



نهمین کنگره ملی مهندسی شیمی ایران

دانشگاه علم و صنعت ایران
۳-۵ آذر، ماه ۱۳۸۳

مدلسازی تجربی در راکتورهای PVC پتروشیمی بندرامام برای افزایش میزان Yield و کاهش سیکل

زمانی هربچ

محمدعلی محمدجعفری*

صندوق پستی ۳۱۴ بندرماهشهر، پتروشیمی بندرامام، خدمات فنی شرکت بسپاران

MAMohammadJafari@basparan.bipc.org.ir

چکیده

مدلسازی تجربی در راکتورهای PVC پتروشیمی بندرامام برای افزایش میزان Yield و کاهش سیکل زمانی هربچ افزایش تولید PVC در هر بیج (Yield) باعث افزایش تولید واحد و نیز کاهش قیمت تمام شده محصول خواهد شد. در این مقاله راهکارها و روشهای دستیابی به تولید بیشتر در راکتورهای PVC سوسپانسیونی پتروشیمی بندرامام، بمنظور افزایش بهره وری و سوددهی تولید کنندگان PVC ارائه شده است. ابتدا شرایط واقعی فرآیند نظیر پروفایل دمائی واکنش پلیمریزاسیون بررسی و همچنین محاسبات سینتیکی مربوط به آغازگرهای مصرفی در راکتورها انجام گردید. سپس با تغییرات لازم در بعضی از پارامترهای مؤثر و اساسی، بویژه فرمولاسیون شارژ آغازگرهای مصرفی یعنی تغییر در نسبت میزان مصرف آغازگرهای MYPC و LP و همچنین تغییر در پروفایل دمائی واکنش پلیمریزاسیون (ایجاد یک Ramp دمائی در ابتدای واکنش)، سیکل زمانی هربچ از گرید S-6558 کاهش و میزان Yield در راکتورها افزایش یافته است. تغییر در پارامترهای عملیاتی، بصورت پله ای و در راکتورهای ۲۰۰ مترمکعبی پتروشیمی بندرامام انجام گردید. با اعمال تغییرات مذکور در شرایط واکنش پلیمریزاسیون، روزانه به مقدار ۵۶ تن به تولید واحد PVC بندرامام اضافه گردید.

کلمات کلیدی: پلی وینیل کلراید، سیکل زمانی، بازده، فرمولاسیون، آغازگر، پروفایل دما

مقدمه

در دهه اخیر، استراتژی توسعه اقتصادی کشور ما، بر روی رشد و توسعه صنعت پتروشیمی بوده، و بدون اغراق می توان گفت که در حال حاضر شاهد عصر طلایی توسعه این صنعت می باشیم. تاسیس و استقرار مجتمع های پتروشیمی در مناطق مختلف کشور با ظرفیتهای بالا دلیل این ادعا می باشد. یکی از مهمترین شاخه صنایع پتروشیمی، صنعت پلیمر بوده، که در این راستا می توان پلی وینیل کلراید PVC را از مهم ترین و سود آورترین محصول پلیمری به حساب آورد. واحد PVC پتروشیمی بسپاران بندرامام تحت لیسانس شرکت huls آلمان در سال ۱۳۷۳ شروع به تولید نمود. ظرفیت تولید این واحد طبق طراحی برابر ۱۷۵۰۰۰ تن محصول پی وی سی سوسپانسیونی در سال می باشد. همچنین این واحد توانائی تولید شش گرید مختلف PVC رادارا می باشد که سه تا از این گریدها جزء گریدهای سخت (Rigid) و سه تای دیگر جزء گریدهای نرم (Soft) می باشند. کاهش سیکل زمانی هر بچ از ۱۰/۵۸ ساعت به ۹/۷۵ ساعت برای تولید پی وی سی گرید S-6558 در واحد PVC شرکت پتروشیمی بسپاران بندرامام از جمله اهداف مهم این مقاله بوده است.

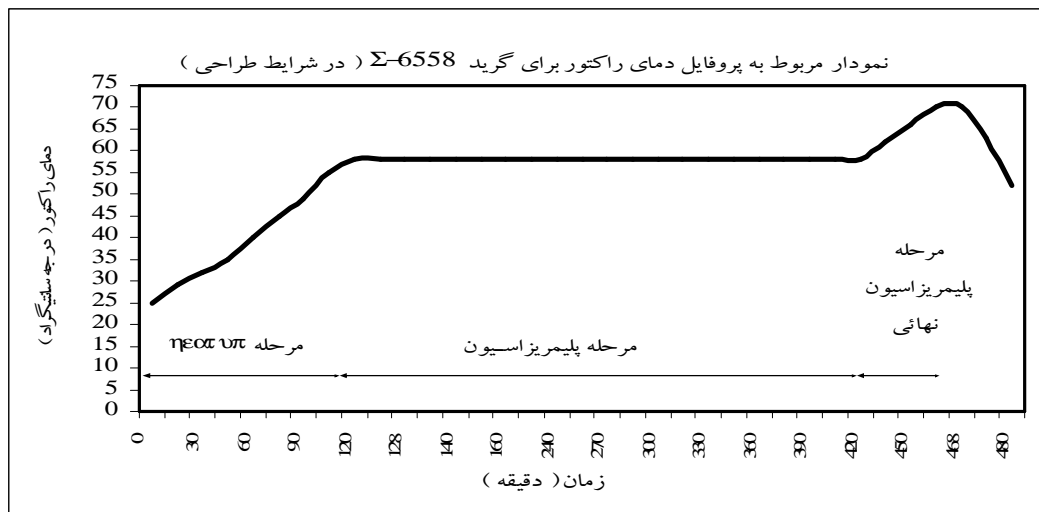
افزایش مقدار Yield و نیز کاهش زمان پلیمریزاسیون در هر بچ از گرید S-6558 در راکتورهای واحد PVC پتروشیمی بندرامام

بررسی فرآیند پلیمریزاسیون واحد PVC بندرامام در شرایط طراحی

در راکتورهای واحد PVC طبق طراحی برای گرید S-6558 (گرید مینا)، دو نوع آغازگر از نوع پراکسیدی با نامهای MYPC (Di-MyristylperoxyDicarbonate) LP, (Diluryl-Peroxide) مصرف می شود. آغازگر MYPC دارای نیمه عمر کمتری نسبت به آغازگر LP می باشد. در واقع دارای سرعت تجزیه بیشتری می باشد. دمای واکنش پلیمریزاسیون در گرید S-6558 برابر ۵۸ درجه سانتیگراد می باشد. در مرحله Heat UP به محض رسیدن دمای راکتور به دمای تعریف شده برای واکنش (۵۸ درجه سانتیگراد برای گرید S-6558) عملیات گرم کردن راکتور از طریق ژاکت قطع و سرد کردن راکتور با استفاده از آب خنک (با دمای حدود ۲۵ درجه سانتیگراد) در ژاکت راکتور و نیز پوسته رفلکس کندانسور متصل به بالای راکتور در تمام طول مدت پلیمریزاسیون ادامه دارد. در ابتدای پلیمریزاسیون نقش اصلی را آغازگر MYPC دارد و نقش آغازگر LP عمدتاً در انتهای مرحله واکنش پلیمریزاسیون و بخصوص در زمان مرحله واکنش پلیمریزاسیون نهایی می باشد. بر اساس Recipe طراحی، میزان مصرف آغازگر MYPC برابر ۵۲۹ ppm (بر اساس میزان مونومر مصرفی) و میزان مصرف آغازگر LP برابر ۲۰۶ ppm می باشد. زمان پلیمریزاسیون نیز پنج ساعت و و پلیمریزاسیون نهایی برابر ۴۰ دقیقه بوده است. بنابراین مدت زمان کل پلیمریزاسیون برابر پنج ساعت و چهار دقیقه می باشد. در صد تبدیل نیز برابر ۸۸ درصد و میزان Yield در هر بچ حدود ۵۹/۴ تن می باشد بمنظور کوتاه نمودن زمانهای واکنش در مراحل پلیمریزاسیون و پلیمریزاسیون نهایی و همچنین افزایش در صد تبدیل واکنش در راکتورها نسبت به طراحی واحد، بررسیهای علمی و تجربی انجام گردید و با تغییراتی در پروفایل دمائی واکنش پلیمریزاسیون و همچنین فرمولاسیون شارژ راکتورهای واحد PVC شرکت پتروشیمی بندرامام نتایج مثبت و قابل قبولی حاصل گردید.

بررسی پروفایل دمائی واکنش و همچنین میزان مصرف آغازگرهای MYPC و LP ارائه شده توسط شرکت صاحب لیسانس

طبق طراحی پروفایل دمائی واکنش پلیمریزاسیون شامل سه مرحله یعنی مرحله Heat Up، پلیمریزاسیون و مرحله پلیمریزاسیون نهائی می باشد. مدت زمان مرحله Heat Up حدود ۲ ساعت می باشد میزان سرعت واکنش و همچنین میزان درصد تبدیل واکنش در این مرحله کم می باشد. در مرحله پلیمریزاسیون که مدت زمان آن طبق طراحی حدود ۵ ساعت می باشد، پروفایل دما بصورت ایزوترمال و برابر ۵۸ درجه سانتیگراد می باشد. این مرحله اصلی ترین مرحله از واکنش پلیمریزاسیون می باشد و بیشترین درصد تبدیل واکنش در این مرحله انجام می شود. زیرا مدت زمان این مرحله طولانی است و میزان دما نیز نسبتاً بالاست. در مرحله پلیمریزاسیون نهائی نیز مانند مرحله Heat Up پروفایل دما بصورت افزایشی است. اما دما در این مرحله از ۵۸ درجه سانتیگراد شروع و تا ۷۰ درجه سانتیگراد افزایش می یابد. طبق طراحی مدت زمان این مرحله برابر ۴۰ دقیقه میباشد. مطابق پروفایل دمائی که در این منحنی نشان داده شده است، مجموع زمان هر سه مرحله مذکور برابر ۷/۶۶ ساعت می باشد.



شکل ۱- نمودار مربوط به پروفایل دمائی راکتور در یک بچ (طبق طراحی)

حال برای بررسی چگونگی وضعیت میزان آغازگر مصرف شده در طول بچ و میزان آغازگر باقیمانده در انتهای هر مرحله، ابتدا باید نیمه عمر آغازگرهای MYPC و LP را در شرایط دمائی هر سه مرحله بصورت جداگانه محاسبه گردد.

ابتدا نیمه عمر هر دو آغازگر را در شرایط دمائی مرحله Heat Up محاسبه و با یکدیگر مقایسه می نمائیم. در این مرحله دمائی راکتور متغیر و دارای پروفایل افزایشی می باشد. معمولاً میزان دما از ۲۵ درجه سانتیگراد شروع و تا ۵۸ درجه سانتیگراد ادامه می یابد. برای ساده شدن محاسبات در این مرحله، مقدار دما را متوسط مقادیر ۲۵ و ۵۸ درجه سانتیگراد یعنی ۴۱/۵ درجه سانتیگراد در نظر می گیریم.

نیمه عمر آغازگر MYPC در دمای متوسط مرحله Heat Up :

$$K_d = K_o * \text{EXP}(-E_a / RT)$$

$$K_o = 2.82 * 10^{15} \quad 1 / \text{sec} \quad E_a = 124.1 \quad \text{Kj} / \text{mol}$$

$$R = 8.314 * 10^{-3} \quad \text{Kj} / \text{mol} \cdot \text{K}$$

$$T = (58 + (25/2)) = 41.5 \quad ^\circ\text{C} = 314.5 \quad ^\circ\text{K} \quad \text{متوسط دمای راکتور در مرحله Heat Up} :$$

$$K_d = 2.82 * 10^{15} * \text{EXP}(-124.1 / (8.314 * 10^{-3} * 314.5)) = 6.8 * 10^{-6}$$

بنابراین نیمه عمر آغازگر MYPC در دمای متوسط مرحله Heat Up برابر است با :

$$t_{1/2} = \ln 2 / K_d = 0.693 / (6.8 * 10^{-6}) = 101911 \quad \text{ثانیه} = 2.83 \quad \text{ساعت}$$

نیمه عمر آغازگر LP در دمای متوسط مرحله Heat Up :

$$T = (58 + (25/2)) = 41.5 \quad ^\circ\text{C} = 314.5 \quad ^\circ\text{K}$$

$$K_d = 3.92 * 10^{14} * \text{EXP}(-123.37 / (8.314 * 10^{-3} * 314.5)) = 12.42 * 10^{-7}$$

بنابراین نیمه عمر آغازگر LP در دمای متوسط مرحله Heat Up برابر است با :

$$t_{1/2} = \ln 2 / K_d = 0.693 / 12.42 * 10^{-7} = 557971 \quad \text{ثانیه} = 155 \quad \text{ساعت}$$

نیمه عمر آغازگر MYPC در مرحله پلیمریزاسیون (۵۸ درجه سانتیگراد) :

$$K_d (\text{MYPC}) = 2.82 * 10^{15} * \text{EXP}(-124.1 / (8.314 * 10^{-3} * (273 + 58))) = 7.087 * 10^{-5}$$

بنابراین نیمه عمر آغازگر MYPC در مرحله پلیمریزاسیون (دمای ۵۸ درجه سانتیگراد) برابر است با :

$$t_{1/2} (\text{MYPC}) = \ln 2 / K_d = 0.693 / 7.087 * 10^{-5} = 9778.5 \quad \text{ثانیه} = 2.7 \quad \text{ساعت}$$

نیمه عمر آغازگر LP در مرحله پلیمریزاسیون (۵۸ درجه سانتیگراد) :

$$K_d (\text{LP}) = 3.92 * 10^{14} * \text{EXP}(-123.37 / (8.314 * 10^{-3} * (273 + 58))) = 12.9 * 10^{-6}$$

بنابراین نیمه عمر آغازگر LP در مرحله پلیمریزاسیون (دمای ۵۸ درجه سانتیگراد) برابر است با :

$$t_{1/2} (\text{LP}) = \ln 2 / K_d = 0.693 / 12.9 * 10^{-6} = 53721 \quad \text{ثانیه} = 14.9 \quad \text{ساعت}$$

لازم به توضیح است که بیشترین میزان درصد تبدیل واکنش در این مرحله بدست می آید زیرا در این مرحله دما برابر ۵۸ درجه سانتیگراد و مدت زمان واکنش پلیمریزاسیون در این مرحله طولانی است.

همانگونه که محاسبات نشان می دهند در مرحله پلیمریزاسیون، نیمه عمر آغازگر MYPC نسبت به آغازگر LP در دمای ۵۸ درجه سانتیگراد (دمای واکنش) ۱۴۶/۳ ساعت کمتر می باشد. پایان واکنش پلیمریزاسیون زمانی است که $x = x_f$ گردد و فشار راکتور از وضعیت نسبتاً ثابت به حالت رو به کاهش تبدیل می شود.

نیمه عمر آغازگر MYPC در مرحله پلیمریزاسیون نهائی (بطور متوسط ۶۵ درجه سانتیگراد) :

$$K_d = 2.82 * 10^{15} * \text{EXP}(-124.1 / (8.314 * 10^{-3} * 333.8)) = 18.6 * 10^{-5}$$

بنابراین نیمه عمر آغازگر MYPC در مرحله پلیمریزاسیون نهائی (متوسط شرایط دمائی ۶۵ درجه سانتیگراد) برابر است با :

$$t_{1/2} = 0.693 / 18.6 * 10^{-5} = 3725 \quad \text{ثانیه} = 1.034 \quad \text{ساعت}$$

نیمه عمر آغازگر LP در مرحله پلیمریزاسیون نهائی (بطور متوسط ۶۵ درجه سانتیگراد) :

$$K_d = 3.92 * 10^{14} * \text{EXP}(-123.37 / (8.314 * 10^{-3} * 338)) = 30.2 * 10^{-6}$$

بنابراین نیمه عمر آغازگر LP در مرحله پلیمریزاسیون نهائی (متوسط شرایط دمائی ۶۵ درجه سانتیگراد) برابر است با :

$$t_{1/2} = 0.693 / 30.2 * 10^{-6} = 22947 \quad \text{ثانیه} = 6.34 \quad \text{ساعت}$$

براساس محاسبات فوق، در این مرحله (مرحله پلیمریزاسیون نهائی) نیز نیمه عمر آغازگر MYPC حدود ۵/۳ ساعت از آغازگر LP کمتر است.

بررسی وضعیت مصرف آغازگرهای MYPC و LP در راکتورها براساس پروفایل دمائی ارائه شده توسط شرکت صاحب لیسانس

همانگونه که قبلاً ذکر گردیده بود طبق فرمولاسیون طراحی میزان مصرف آغازگر MYPC برابر ppm ۵۲۹ (۳۶ کیلوگرم در هر بیچ) و مصرف آغازگر LP برابر ppm ۲۰۶ (۱۴ کیلوگرم در هر بیچ) می باشد. محاسبه میزان آغازگر MYPC مصرف شده و باقیمانده در طول یک بیچ (پروفایل دمائی، طبق طراحی) : محاسبه آغازگر MYPC باقیمانده در انتهای مرحله Heat Up :

$$[I] = [I_0] * \text{EXP}(-K_d * t) \quad I = \text{میزان آغازگر باقیمانده}$$

میزان آغازگر MYPC تزریق شده به راکتور در ابتدای مرحله Heat Up (طبق طراحی) :

$$I_0 = 36 \quad K_d = 6.8 * 10^{-6}$$

میزان آغازگر MYPC باقیمانده در راکتور بعد از پایان Heat Up :

$$[I] = [36] * \text{EXP}(-6.8 * 10^{-6} * 7200) = 32.4 \quad \text{Kg}$$

- محاسبه میزان آغازگر MYPC باقیمانده در انتهای مرحله پلیمریزاسیون :

$$[I] = [32.4] * \text{EXP}(-7.087 * 10^{-5} * 18000) = 6.8 \quad \text{Kg}$$

- میزان آغازگر MYPC باقیمانده در راکتور در انتهای مرحله پلیمریزاسیون نهائی :

$$[I] = [6.8] * \text{EXP}(-18.6 * 10^{-6} * 2400) = 5.3 \quad \text{Kg}$$

- محاسبه میزان آغازگر LP مصرف شده و باقیمانده در طول یک بیچ (طبق طراحی) :

- محاسبه آغازگر LP باقیمانده در انتهای مرحله Heat Up :

میزان آغازگر LP تزریق شده به راکتور در ابتدای واکنش پلیمریزاسیون (طبق طراحی) : $I_0 = 14 \quad \text{Kg}$

میزان آغازگر LP موجود در راکتور ابتدای مرحله پلیمریزاسیون یا باقیمانده از مرحله Heat Up :

$$[I] = [14] * \text{EXP}(-12.42 * 10^{-7} * 7200) = 13.88 \quad \text{Kg}$$

- محاسبه آغازگر LP باقیمانده در انتهای مرحله پلیمریزاسیون :

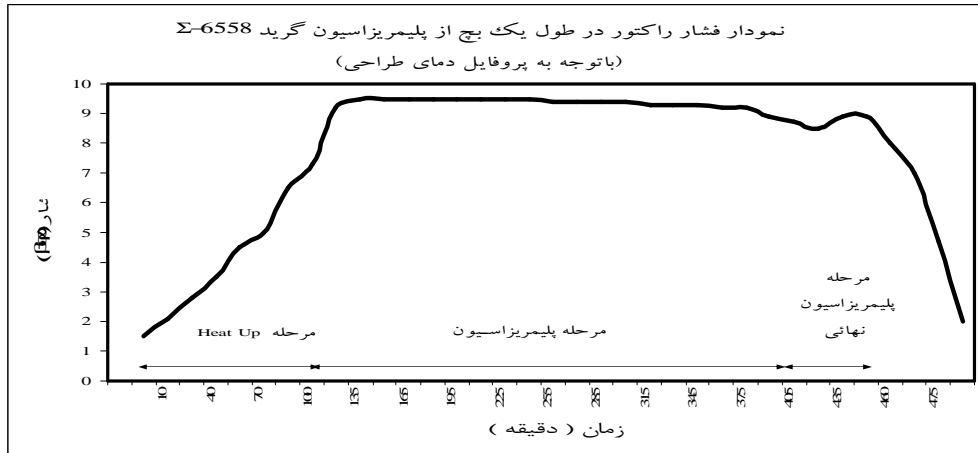
$$[I] = [13.88] * \text{EXP}(-12.9 * 10^{-6} * 18000) = 11 \quad \text{Kg}$$

- میزان آغازگر LP باقیمانده در انتهای مرحله پلیمریزاسیون نهائی (پایان بیچ) :

$$[I] = [11] * \text{EXP}(-18.6 * 10^{-6} * 2400) = 7 \quad \text{Kg}$$

بررسی نمودار فشار راکتور در طول مراحل مختلف واکنش پلیمریزاسیون (با شرایط طراحی)

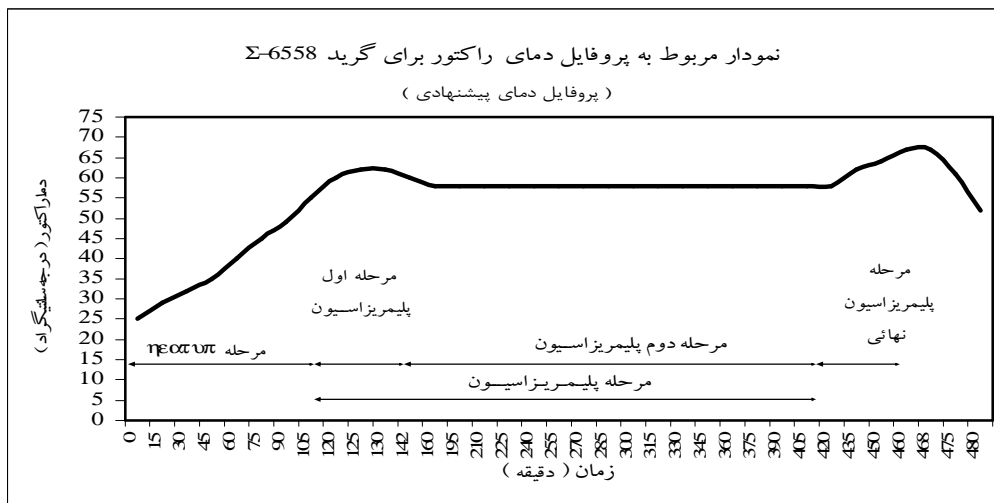
مقدار فشار راکتور ارتباط مستقیمی با میزان مونومر وینیل کلراید واکنش نداده موجود در راکتور دارد. هر چقدر میزان افت فشار در انتهای پلیمریزاسیون بیشتر باشد، میزان مونومر واکنش نداده کمتری در راکتور باقیمانده و در نتیجه میزان درصد تبدیل واکنش یا به عبارتی میزان Yield در هر بیچ بیشتر بوده است.



شکل ۲ - نمودار مربوط به فشار راکتور در طول یک بچ باتوجه به پروفایل دمایی و فرمولاسیون طراحی

از نمودار فوق می توان فهمید که میزان درصد تبدیل و Yield واکنش در چنین شرایطی چندان زیاد نیست.

تغییر در پروفایل دمایی راکتور در طول یک بچ (نسبت به شرایط طراحی)



شکل ۳ - نمودار مربوط به پروفایل دمایی پیشنهادی برای راکتورهای واحد PVC

در پروفایل دمایی پیشنهاد شده، دمای راکتور در ابتدای مرحله پلیمریزاسیون بمدت حدود ۵۰ دقیقه، از ۵۸ درجه سانتیگراد به ۶۱ درجه سانتیگراد (بطور متوسط) افزوده می گردد.

حال محاسبات مربوط به میزان آغازگر MYPC و LP مصرف شده در طول واکنش و نیز مقدار باقیمانده در انتهای واکنش را مجدداً مطابق با شرایط زمانی و همچنین پروفایل دمایی پیشنهادی انجام می دهیم.

لازم به توضیح است که در محاسبات این مرحله مقادیر آغازگرهای MYPC و LP مصرفی در ابتدای شارژ راکتور همان مقادیر تعریف شده در طراحی واحد یعنی ۵۲۹ ppm (۳۶ کیلوگرم) از آغازگر MYPC و ۲۰۶

(۱۴ کیلوگرم) آغازگر LP در هر بچ می باشد .

محاسبه میزان آغازگر MYPC مصرف شده و باقیمانده در هر مرحله از یک بیج (طبق پروفایل دمایی پیشنهادی)

محاسبه آغازگر MYPC باقیمانده در انتهای مرحله Heat Up :

بدلیل یکسان بودن شرایط راکتور در این مرحله نسبت به شرایط طراحی، میزان آغازگر MYPC باقیمانده در راکتور در پایان مرحله HeatUp مشابه وضعیت طراحی خواهد بود:

- محاسبه میزان آغازگر MYPC باقیمانده در انتهای مرحله پلیمریزاسیون $I = 32.4 \text{ Kg}$

الف - محاسبه مقدار آغازگر MYPC باقیمانده در راکتور در انتهای بخش اول مرحله پلیمریزاسیون (۶۱ درجه سانتیگراد) :

$$K_d = 2.82 * 10^{15} \text{ EXP} (-124.1 / (8.314 * 10^{-3} * 334)) = 16.5 * 10^{-5}$$

بنابراین نیمه عمر آغازگر MYPC در بخش اول مرحله پلیمریزاسیون (متوسط شرایط دمایی ۶۱ درجه سانتیگراد) برابر است با :

$$t_{1/2} = 0.693 / 16 * 10^{-5} = 4331 \text{ ثانیه} = 1.2 \text{ ساعت}$$

میزان آغازگر MYPC باقیمانده در راکتور در انتهای بخش اول مرحله پلیمریزاسیون :

$$[I] = [32.4] \text{ EXP}(-16.5 * 10^{-5} * 3000) = 18.1 \text{ Kg}$$

ب - محاسبه میزان آغازگر MYPC باقیمانده در انتهای بخش دوم از مرحله پلیمریزاسیون

میزان آغازگر MYPC باقیمانده در راکتور در انتهای بخش دوم مرحله پلیمریزاسیون (طبق پروفایل دمایی پیشنهادی)

$$[I] = [18.1] * \text{EXP} (-7.087 * 10^{-5} * 15000) = 4.7 \text{ Kg}$$

- میزان آغازگر MYPC باقیمانده در راکتور در انتهای مرحله پلیمریزاسیون نهائی (طبق پروفایل دمایی پیشنهادی) :

میزان آغازگر MYPC باقیمانده در راکتور در انتهای مرحله پلیمریزاسیون نهائی (پایان بیج) :

$$[I] = [4.7] * \text{EXP} (-18.6 * 10^{-6} * 2400) = 3.7 \text{ Kg}$$

بنابراین طبق پروفایل دمایی پیشنهادی از مقدار ۳۶ کیلوگرم آغازگر MYPC مصرف شده در ابتدای واکنش مقدار ۳۲/۳ کیلوگرم (معادل ۸۹/۷ درصد) آن مصرف و در نتیجه مقدار ۳/۷ کیلوگرم آن (معادل ۱۰/۳ درصد از کل مقدار اولیه شارژ شده به راکتور) در انتهای بیج در راکتور باقیمانده و مصرف نشده است.

محاسبه میزان آغازگر LP مصرف شده و باقیمانده در هر مرحله از یک بیج (طبق پروفایل دمایی پیشنهادی):

- محاسبه آغازگر LP باقیمانده در انتهای مرحله Heat Up :

شرایط این مرحله مطابق شرایط طراحی است لذا $I = 13.88 \text{ Kg}$

- محاسبه آغازگر LP باقیمانده در انتهای مرحله پلیمریزاسیون (طبق پروفایل دمایی پیشنهادی)

الف - محاسبه مقدار آغازگر LP باقیمانده در انتهای بخش اول از مرحله پلیمریزاسیون (۶۱ درجه سانتیگراد)

$$K_d = 3.92 * 10^{14} \text{ EXP} (-123.37 / (8.314 * 10^{-3} * 334)) = 27.6 * 10^{-6}$$

$$t_{1/2} = 0.693 / 27.6 * 10^{-6} = 25100 \text{ ثانیه} = 6.97 \text{ ساعت}$$

$$t = 0.833 \text{ ساعت} = 3000 \text{ ثانیه}$$

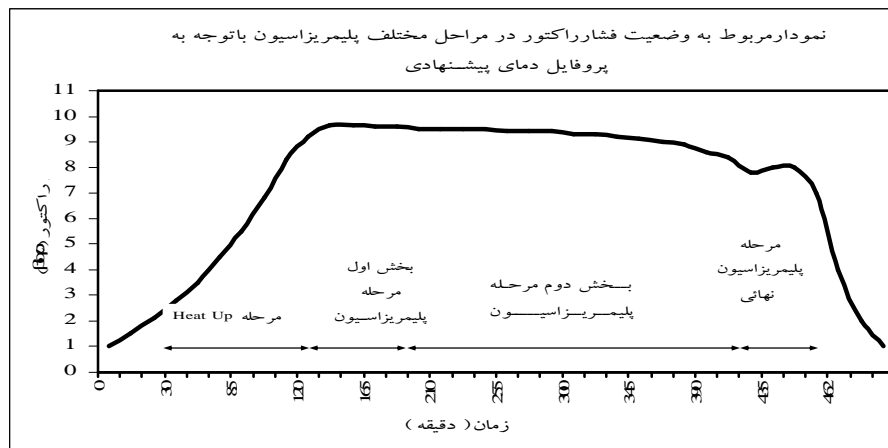
$$[I] = [13.88] * \text{EXP} (-27.6 * 10^{-6} * 3000) = 12.6 \text{ Kg}$$

ب - محاسبه میزان آغازگر LP باقیمانده در انتهای بخش دوم مرحله پلیمریزاسیون
 $[I] = [12.6] * EXP (-12.9 * 10^{-6} * 15000) = 10.33 \text{ Kg}$

- میزان آغازگر LP باقیمانده در راکتور در انتهای مرحله پلیمریزاسیون نهائی :
 $[I] = [10.33] * EXP (-18.6 * 10^{-5} * 2400) = 6.6 \text{ Kg}$
 بنابراین مطابق محاسبات فوق الذکر از مقدار ۱۴ کیلوگرم آغازگر LP که در ابتدای بیج وارد راکتور شده است، مقدار ۷/۴ کیلوگرم آن در طول کل مدت واکنش (شامل سه مرحله Heat Up، پلیمریزاسیون و پلیمریزاسیون نهائی) مصرف ۶/۶ کیلو گرم دیگر از آن (یا عبارتی ۴۷/۱۴ درصد) در انتهای بیج بصورت مصرف نشده باقیمانده است.

نتیجه گیری از تغییر انجام شده در پروفایل دمائی

مقایسه میزان مصرف آغازگرهای MYPC و LP طبق پروفایل دمای طراحی و همچنین پروفایل دمائی پیشنهادی نشان می دهند که، سرعت تجزیه و مصرف آغازگر LP به میزان ۲/۸ درصد و سرعت تجزیه و مصرف آغازگر MYPC به میزان ۴/۵ درصد در پروفایل پیشنهادی نسبت به پروفایل طراحی رشد داشته است. نمودار فشار راکتورها نشان می دهد که وضعیت فشار راکتور در انتهای مرحله پلیمریزاسیون نهائی تا حدودی نسبت به پروفایل دمائی ارائه شده توسط طراحی بهبود یافته است. زیرا همانگونه که مشاهده می شود، میزان افت فشار در راکتور در انتهای مرحله پلیمریزاسیون بیشتر از مرحله قبل (شرایط طراحی) می باشد. لذا باتوجه به این نمودار می توان فهمید که میزان درصد تبدیل و Yield واکنش در این حالت تا حدودی بیشتر از مقدار طراحی (۸۸ درصد) می باشد.



شکل ۴ - نمودار فشار راکتور در طول یک بیج، با استفاده از پروفایل دمای پیشنهادی و فرمولاسیون طراحی برای آغازگرها

طبق محاسبات موازنه جرمی انجام شده در واحد PVC میزان درصد تبدیل واکنش راکتورها در چنین شرایطی (پروفایل دما پیشنهادی ولی فرمولاسیون شارژ آغازکننده های MYPC و LP مطابق طراحی) بطور متوسط حدود ۸۹ درصد و میزان Yield برابر ۶۰/۵ تن در هر بیج محصول PVC بوده است که با کم کردن میزان PVC ضایعاتی، میزان Yield براساس محصول مرغوب برابر ۶۰ تن در هر بیج می باشد.

تغییر در میزان آغازگرهای MYPC و LP شارژ شده به راکتور نسبت به فرمولاسیون طراحی

همانگونه که ذکر گردید، میزان آغازگرهای MYPC و LP شارژ شده به راکتورهای واحد PVC برای گرید S-6558 مطابق فرمولاسیون پیشنهادی شرکت صاحب لیسانس به ترتیب ۳۶ (۵۳۰ ppm) و ۱۴ (۲۰۵ ppm) کیلوگرم می باشد. بمنظور افزایش Yield، تغییراتی در میزان شارژ آغازگرها نسبت به میزان آنها در طراحی واحد داده شده است.

محاسبه میزان آغازگرهای MYPC و LP باقیمانده در راکتور در هر مرحله با توجه به پروفایل دمائی پیشنهادی و همچنین با در نظر گرفتن فرمولاسیون جدید برای میزان مصرف این آغازگرها - محاسبه آغازگر MYPC باقیمانده در انتهای مرحله Heat Up:

میزان آغازگر MYPC تزریق شده به راکتور در ابتدای شروع بچ: $I_o = 58 \text{ Kg}$
میزان آغازگر MYPC باقیمانده در راکتور بعد از پایان Heat Up:

$$[I] = [58] * \text{EXP}(-6.8 * 10^{-6} * 7200) = 55.1 \text{ Kg}$$

- محاسبه میزان آغازگر MYPC باقیمانده در انتهای مرحله پلیمریزاسیون (طبق پروفایل دمائی پیشنهادی و همچنین فرمولاسیون جدید برای آغازگرها)

الف - محاسبه مقدار آغازگر MYPC باقیمانده در انتهای بخش اول مرحله پلیمریزاسیون (۶۱ درجه سانتیگراد):

مدت زمان بخش اول مرحله پلیمریزاسیون (طبق طرح پیشنهادی):

$$t = 50 \text{ دقیقه} = 3000 \text{ ثانیه}$$

میزان آغازگر MYPC باقیمانده در راکتور در انتهای بخش اول مرحله پلیمریزاسیون:

$$[I] = [55.1] * \text{EXP}(-16.5 * 10^{-5} * 3000) = 35.8 \text{ Kg}$$

ب - محاسبه میزان آغازگر MYPC باقیمانده در انتهای بخش دوم از مرحله پلیمریزاسیون:

مدت زمان بخش دوم مرحله پلیمریزاسیون: $t = 4.16 \text{ ساعت} = 15000 \text{ ثانیه}$

میزان آغازگر MYPC باقیمانده در انتهای بخش دوم مرحله پلیمریزاسیون (طبق پروفایل دمائی پیشنهادی):

$$[I] = [35.8] * \text{EXP}(-7.087 * 10^{-5} * 15000) = 9.3 \text{ Kg}$$

- میزان آغازگر MYPC باقیمانده در راکتور در انتهای مرحله پلیمریزاسیون نهائی (طبق پروفایل دمائی پیشنهادی و فرمولاسیون جدید آغازگرها):

مدت زمان مرحله پلیمریزاسیون نهائی (طبق طراحی): $t = 40 \text{ ثانیه} = 2400 \text{ دقیقه}$ $t = 40$ میزان

آغازگر MYPC باقیمانده در راکتور در انتهای مرحله پلیمریزاسیون نهائی (پایان بچ):

$$[I] = [9.3] * \text{EXP}(-18.6 * 10^{-6} * 2400) = 5.6 \text{ Kg}$$

بنابراین طبق پروفایل دمائی پیشنهادی از ۵۸ کیلوگرم MYPC شارژ شده در ابتدای واکنش مقدار ۵/۶ کیلوگرم آن (معادل ۹/۶ درصد از کل مقدار اولیه) در انتهای بچ در راکتور باقیمانده و مصرف نشده است.

- محاسبه میزان آغازگر LP مصرف شده و باقیمانده در طول یک بچ (طبق پروفایل دمائی پیشنهادی و با فرمولاسیون جدید برای آغازگرها):

- محاسبه آغازگر LP باقیمانده در انتهای مرحله Heat Up :

میزان LP تزریق شده به راکتور در ابتدای واکنش پلیمریزاسیون (طبق فرمولاسیون جدید): $I_0 = 7$
مدت زمان Heat Up : Kg
ثانیه $7200 =$ ساعت $t = 2$

میزان آغازگر LP باقیمانده در راکتور در انتهای مرحله Heat Up :

$$[I] = [7] * \text{EXP}(-12.42 * 10^{-7} * 7200) = 6.9 \text{ Kg}$$

- محاسبه آغازگر LP باقیمانده در انتهای مرحله پلیمریزاسیون:

الف - محاسبه مقدار آغازگر LP باقیمانده در انتهای بخش اول از مرحله پلیمریزاسیون (۶۱ درجه سانتیگراد):

مدت زمان بخش اول مرحله پلیمریزاسیون (طبق طرح پیشنهادی): ثانیه $3000 =$ دقیقه $t = 50$

میزان آغازگر LP باقیمانده در راکتور در انتهای بخش اول مرحله پلیمریزاسیون :

$$[I] = [13.88] * \text{EXP}(-27.6 * 10^{-6} * 3000) = 6.2 \text{ Kg}$$

ب - محاسبه میزان آغازگر LP باقیمانده در انتهای بخش دوم مرحله پلیمریزاسیون:

مدت زمان بخش دوم مرحله پلیمریزاسیون : ثانیه $15000 =$ ساعت $t = 4.16$

میزان آغازگر LP باقیمانده در راکتور در انتهای بخش دوم مرحله پلیمریزاسیون. (طبق پروفایل دمایی پیشنهادی):

$$[I] = [6.2] * \text{EXP}(-12.9 * 10^{-6} * 15000) = 5 \text{ Kg}$$

- محاسبه میزان آغازگر LP باقیمانده در انتهای مرحله پلیمریزاسیون نهائی (پایان بچ):

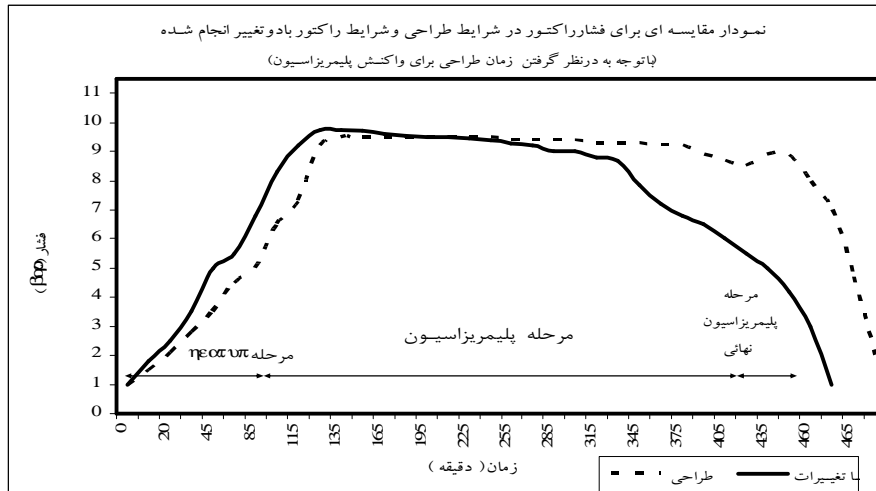
مدت زمان مرحله پلیمریزاسیون نهائی (طبق طراحی): ثانیه $2400 =$ دقیقه $t = 40$

میزان آغازگر LP باقیمانده در انتهای مرحله پلیمریزاسیون نهائی (پایان بچ) :

$$[I] = [5] * \text{EXP}(-18.6 * 10^{-5} * 2400) = 3.2 \text{ Kg}$$

**نتیجه گیری از تغییرات انجام شده در فرمولاسیون شارژ آغازگرهای MYPC و LP در راکتورها برای
گريد S-6558**

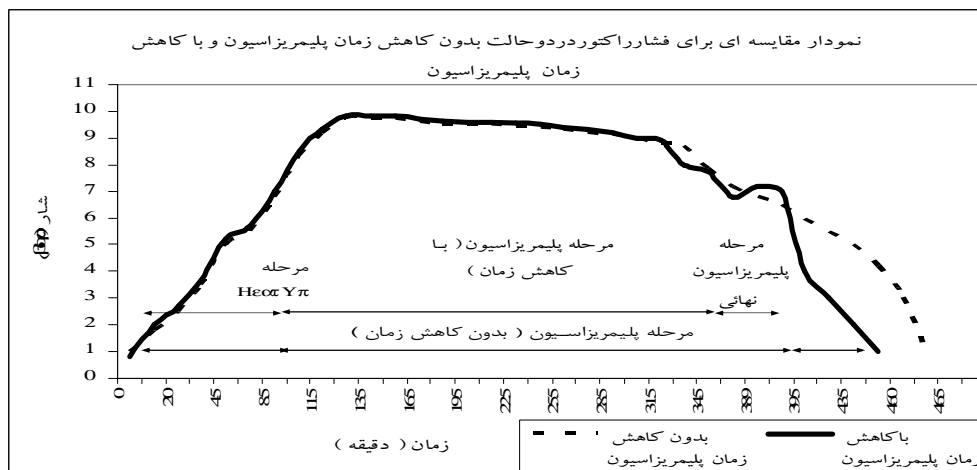
بررسی های تجربی از نمودارهای مختلف موجود در سیستم کنترلی DCS واحد PVC بندرامام، بعد از تغییرات نشان می دهند که سرعت واکنش پلیمریزاسیون در طول مراحل مختلف نسبت به قبل تغییر قابل ملاحظه ای داشته است. همانگونه که در نمودار ذیل دیده می شود زمان شروع افت فشار راکتور تقریباً ۵۰ تا ۶۰ دقیقه زودتر از حالت طراحی بوده است.



شکل ۵ - نمودار مقایسه ای فشار راکتور در دو حالت طراحی و نیز در حالتی که پروفایل دما و فرمولاسیون شارژ آغازگرها توأماً تغییر داده شده اند

کاهش زمان پلیمریزاسیون با توجه به تغییرات انجام شده در پروفایل دما و همچنین تغییر در فرمولاسیون آغازگرها در راکتورها برای گرید S-6558:

بررسی نمودار فشار راکتور در حالت جدید نشان می دهد که در انتهای بخش دوم مرحله پلیمریزاسیون و همچنین در مرحله پلیمریزاسیون نهائی، واکنش پلیمریزاسیون با کندی بسیار زیادی انجام می شود. بطوریکه می توان از آن صرف نظر نمود زیرا میزان درصد تبدیل بدست آمده در این بخش در مقابل مدت زمان صرف شده بسیار ناچیز است.



شکل ۶ - نمودار مقایسه ای فشار راکتور در حالتی قبل و بعد از کاهش ۵۰ دقیقه ای زمان پلیمریزاسیون در هر بیج

نتایج حاصل شده نشان دادند که استفاده از پروفایل دمائی و همچنین فرمولاسیون جدید در طول واکنش، باعث کاهش ۵۰ دقیقه در سیکل زمانی هر بیج می گردد.

مدل ریاضی برای افزایش Yield راکتورها برای گرید S-6558

پارامترهای تأثیر گذار اصلی برای دست یافتن به این مهم عبارت بودند از:

A- مدت زمان تعریف شده برای پلیمریزاسیون مرحله اول: ضریب این پارامتر در مدل سازی به نام b1 تعریف شده است.

B- متوسط دمای پلیمریزاسیون مرحله اول:

دمای این مرحله با تغییرات پله ای از ۵۹ درجه تا ۶۱ درجه افزایش داده شده است. در مدل سازی ضریب این پارامتر b2 می باشد.

C- مدت زمان تعریف شده برای پلیمریزاسیون مرحله دوم:

مدت زمان این مرحله طبق طراحی برابر ۳۶۰ دقیقه است که به ۲۶۰ دقیقه تغییر یافته است. ضریب این پارامتر b3 می باشد.

D- میزان مصرف آغازگر MYPC:

طبق طراحی واحد PVC، میزان مصرف این ماده برابر ppm ۵۲۹ می باشد که به ppm ۸۵۳ تغییر یافته است. در مدل سازی ضریب این پارامتر به نام b4 تعریف شده است.

E- میزان مصرف آغازگر LP:

طبق طراحی واحد PVC، میزان مصرف این ماده برابر ppm ۲۰۶ باشد که به ppm ۱۰۳ تغییر یافته است. در مدل سازی ضریب این پارامتر به نام b5 تعریف شده است.

جدول ۱ - داده های جمع آوری شده از تغییرات داده شده در راکتورها برای افزایش Yield

(Y) Yield (Ton PVC/Ba tch)	(A) (دقیقه)	(B) سانتیگراد	(C) (دقیقه)	(D) (ppm)	(E) (ppm)	متوسط دمای پلیمریزاسیون مرحله دوم (سانتیگراد)	زمان پلیمریزاسیون مرحله نهائی (دقیقه)	متوسط دمای پلیمریزاسیون مرحله نهائی (سانتیگراد)
59.5	b1(0)	b2(0)	b3(360)	b4(529)	b5(206)	58	40	65
59.5	b1(30)	b2(59)	b3(330)	b4(529)	b5(206)	58	40	65
59.5	b1(50)	b2(59)	b3(310)	b4(529)	b5(206)	58	40	65
59.5	b1(50)	b2(59.5)	b3(310)	b4(529)	b5(206)	58	40	65
59.5	b1(50)	b2(60)	b3(310)	b4(529)	b5(206)	58	40	65
59.7	b1(50)	b2(61)	b3(310)	b4(575)	b5(191)	58	40	65
59.9	b1(50)	b2(61)	b3(310)	b4(621)	b5(176)	58	40	65
60	b1(50)	b2(61)	b3(310)	b4(624)	b5(168)	58	40	65
60.2	b1(50)	b2(61)	b3(310)	b4(690)	b5(153)	58	40	65
60.3	b1(50)	b2(61)	b3(310)	b4(713)	b5(145)	58	40	65
60.4	b1(50)	b2(61)	b3(310)	b4(736)	b5(138)	58	40	65
60.6	b1(50)	b2(61)	b3(310)	b4(782)	b5(124)	58	40	65
60.92	b1(50)	b2(61)	b3(310)	b4(853)	b5(103)	58	40	65
60.86	b1(50)	b2(61)	b3(260)	b4(853)	b5(103)	58	40	65

با استفاده از نرم افزار Matlab و با استفاده از داده های تجربی بدست آمده که در جدول فوق به آنها اشاره شده است مقدار ضرائب b_1, b_2, b_3, b_4, b_5 و محاسبه و در نتیجه معادله ذیل برای محاسبه میزان Yield راکتورها حاصل گردید.

$$Y = b_0 + b_1(A) + b_2(B) + b_3(C) + b_4(D) + b_5(E)$$

بر اساس محاسبات ، مقدار ضریب b_0 برابر صفر و دیگر ضرائب عبارتند از :

$$b_1=0.0176 \quad b_2=-0.002 \quad b_3=0.0115 \quad b_4=0.0498 \quad b_5=0.1407$$

بنابراین رابطه ریاضی حاصل شده برای محاسبه میزان Yield راکتورها بشکل ذیل خواهد بود :

$$Y=0.0176(A)-0.002(B)+0.0115(C)+0.0498(D)+0.1407(E)$$

همانگونه که ذکر گردیده بود پارامتر A بعنوان متغیر زمان پلیمریزاسیون مرحله اول ، B بعنوان متغیر متوسط دمای واکنش پلیمریزاسیون مرحله اول ، C بعنوان متغیر زمان پلیمریزاسیون مرحله دوم ، D متغیر میزان مصرف آغازگر MYPC در راکتورها و E متغیر میزان مصرف آغازگر LP خواهند بود .

نتیجه گیری

در این پروژه باتوجه به تحقیقات بعمل آمده و محاسبات انجام شده ، مشخص گردید که اضافه نمودن یک Ramp دمائی در شروع مرحله پلیمریزاسیون، با طول زمانی ۵۰ دقیقه و افزایش دمای سه درجه سانتیگراد (نسبت به دمای واکنش پلیمریزاسیون) و نیز افزایش میزان مصرف آغازگر MYPC در راکتورها از ۵۲۹ ppm به ۸۵۳ ppm و کاهش مصرف آغازگر LP از ۲۰۶ ppm به ۱۰۳ ppm می تواند باعث افزایش Yield راکتورها از ۵۹/۵ به ۶۰/۸۶ تن در هر بیچ و همچنین کاهش سیکل زمانی هر بیچ از ۱۰/۵۸ به ۹/۷۵ ساعت برای گرید S-6558 واحد PVC بندرامام گردد.

محاسبات و همچنین نتایج عملی حاصل شده در واحد PVC شرکت پتروشیمی بندرامام نشان می دهند که بعد از اعمال تغییرات فوق الذکر در Recipe شارژ راکتورها، روزانه به مقدار ۵۶ تن یا ماهیانه ۱۶۸۰ تن محصول PVC گرید S-6558 به تولید واحد افزوده شده است.