไม่มีจุดประสงค์เพื่อหาสภาวะที่เหมาะสมในการผลิตผลิตภัณฑ์ที่มีค่า D.E. สูงที่สุดโดยวิธี Partial differentiation ก็ตาม แต่จากการ Differentiate ค่า Y ในสมการที่ 11 แสดงให้เห็นว่า สำหรับการผลิตโดยกระบวนการเอกซ์ทรัคชันแบบสกรู โดยมีการปรับค่าความชันของส่วนผสานวัตถุดีบในช่วงร้อยละ 30 ถึง 40 ความเข้มข้นของเอนไซม์ในช่วงร้อยละ 0.01 ถึง 0.10 และอุณหภูมิของโอด 120 ถึง 130 องศาเซลเซียส การเพิ่มค่าความชันของส่วนผสานวัตถุดีบหรืออุณหภูมิของโอด ไม่มีผลให้ค่า D.E. เพิ่มขึ้นโดยจำกัดไป สามารถระบุค่าสูงสุด (Upper limit) ของปัจจัยทึ้งสองได้จากการ Differentiate ดังแสดงไว้ข้างต้น ดังนี้คือ ความชันของส่วนผสานวัตถุดีบ (X_1) ร้อยละ 34.9 (ปริมาตรต่อน้ำหนัก) และอุณหภูมิของโอด (X_2) 126.4 องศาเซลเซียส

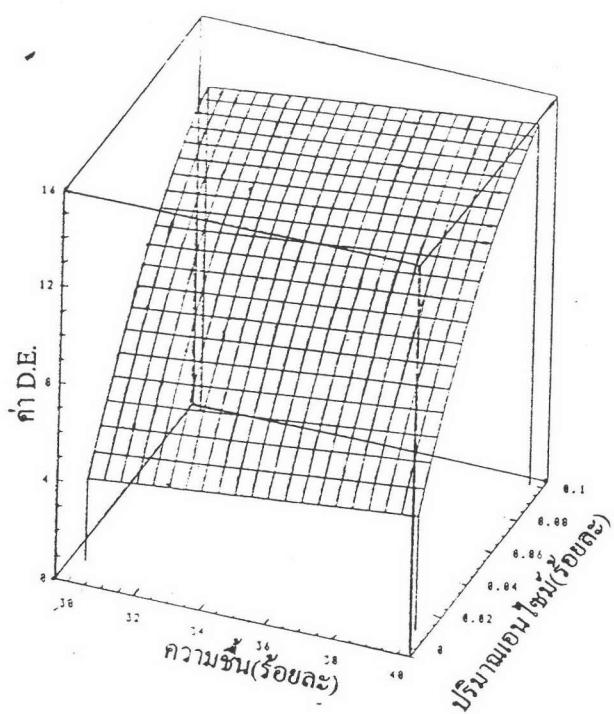
ดังนั้น จากการพิจารณาการเปลี่ยนแปลงของค่า D.E. ในช่วงค่าของปัจจัยที่ทำการทดลอง โดยอาศัยกราฟ 3 มิติ และ Contour plot ประกอบกับผลจากการ Partial differentiate ค่า Y ในสมการที่ 11 จะได้ว่าอุณหภูมิของโอดที่เหมาะสมในการผลิตผลิตภัณฑ์ใน ไม่เกิน 126.4 องศาเซลเซียส ความชันของส่วนผสานวัตถุดีบไม่เกินร้อยละ 34.9 และความเข้มข้นของเอนไซม์ในช่วงร้อยละ 0.01 ถึง 0.10



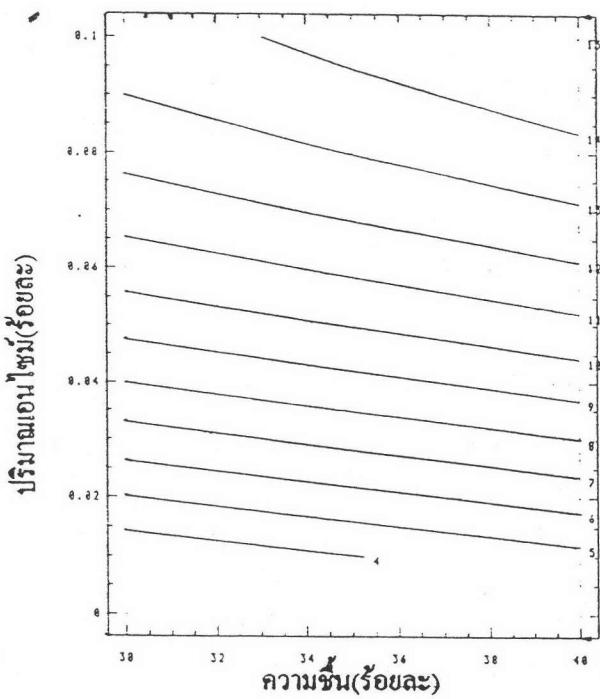
ภาพที่ 20 : กราฟ 3 มิติแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. ของนอลโตเดกซ์ทริน ความชื้นของส่วนผสมวัตถุคิบ และความเข้มข้นของอนไนโตรเจน ในการบวนการเอกซ์ทรูชันแบบสกรูรู ที่อุณหภูมิ 120 องศาเซลเซียส



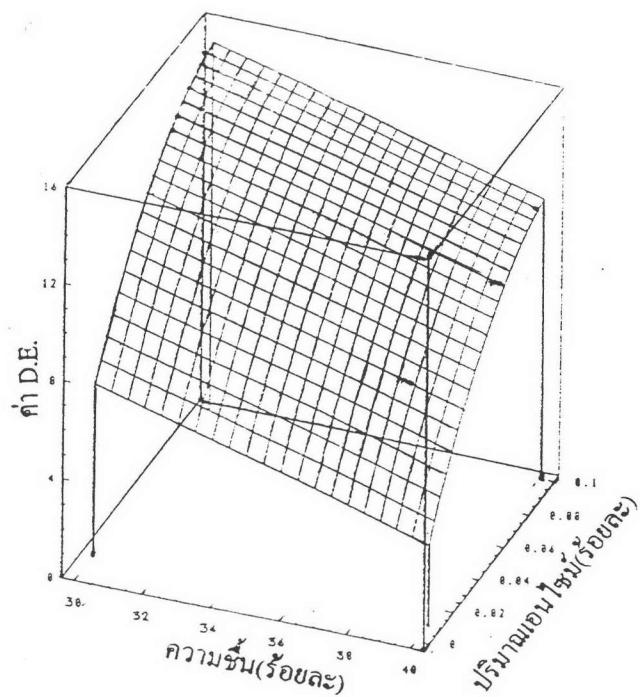
ภาพที่ 21 : Contour plot แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. ของนอลโตเดกซ์ทริน ความชื้นของส่วนผสมวัตถุคิบ และความเข้มข้นของอนไนโตรเจน ในการบวนการเอกซ์ทรูชันแบบสกรูรู ที่อุณหภูมิ 120 องศาเซลเซียส



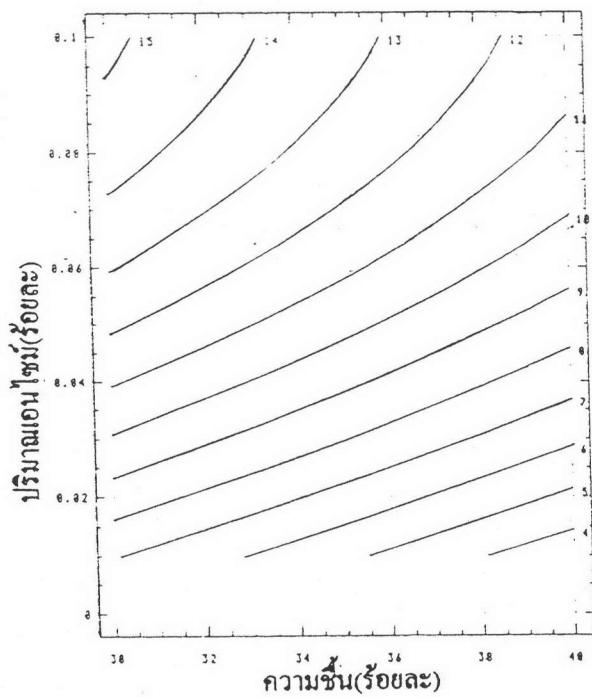
ภาพที่ 22 : กราฟ 3 มิติแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. ของมอลトイเดกซ์ทริน ความชื้นของส่วนผสมวัตถุคิบ และความเข้มข้นของเอนไซม์ ในกระบวนการเอกซ์ทรูชันแบบสกรูคู่ ที่อุณหภูมิ 125 องศาเซลเซียส



ภาพที่ 23 : Contour plot แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. ของมอลトイเดกซ์ทริน ความชื้นของส่วนผสมวัตถุคิบ และความเข้มข้นของเอนไซม์ ในกระบวนการเอกซ์ทรูชันแบบสกรูคู่ ที่อุณหภูมิ 125 องศาเซลเซียส



ภาพที่ 24 : กราฟ 3 มิติแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. ของ mol トイเดกซ์ทริน ความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิน และความเข้มข้นของเอนไซม์ ในกระบวนการแยกชั้นแบบสกรูคู่ ที่อุณหภูมิ 130 องศาเซลเซียส



ภาพที่ 25 : Contour plot แสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่า D.E. ของ mol トイเดกซ์ทริน ความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิน และความเข้มข้นของเอนไซม์ ในกระบวนการแยกชั้นแบบสกรูคู่ ที่อุณหภูมิ 130 องศาเซลเซียส

ศึกษาสมบัติทางเคมีและสมบัติทางกายภาพของмол็อกಡekaที่กรินท์ผลิตได้

จากการทดลองข้างต้น ทำให้สามารถเลือกสภาวะที่เหมาะสมในการผลิตмол็อกಡekaที่กรินท์ได้ ในการทดลองนี้ มอล็อกಡekaที่กรินท์ต้องการผลิตและนำมาศึกษาสมบัติต่างๆ คือ มอล็อกಡekaที่มีค่า D.E. อยู่ในช่วง 10 ถึง 14 ซึ่งเป็นมอล็อกಡekaที่กรินท์ที่นำมาใช้ในผลิตภัณฑ์อาหารชนิดเหลว จุดประสงค์เพื่อใช้ทดสอบน้ำมันในสุตราห้ารและเพื่อทำให้เกิดลักษณะเนื้อสัมผัส (Mouthfeel) ที่ดี

1. การผลิตмол็อกಡekaที่กรินตามสภาวะจากการทำนายโดยใช้ Contour plot

ในการผลิตмол็อกಡekaที่มีค่า D.E. 10 และ 14 โดยวิธีการผลิตแบบเดินเรอนไซม์เพียงครั้งเดียวในกระบวนการผลิตแบบกะทันหันสภาวะในการผลิตโดยอาศัย Contour plot ภาพที่ 13 15 และ 17 ในการเลือกสภาวะการผลิตนี้ พยายามเลือกสภาวะการผลิตที่ให้ผลิตภัณฑ์มีค่า D.E. ตามต้องการ โดยที่ไม่ใช้ความเสี่ยงขั้นของเรอนไซม์สูงเกินไปนัก เพราะอาจทำให้เกิดกลิ่นที่ไม่ดีในผลิตภัณฑ์ นอกจากนี้ การเพิ่มความเสี่ยงขั้นของเรอนไซม์จนถึงร้อยละ 0.08 ไม่มีผลให้ค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์เพิ่มขึ้น และในขณะเดียวกันไม่ควรประเวลาในการผลิตให้มากกว่า 80 นาที เพราะที่เวลาในการผลิตมากกว่า 80 นาที ค่า D.E. จะเพิ่มขึ้นในอัตราที่ต่ำมาก ส่วนอุณหภูมิในการผลิตนั้น อ้างถึงผลการทดลองในตารางที่ 11 ควรจะเลือกทำการผลิตที่อุณหภูมิไม่เกิน 85 องศาเซลเซียส เนื่องจากเป็นอุณหภูมิที่ให้ปริมาณลิโคไฟสตาร์ชไม่แตกต่างจากที่อุณหภูมิ 90 องศาเซลเซียส อ่อนางมีนัยสำคัญ สภาวะการผลิตที่ได้จากการทำนายโดย Contour plot ภาพที่ 15 สำหรับการผลิตmol็อกಡekaที่มีค่า D.E. ประมาณ 10 คือ ความเสี่ยงขั้นของเรอนไซม์ร้อยละ 0.015 อุณหภูมิ 85 องศาเซลเซียส และเวลาในการผลิต 60 นาที ซึ่งเป็นหนึ่งในสภาวะที่เหมาะสม สำหรับการผลิตmol็อกಡekaที่มีค่า D.E. ประมาณ 10 ที่เลือกได้จากการจดบนเส้นเทาของค่า D.E. 10 ค่า D.E. ที่คำนวณได้จากการแทนค่าต่างๆ ลงในสมการที่ 5 คือ 9.91 ส่วนในการผลิตmol็อกಡekaที่มีค่า D.E. ประมาณ 14 นั้น สภาวะที่ได้จากการทำนายโดย Contour plot ภาพที่ 13 คือ ความเสี่ยงขั้นของเรอนไซม์ร้อยละ 0.05 อุณหภูมิ 80 องศาเซลเซียส และเวลาในการผลิต 45 นาที ซึ่งเป็นหนึ่งในสภาวะที่เหมาะสมที่เส้นเทาของค่า D.E. 14 ลากผ่านใน Contour plot ค่า D.E. ที่คำนวณโดยใช้สมการที่ 5 คือ 13.98 คำนวณการผลิตตามรายละเอียดในรูปที่ 2 หลังจากการผลิตตามสภาวะดังกล่าวแล้ว วิเคราะห์ค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์ที่ได้เปรียบเทียบกับค่า D.E. ที่ได้จากการคำนวณตามสมการที่ 5 ได้ผลดังตารางที่ 24

ตารางที่ 24: ค่า D.E. ของ molto เดกซ์ทอรินที่คำนวณจากสมการและค่าที่วัดได้จริง ในการผลิต molto เดกซ์ทอรินโดยการเติมเอนไซม์เพียงครั้งเดียวในกระบวนการผลิตแบบกะ

ความเข้มข้นของเอนไซม์ (ร้อยละ)	อุณหภูมิ (°C)	เวลา (นาที)	D.E. จาก การคำนวณ	D.E. ที่วัดได้	ความแตกต่าง (ร้อยละ)
0.015	85	60	9.91	10.06	1.51
0.050	80	45	13.98	14.11	0.93

จากตารางที่ 24 พบว่า ในสภาวะการผลิตที่มีความเข้มข้นของเอนไซม์ร้อยละ 0.015 อุณหภูมิในการกระบวนการผลิต 85 องศาเซลเซียส และเวลาในการผลิต 60 นาที จะได้มอลโตเดกซ์ทอรินที่มีค่า D.E. วัดได้จริงเท่ากับ 10.06 ซึ่งแตกต่างจากค่าที่คำนวณได้คิดเป็นร้อยละ 1.51 ส่วนสภาวะการผลิตที่มีความเข้มข้นของเอนไซม์ร้อยละ 0.05 อุณหภูมิในการกระบวนการผลิต 80 องศาเซลเซียส และเวลาในการผลิต 45 นาที จะได้มอลโตเดกซ์ทอรินที่มีค่า D.E. วัดได้จริงเท่ากับ 14.11 ซึ่งแตกต่างจากค่าที่คำนวณได้คิดเป็นร้อยละ 0.93

สำหรับการผลิต molto เดกซ์ทอรินที่มีค่า D.E. เท่ากับ 10 และ 14 โดยวิธีการผลิตแบบเติมเอนไซม์เพียงครั้งเดียวในกระบวนการการเอกซ์กรูชันแบบสกรูคู่ ทำนายสภาวะในการผลิตโดยอาศัย Contour plot ภาพที่ 21 23 และ 25 ในการเลือกสภาวะการผลิตสำหรับกระบวนการการเอกซ์กรูชันแบบสกรูคู่นี้ เลือกสภาวะการผลิตโดยพิจารณาที่อุณหภูมิไม่เกิน 126.4 องศาเซลเซียส ซึ่งเป็นอุณหภูมิที่สูงที่สุดที่ยังคงมีผลให้ผลิตภัณฑ์มีค่า D.E. เพิ่มขึ้น ในการทดลองนี้จะเลือกทำการผลิตที่ 120 และ 125 องศาเซลเซียส และเลือกสภาวะการผลิตที่มีความชันของส่วนผสมวัตถุดีบุกสูงกว่า 1 ฉะท่าให้ค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์ลดลง เนื่องจาก เมื่อความชันสูง แรงเสียบในโรคจะเกิดขึ้นน้อย ปริมาณแบ้งเจลาตีนซึ่งจะลดลงตามค่า D.E. จึงลดลง แต่สภาวะชันของส่วนผสมวัตถุดีบต่ำกว่า 1 คือ ร้อยละ 35 สภาวะที่เลือกได้จากการทำนายโดย Contour plot ภาพที่ 23 สำหรับการผลิต molto เดกซ์ทอรินที่มีค่า D.E. ประมาณ 10 จะพิจารณาเลือกหนึ่งในสภาวะที่เหมาะสมนั้นแล้วเท่านั้นค่า D.E.

10 มาหนึ่งสภาวะ คือ ความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบร้อยละ 35 ความเข้มข้นของเอนไซม์ร้อยละ 0.05 และอุณหภูมิของโอด 125 องศาเซลเซียส ค่า D.E. ของмол็อกಡekaที่กรินที่คำนวณได้จากสมการที่ 11 เท่ากับ 10.03 ส่วนสภาวะที่เลือกได้จากการทำนายโดย Contour plot ภาพที่ 21 สำหรับการผลิตmol็อกಡekaที่มีค่า D.E. ประมาณ 14 จะพิจารณาเลือกจุดบนเส้นเท่าของค่า D.E. 14 ใน Contour plot สภาวะการผลิตที่เลือกได้ คือ ความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบร้อยละ 35 ความเข้มข้นของเอนไซม์ร้อยละ 0.085 และอุณหภูมิ 120 องศาเซลเซียส ค่า D.E. ของмол็อกಡekaที่กรินที่คำนวณจากสมการที่ 11 เท่ากับ 13.97 ดำเนินการผลิตตามรายละเอียดในภาพที่ 3 หลังจากดำเนินการผลิตดังกล่าวแล้ว วิเคราะห์ค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์ที่ได้เปรียบเทียบกับค่า D.E. ที่ได้จากการคำนวณตามสมการที่ 11 ได้ผลดังแสดงในตารางที่ 25

ตารางที่ 25: ค่า D.E. ของмол็อกಡekaที่กรินที่คำนวณจากสมการและค่าที่วัดได้จริง ในการผลิตmol็อกಡekaที่มีวิธีการเติมเอนไซม์เพียงครั้งเดียวในกระบวนการเอกซ์ทรูชันแบบสกอร์คู

ความชื้นของวัตถุดิบ (ร้อยละ)	ความเข้มข้นของ เอนไซม์(ร้อยละ)	อุณหภูมิ (°C)	D.E. จาก การคำนวณ	D.E. ที่วัดได้	ความแตกต่าง (ร้อยละ)
35	0.050	125	10.03	10.68	6.48
35	0.085	120	13.97	12.81	8.38

จากตารางที่ 25 พบว่า ในสภาวะการผลิตที่มีความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบท่ากับร้อยละ 35 ความเข้มข้นของเอนไซม์ร้อยละ 0.05 และอุณหภูมิของโอด 125 องศาเซลเซียส จะได้มอล็อกಡekaที่มีค่า D.E. วัดได้จริงเท่ากับ 10.68 ซึ่งแตกต่างจากค่าที่คำนวณได้ คิดเป็นร้อยละ 6.48 ส่วนสภาวะการผลิตที่มีความชื้นของส่วนผสมวัตถุดิบท่ากับร้อยละ 35 ความเข้มข้นของเอนไซม์ร้อยละ 0.085 และอุณหภูมิของโอด 120 องศาเซลเซียส จะได้มอล็อกಡekaที่กรินที่มีค่า D.E. วัดได้จริงเท่ากับ 12.81 ซึ่งแตกต่างจากค่าที่คำนวณได้คิดเป็นร้อยละ 8.38

2. สมบัติทางเคมีของมอลโตเดกซ์ทрин

2.1 การวิเคราะห์ Residual Enzyme Activity

ในการกระบวนการผลิตแบบปกติ หลังจากการผลิตมอลโตเดกซ์ทринเสร็จสิ้นลง จะต้องมีการวัด Residual enzyme activity ก่อนเสมอ เพื่อตรวจสอบว่า เอนไซม์นั้นถูกยับยั้งอย่างสมบูรณ์หรือไม่ การยับยั้งการทำงานของเอนไซม์ไม่สมบูรณ์จะมีผลให้สมบัติในด้านต่างๆของมอลโตเดกซ์ทринเปลี่ยนแปลงไปในระหว่างการเก็บ เนื่องจากเอนไซม์จะทำการย่อยสลายแป้งต่อไป ใน การทดลองนี้ ยับยั้งการทำงานของเอนไซม์ Termamyl 120L[®] ซึ่งเป็นเอนไซม์ที่ทนความร้อนได้สูง จะทำโดยการปรับค่าความเป็นกรด-ด่างให้เป็น 3.5 ควบคู่ไปกับการทำให้ความร้อนที่อยู่หมุน 100 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 10 นาที หลังจากผ่านการยับยั้งการทำงานของเอนไซม์ในสภาวะเช่นนี้ ค่า Residual Enzyme Activity จะเท่ากับ 0

สำหรับกระบวนการเอกซ์ทรูนแบบสกรีนนิ้น ไม่สามารถทำการยับยั้งการทำงานของเอนไซม์ได้ทันทีหลังจากผ่านกระบวนการเอกซ์ทรูด เนื่องจากมีความยากลำบากในการเตรียมอุปกรณ์ใช้ในการยับยั้งการทำงานของเอนไซม์ วิธีที่ใช้ในการยับยั้งมี 2 วิธี วิธีแรกคือ นำเอกซ์ทรูเดกมาดเป็นผง ละลายน้ำ และปรับ pH ให้เท่ากับ 3.5 ควบคู่ไปกับการทำความร้อนที่ 100 องศาเซลเซียส ซึ่งไม่อาจกระทำได้ทันที เนื่องจาก เอกซ์ทรูเดกมีลักษณะที่เหนียว ต้องนำไปอบแห้งที่ 60 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 24 ชั่วโมงก่อน เอกซ์ทรูเดกจึงจะมีลักษณะที่กรอบแข็ง และสามารถนำไปบดละเอียดได้ วิธีที่สองคือ นำเอกซ์ทรูเดกไปปั่นแข็งในไนโตรเจนเหลวทันทีหลังออกจากกรีนแลน (Die) ซึ่งไม่มีอุปกรณ์ใช้ในการนี้ ในการทดลองนี้ ได้ยับยั้งการทำงานของเอนไซม์ตามวิธีแรก จึงอาจเกิดความคลาดเคลื่อนเนื่องจากมีการเปลี่ยนแปลงของค่า D.E. ในระหว่างขั้นตอนการเตรียมเอกซ์ทรูเดกให้เป็นผงแห้ง

2.2 การวิเคราะห์ปริมาณลิโคไซส์ฟาร์ชและค่า D.E. ของมอลโตเดกซ์ทрин

ผลจากการวิเคราะห์ปริมาณลิโคไซส์ฟาร์ชและค่า D.E. ของมอลโตเดกซ์ทринแสดงไว้ในตารางที่ 26

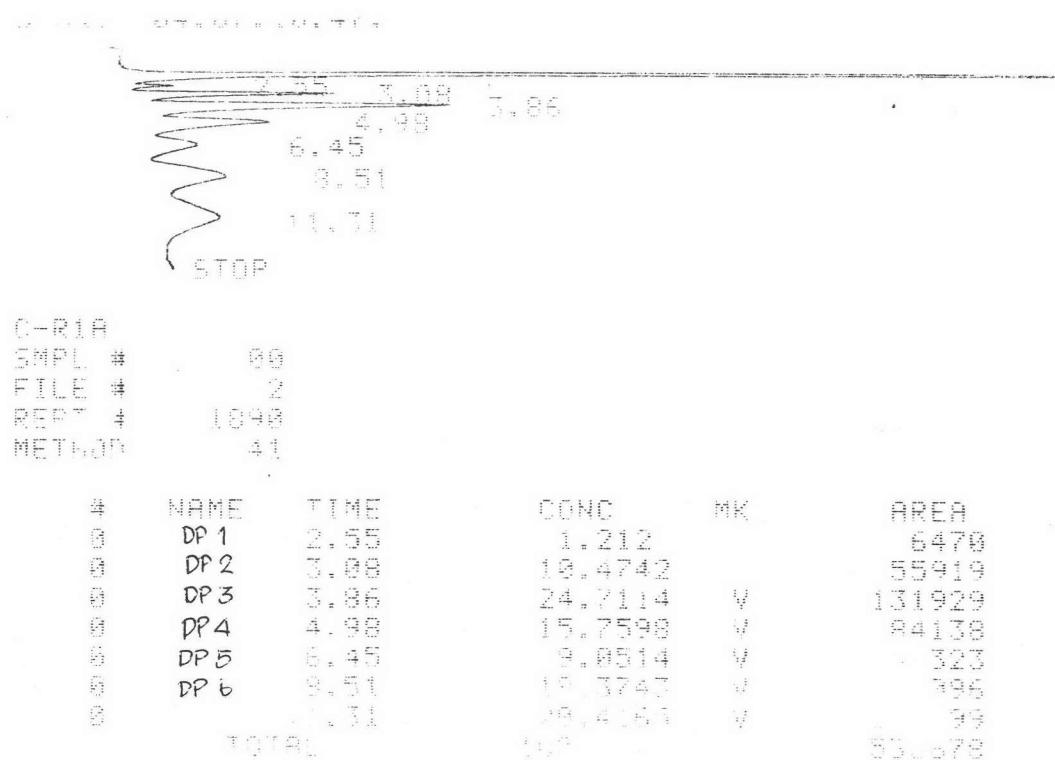
ตารางที่ 26: ปริมาณลิโคไซฟ์สตาร์ชและค่า D.E. ของмолอตเดกซ์กรินที่ผลิตได้จากการบวนการผลิตแบบปกติ และการบวนการเอกซ์กรูชันแบบสกรุช์ ในสภาวะที่เลือกได้จากการทดลอง

รูปแบบของการบวนการผลิต	D.E.	ปริมาณลิโคไซฟ์สตาร์ช (ร้อยละ)
การบวนการผลิตแบบปกติ	10.06	85.27
การบวนการผลิตแบบปกติ	14.11	88.79
การบวนการเอกซ์กรูชันแบบสกรุช์	10.68	53.94
การบวนการเอกซ์กรูชันแบบสกรุช์	12.81	56.16

จากตารางที่ 26 พบว่า ในกระบวนการผลิตแบบปกติ จะได้ผลผลิตของмолอตเดกซ์กรินที่มีค่า D.E. 10.06 (BMD 10.06) และ 14.11 (BMD 14.11) คิดเป็นร้อยละ 85.27 และ 88.79 ตามลำดับ ส่วนการบวนการเอกซ์กรูชันแบบสกรุช์ จะได้ผลผลิตของmolอตเดกซ์กรินที่มีค่า D.E. 10.68 (TMD 10.68) และ 12.81 (TMD 12.81) คิดเป็นร้อยละ 53.94 และ 56.16 ตามลำดับ

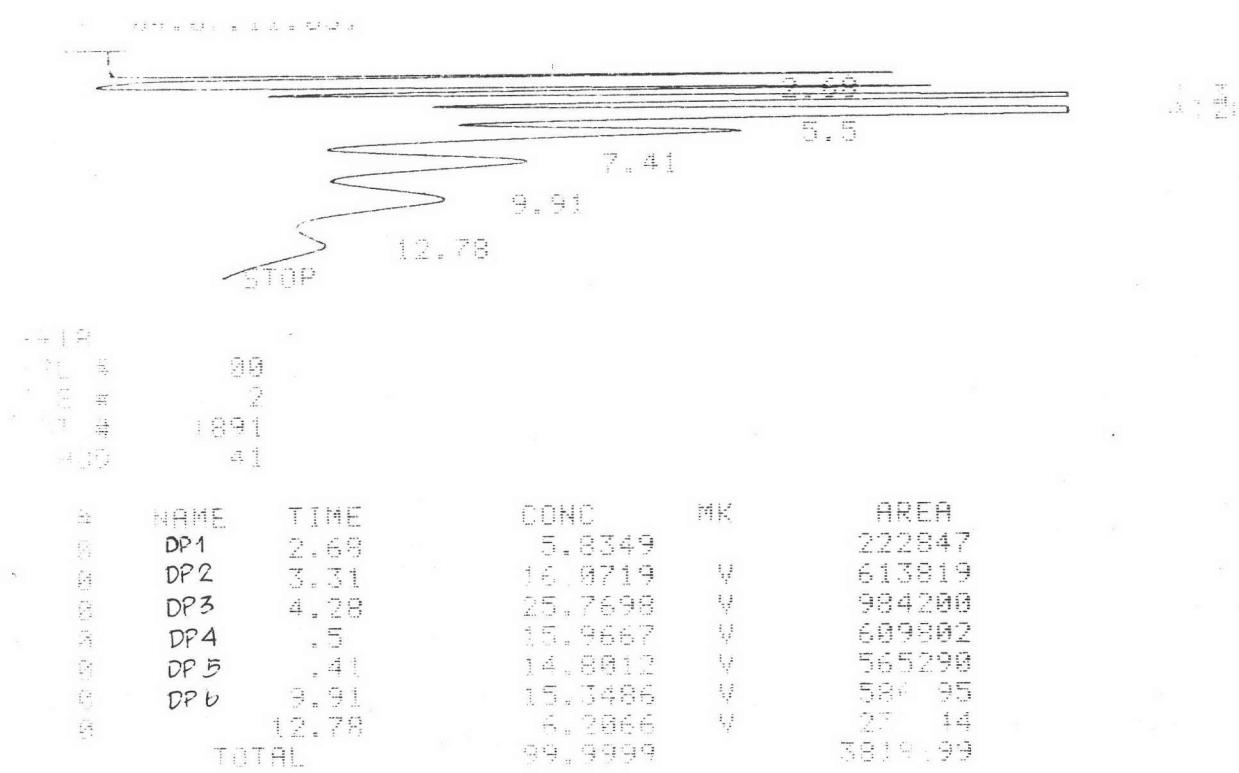
2.3 การวิเคราะห์สัดส่วนของคาร์บอยาเซเรตชนิดต่างๆในмолอตเดกซ์กริน

การวิเคราะห์สัดส่วนของคาร์บอยาเซเรตที่มีค่า D.P. ตั้งแต่ 1 ถึง 6 ในmolอตเดกซ์กรินที่ผลิตได้ ด้วยวิธี High Performance Liquid Chromatography แสดง Chromatogram ไว้ในภาพที่ 26 ถึง 29 และแสดงผลการคำนวณสัดส่วนคาร์บอยาเซเรตที่มีค่า D.P. 1 ถึง 6 ไว้ในตารางที่ 27

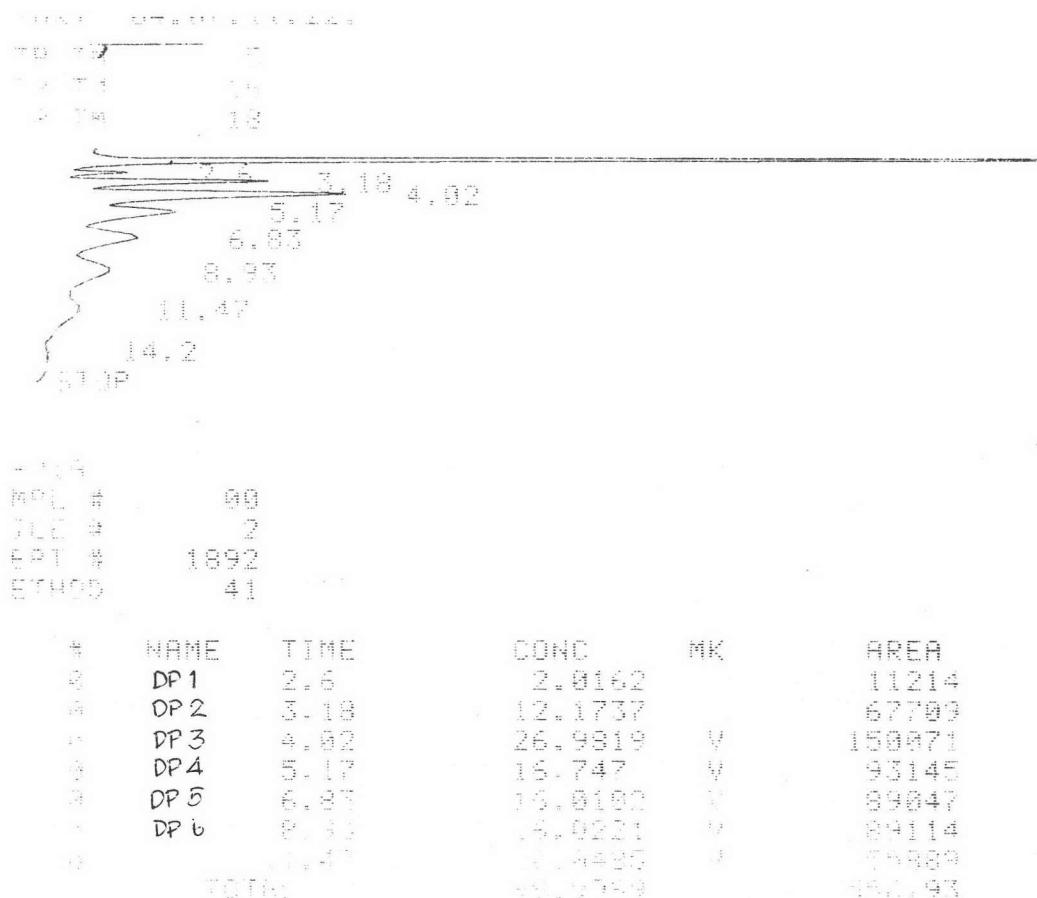


ภาพที่ 26: Chromatogram แสดงปริมาณสารที่บีบใช้เครตทั่วไป D.P. 1 ถึง 6

ใน BMD 10.06



ภาพที่ 27: Chromatogram แสดงปริมาณสารบีไซเดรตที่มีค่า D.P. 1 ถึง 6
ใน BMD 14.11



ภาพที่ 28: Chromatogram แสดงปริมาณสารที่บีบใช้เครื่องทึบค่า D.P. 1 ถึง 6

ใน TMD 10.68

ภาพที่ 29: Chromatogram แสดงปริมาณคาร์บอไนเตตที่มีค่า D.P. 1 ถึง 6
ใน TMD 12.81

ตารางที่ 27: ปริมาณคาร์บอไนเตอร์ที่มีน้ำหนักโดยเฉลี่ยต่ำที่สุดนิดต่างๆ ใน/mol โตเดกซ์ทวินที่ผลิตได้จากการบวนการผลิตแบบปกติและกระบวนการเอกซ์ทรูชันแบบสกรูคู่ ในสภาวะที่เลือกได้จากการทดลอง

		ปริมาณคาร์บอไนเตอร์ทวินที่ผลิตต่างๆ ใน/mol โตเดกซ์ทวิน (ร้อยละ)			
ชนิดของ ดาวร์บอไนเตอร์ (D.P.)	mol โตเดกซ์ทวินจากการบวนการ ผลิตแบบปกติ	mol โตเดกซ์ทวินจากการบวนการ เอกซ์ทรูชันแบบสกรูคู่			
		D.E. 10.06	D.E. 14.11	D.E. 10.68	D.E. 12.81
กลูโคส (1)	0.10	1.54	0.17	0.31	
молโตส (2)	0.75	3.76	0.89	1.51	
молโตไซด์ (3)	2.10	7.23	2.37	3.54	
молโตเตหะโซส (4)	1.40	4.54	1.49	2.44	
молโตเพนเตหะโซส (5)	1.30	4.23	1.43	2.24	
молโตเซกสะโซส (6)	1.52	5.56	1.82	3.28	
D.P.มากกว่า 6	92.83	73.14	91.83	86.68	

จากตารางที่ 27 เปรียบเทียบ mol โตเดกซ์ทวินจากการบวนการผลิตเดียว กับที่มีค่า D.E.ต่างกัน พบว่า เมื่อค่า D.E. ของผลิตภัณฑ์สูงขึ้น สัดส่วนของดาวร์บอไนเตอร์ที่ D.P.ต่ำ จะสูงขึ้น และจากการเปรียบเทียบ mol โตเดกซ์ทวินจากการบวนการผลิตที่มีค่า D.E. ใกล้เคียงกัน พบว่า mol โตเดกซ์ทวินจากการบวนการผลิตแบบปกติที่มีค่า D.E. 10.06 (BMD 10.06) และ mol โตเดกซ์ทวินจากการบวนการเอกซ์ทรูชันแบบสกรูคู่ที่มีค่า D.E. 10.68 (TMD 10.68) มีสัดส่วนของดาวร์บอไนเตอร์ที่ D.P. 1 ถึง D.P. 6 ใกล้เคียงกันมาก

3. สมบัติทางกายภาพของมอลโตเดกซ์ทริน

มีการนำมอลโตเดกซ์ทรินที่ผลิตจากแบงชันดื่นๆ ไปใช้ในการทดสอบน้ำมันในผลิตภัณฑ์อาหารหลายประเภท โดยพยายามปรับปรุงสมบัติทางกายภาพของมอลโตเดกซ์ทรินนั้นให้ใกล้เคียงกับน้ำมัน (AVEBE, 1989; Yackel and Cox, 1992) ของการใช้มอลโตเดกซ์ทรินในการทดสอบน้ำมันบางส่วนนี้ข้อต่อ คือ ช่วยลดแคลอรี่ในอาหาร ดังนั้น การศึกษาสมบัติทางกายภาพของมอลโตเดกซ์ทรินในการทดลองนี้ จึงมุ่งเน้นไปทางการศึกษาถึงสมบัติทางการไหลของมอลโตเดกซ์ทริน เพื่อประโยชน์ในการนำไปใช้ทดสอบน้ำมันในผลิตภัณฑ์อาหาร โดยจะแบ่งการศึกษาเป็น 2 ขั้นตอน คือ ขั้นแรกศึกษาสมบัติในด้านความหนืดของมอลโตเดกซ์ทรินที่ผลิตได้โดยใช้เครื่อง Brookfield viscometer ทึบก่อนและหลังการผ่านกระบวนการทำให้เข้มข้นโดยใช้เครื่อง Rotary vacuum evaporator ขั้นตอนนี้ ทำเพื่อปรับค่าความหนืดของมอลโตเดกซ์ทรินให้มีค่าใกล้เคียงกับน้ำมันพืช ขั้นตอนต่อไป นำมอลโตเดกซ์ทรินที่มีความหนืดใกล้เคียงกับน้ำมันพืชไปวัดสมบัติทางการไหลโดยใช้เครื่อง Haake เปรียบเทียบกับน้ำมันพืชตัวอย่าง ผลการทดลองจาก 2 ขั้นตอนนี้ แสดงในหัวข้อที่ 3.1 และ 3.2

3.1 การวิเคราะห์ปริมาณของแข็งทั้งหมดและความหนืดของมอลโตเดกซ์ทริน

วัดความหนืดของตัวอย่างที่อุณหภูมิ 25 องศาเซลเซียส โดยใช้เครื่อง Brookfield viscometer น้ำมันพืชที่เลือกมาเป็นต้นแบบ เป็นน้ำมันพืชชนิดที่ใช้ในการผลิตน้ำสลัดชนิดขั้น มีความหนืดที่อุณหภูมิ 25 องศาเซลเซียส เท่ากับ 82.8 mPas ส่วนผลการวัดค่าความหนืดของมอลโตเดกซ์ทรินที่ผลิตได้ ทึบก่อนและหลังการทำให้เข้มข้น แสดงไว้ในตารางที่ 28

ตารางที่ 28: ความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณของแม็ชชิงทั้งหมดและค่าความหนืดของ/mol โพตเดกซ์ทริน ก่อนและหลังการทำให้เข้มข้น

	ลักษณะทางกายภาพ	мол โพตเดกซ์ทรินจาก กระบวนการผลิตแบบปกติ		мол โพตเดกซ์ทรินจาก กระบวนการแยกชั้น***	
		D.E. 10.06	D.E. 14.11	D.E. 10.68	D.E. 12.81
ก่อนการ ทำให้เข้มข้น	ปริมาณของแม็ชชิงทั้งหมด (%)	25.82	26.32	-	-
	ความหนืด (mPas)*	55.6	32.0	-	-
หลังการ ทำให้เข้มข้น	ปริมาณของแม็ชชิงทั้งหมด (%)	32.16	47.43	31.96	46.65
	ความหนืด (mPas)*	89.6	87.6	84.87	88.34

* 1 mPas มีค่าเท่ากับ 1 centipoise

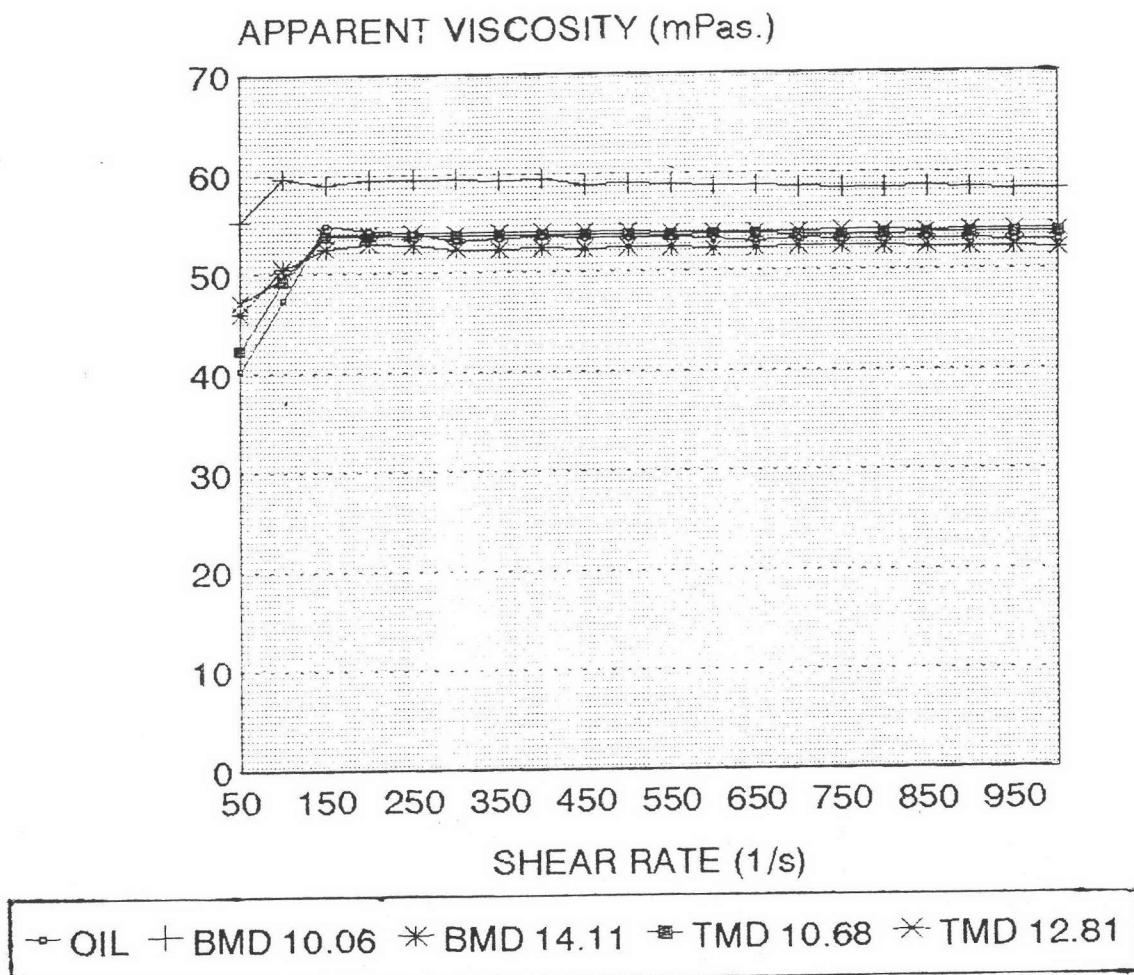
** เนื่องจาก mol โพตเดกซ์ทรินจากการกระบวนการแยกชั้นแบบสกรูคู่มีลักษณะเป็นผง สามารถนำมาระลายน้ำและปรับความเข้มข้นให้ได้ตามที่ต้องการ โดยไม่ต้องผ่านกระบวนการทำให้เข้มข้นโดยการระเหยน้ำออก เช่นเดียวกับ mol โพตเดกซ์ทรินชนิดเหลวที่ได้จากการกระบวนการผลิตแบบปกติ คั่งผ่าน จึงไม่มีข้อมูลของปริมาณของแม็ชชิงทั้งหมดและข้อมูลทางด้านความหนืดในช่วงก่อนการทำให้เข้มข้น

3.2 การวิเคราะห์สมบัติทางการไหลของมอลโตเดกซ์ทрин

นำน้ำมันพืชและมอลโตเดกซ์ทринทั้ง 4 ตัวอย่างที่ผ่านการปรับความเข้มข้นจนมีความหนืดใกล้เคียงกับน้ำมันพืชไปวัดสมบัติทางการไหลโดยใช้เครื่อง Haake เพื่อเปรียบเทียบลักษณะทางการไหล ในการวัดลักษณะทางการไหลโดยใช้เครื่อง Haake นี้ ผลที่ได้จากการวัดจะเป็น ค่า Shear rate ($\dot{\gamma}$) Shear stress (τ) และ Apparent viscosity (μ) ที่เวลาต่างๆ นำค่า Shear rate และ Apparent viscosity ของตัวอย่างมอลโตเดกซ์ทринทั้งสี่ และน้ำมันพืชมาสร้างกราฟ จะได้กราฟแสดงความสัมพันธ์ดังภาพที่ 30 จากนั้น คำนวณค่า Consistency index และ Flow-behavior index ดังวิธีการคำนวณในภาคผนวก ๑ ได้ผลดังแสดงในตารางที่ 29 พบว่า มอลโตเดกซ์ทринทั้ง 4 ตัวอย่าง มีลักษณะการไหลเป็นแบบเดียวกับน้ำมันพืชตัวอย่าง สังเกตจากภาพที่ 30 ลักษณะเส้นกราฟของมอลโตเดกซ์ทринเป็นแบบเดียวกับน้ำมันพืชตัวอย่าง และจากตารางที่ 29 พบว่า ค่า Consistency index และ Flow-behavior index ของมอลโตเดกซ์ทринทั้ง 4 ตัวอย่างมีค่าใกล้เคียงกับของน้ำมันพืชตัวอย่างมาก

ตารางที่ 29: ค่า Consistency Index และ Flow-behavior Index ของน้ำมันพืช และผลตัวแปรของมอลโตเดกซ์ทрин

ผลตัวแปร		Consistency Index (K) (mPas)	Flow-behavior Index (n)
น้ำมันพืช		0.037	1.057
มอลโตเดกซ์ทринจากกระบวนการผลิตแบบปกติ	D.E.10.06	0.056	1.006
	D.E.14.11	0.045	1.025
มอลโตเดกซ์ทринจากการบาน การเอกซ์ทรูชันแบบสกรูคู่	D.E.10.68	0.039	1.050
	D.E.12.81	0.044	1.033



ภาพที่ 30 : ความสัมพันธ์ระหว่าง Shear rate และ Apparent viscosity ของน้ำมันพืช (oil) พลิตกัมพ์มอลโตเดกซ์ทรินจากกระบวนการผลิตแบบบخار (BMD) ที่มีค่า D.E. 10.06 และ 14.11 และพลิตกัมพ์มอลโตเดกซ์ทรินจากกระบวนการแยกที่หุ้นแบบสกรู (TMD) ที่มีค่า D.E. 10.68 และ 12.81 ที่อุณหภูมิ 25 องศาเซลเซียส

การนำมอลต์เดกซ์ทrinไปใช้ทดแทนน้ำมันพืชในน้ำสลัดชนิดข้น

ทดสอบการยอมรับทางประสาทสัมผัสของน้ำสลัดชนิดข้นทั้ง 8 สูตร ที่มีการทดแทนน้ำมันพืชด้วยมอลต์เดกซ์ทrinชนิดต่างๆ ในปริมาณที่ต่างกัน รายละเอียดของปริมาณน้ำมันพืชต่อปริมาณมอลต์เดกซ์ทrinที่ใช้ในน้ำสลัดชนิดข้นในสูตรต่างๆ แสดงไว้ในตารางที่ 6 การทดสอบทางประสาทสัมผัสใช้วิธี Multiple Comparison Test โดยขึ้นเปรียบเทียบกับสูตรมาตรฐานที่ไม่มีการใช้มอลต์เดกซ์ทrinทดสอบน้ำมันพืช ใช้ผู้ทดสอบขึ้นที่ผ่านการฝึกฝนแล้วจำนวน 15 คน ผลการทดสอบทางประสาทสัมผัสของน้ำสลัดชนิดข้นทั้ง 8 สูตร แสดงในตารางที่ 30

พบว่า ผลิตภัณฑ์น้ำสลัดชนิดข้นที่มีการใช้มอลต์เดกซ์ทrin D.E. ต่างๆ ทดแทนน้ำมันพืชในสัดส่วนต่างๆ ทั้ง 8 ตัวอย่าง ผลิตภัณฑ์น้ำสลัดชนิดข้นที่ใช้น้ำมันพืชเต็มสูตร ไม่มีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญในด้านความขึ้นหนึ่งและรำสูตร ส่วนในด้านกลิ่นของน้ำสลัดนี้ พบว่า ผลิตภัณฑ์น้ำสลัดชนิดข้นที่ใช้มอลต์เดกซ์ทrinจากการบรรจุแบบพลาสติกที่มีค่า D.E. 14.11 (BMD 14.11) และมอลต์เดกซ์ทrinจากการบรรจุแบบกระดาษที่มีค่า D.E. 12.81 (TMD 12.81) ในปริมาณร้อยละ 50 ของน้ำมันพืช จะมีคะแนนทางด้านกลิ่นต่างจากคะแนนทางด้านกลิ่นของผลิตภัณฑ์น้ำสลัดชนิดข้นมาตรฐานอย่างมีนัยสำคัญที่ระดับความเชื่อมั่นร้อยละ 95 ผู้ทดสอบส่วนใหญ่ให้ความเห็นว่า ผลิตภัณฑ์น้ำสลัดตัวอย่างทั้งสองสูตรดังกล่าว มีกลิ่นที่อ่อนกว่ากลิ่นของน้ำสลัดมาตรฐาน

สำหรับผลการคำนวณค่าพลังงานในน้ำสลัดชนิดข้นทั้ง 8 สูตร รวมทั้งสูตรมาตรฐานแสดงไว้ในตารางที่ 31 น้ำสลัดชนิดข้นสูตรที่ใช้มอลต์เดกซ์ทrinทดสอบน้ำมันพืชในปริมาณร้อยละ 25 และ 50 จะมีค่าพลังงานลดลงร้อยละ 14 ± 0.67 และ 28 ± 1.24 ตามลำดับ

ตารางที่ 30: ผลการทดสอบทางประสานสัมผัสผลิตภัณฑ์น้ำสัดชนิดยันที่มีการใช้anolito เดกซ์ทิวิน
ที่ได้จากการบวนการผลิตแบบงา (BMD) และกระบวนการการเอกซ์กรูห์แบบสกรุค
(TMD) กดแทนน้ำมันพืชในปริมาณ 25 ใน 100 และ 50 ใน 100

ส่วนผสมที่ใช้ทดแทนน้ำมันพืช	ปริมาณที่ใช้ทดแทน (ร้อยละ) ของน้ำมัน	ค่าเฉลี่ย *		
		ความข้นหนึด ns	กลิ่น	รสชาติ ns
น้ำมันพืช 100 %	0	3.0	3.0 ^b	3.0
BMD 10.06	25	3.15 ^a ±0.66	2.62 ^{a,b} ±0.51	2.85 ^a ±0.99
BMD 10.06	50	3.35 ^a ±0.85	2.54 ^{a,b} ±0.52	2.69 ^a ±0.63
BMD 14.11	25	2.88 ^a ±0.96	2.69 ^{a,b} ±0.85	2.81 ^a ±0.80
BMD 14.11	50	3.38 ^a ±1.71	2.46 ^a ±0.52	2.69 ^a ±0.75
TMD 10.68	25	2.92 ^a ±0.86	2.62 ^{a,b} ±0.51	3.15 ^a ±0.80
TMD 10.68	50	3.33 ^a ±0.66	2.54 ^{a,b} ±0.66	2.85 ^a ±0.90
TMD 12.81	25	3.31 ^a ±0.95	2.62 ^{a,b} ±0.65	2.92 ^a ±0.86
TMD 12.81	50	3.38 ^a ±0.95	2.46 ^a ±0.66	2.85 ^a ±0.99

* ตัวอักษรที่แยกต่างกัน แสดงว่า มีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญที่ระดับความเชื่อมั่นร้อยละ 95
ns คือ ไม่มีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ

ตารางที่ 31: ค่าพลังงานในน้ำสัดชนิดชั้นสูตรต่างๆ

ส่วนผสม	สูตรมาตรฐาน		สูตรที่ 1		สูตรที่ 2	
	น้ำหนัก (กรัม)	พลังงาน (แคลอรี่)	น้ำหนัก (กรัม)	พลังงาน (แคลอรี่)	น้ำหนัก (กรัม)	พลังงาน (แคลอรี่)
น้ำสตาร์ด	12	24	12	24	12	24
ไข่แดง	102	390	102	390	102	390
น้ำมะนาว	100	26.4	100	26.4	100	26.4
เกลือป่น	4	0	4	0	4	0
พริกไทยป่น	2	5	2	5	2	5
นมข้นหวาน	612	1960	612	1960	612	1960
นมสดชนิดจืด	488	300	488	300	488	300
น้ำมันพีช	654	5775	490.5	4331	327	2887.4
BMD 10.06 เข้มข้นร้อยละ 32.16	-	-	163.5	210.3	327	420.5
BMD 14.11 เข้มข้นร้อยละ 47.43	-	-	-	-	-	-
TMD 10.68 เข้มข้นร้อยละ 31.96	-	-	-	-	-	-
TMD 12.81 เข้มข้นร้อยละ 46.65	-	-	-	-	-	-
รวม	1974	8480.4	1974	7246.7	1974	6013.3
ค่าพลังงานต่อ 100 กรัม (แคลอรี่)		429.6		367.1		304.6
ค่าพลังงานที่หลุดลงจากสูตรมาตรฐาน (ร้อยละ)		0		14.5		29.1

ตารางที่ 31: ค่าผลังงานในน้ำสัดชนิดขันสูตรต่างๆ (ต่อ)

ส่วนผสม	สูตรที่ 3		สูตรที่ 4		สูตรที่ 5	
	น้ำหนัก (กรัม)	ผลังงาน (คอลอร์)	น้ำหนัก (กรัม)	ผลังงาน (คอลอร์)	น้ำหนัก (กรัม)	ผลังงาน (คอลอร์)
มีสตราท	12	24	12	24	12	24
ไซด์แอด	102	390	102	390	102	390
น้ำมะนาว	100	26.4	100	26.4	100	26.4
เกลือป่น	4	0	4	0	4	0
พริกไทยป่น	2	5	2	5	2	5
น้ำข้นหวาน	612	1960	612	1960	612	1960
นมสดชนิดจีด	488	300	488	300	488	300
น้ำมันพืช	490.5	4331	327	2887.4	490.5	4331
BMD 10.06 เนื้อมันวัวอยละ 32.16	-	-	-	-	-	-
BMD 14.11 เนื้อมันวัวอยละ 47.43	163.5	310.2	327	620.3	-	-
TMD 10.68 เนื้อมันวัวอยละ 31.96	-	-	-	-	163.5	209
TMD 12.81 เนื้อมันวัวอยละ 46.65	-	-	-	-	-	-
รวม	1974	7346.6	1974	6189.1	1974	7245.4
ค่าผลังงานต่อ 100 กรัม (คอลอร์)		372.2		313.5		367
ค่าผลังงานที่ลดลงจากสูตรมาตรฐาน (ร้อยละ)		13.4		27.0		14.6

ตารางที่ 31: ค่าพลังงานในน้ำสต็อกชนิดหันสูตรต่างๆ (ต่อ)

ส่วนผสม	สูตรที่ 6		สูตรที่ 7		สูตรที่ 8	
	น้ำหนัก (กรัม)	พลังงาน (แคลอรี่)	น้ำหนัก (กรัม)	พลังงาน (แคลอรี่)	น้ำหนัก (กรัม)	พลังงาน (แคลอรี่)
มีสตาร์ค	12	24	12	24	12	24
ไข่แดง	102	390	102	390	102	390
น้ำมะนาว	100	26.4	100	26.4	100	26.4
เกลือป่น	4	0	4	0	4	0
พริกไทยป่น	2	5	2	5	2	5
นมข้นหวาน	612	1960	612	1960	612	1960
นมสต็อกนิเดจ์	488	300	488	300	488	300
น้ำมันพืช	327	2887.4	490.5	4331	327	2887.4
BMD 10.06 เยื่อมหันร้อออก 32.16	-	-	-	-	-	-
BMD 14.11 เยื่อมหันร้อออก 47.43	-	-	-	-	-	-
TMD 10.68 เยื่อมหันร้อออก 31.96	327	418	-	-	-	-
TMD 12.81 เยื่อมหันร้อออก 46.65	-	-	163.5	305.1	327	610.2
รวม	1974	6010.8	1974	7341.5	1974	6203.0
ค่าพลังงานต่อ 100 กรัม (แคลอรี่)		304.5		372.0		314.2
ค่าพลังงานที่ลดลงจากสูตรมาตรฐาน (ร้อออก)		29.1		13.4		26.9