

# اثر سینرجیسم در مخلوط های ماده سطح فعال هگزادسیل پیریدینیم بر ماید و دی سیکلوهگزیل ۱۸-کراون-۶ اثر

منصور انبیاء  
استاد

حسن غلامی  
کارشناس ارشد

دانشکده مهندسی شیمی، گروه شیمی، دانشگاه علم و صنعت ایران

## چکیده

در این تحقیق پس از ساختن یک الکترود غشایی یون گزین و حساس به یون هگزا دسیل پیریدینیم، فرایند تشکیل مایسل در حضور و در غیاب ماده افزودنی دی سیکلوهگزیل ۱۸-کراون-۶ اثر مورد مطالعه قرار گرفت. همچنین با بسط تئوری مخلوط های مواد سطح فعال و با در نظر گرفتن کراون اثر به عنوان یک ماده سطح فعال غیر یونی، مدل های ترمودینامیکی مربوط به سیستم های دو جزئی مواد سطح فعال برای مخلوط های DCH18C6 و HDP<sup>+</sup> بکار گرفته شد. در این تحقیق ضریب فعالیت مواد سطح فعال در فاز مایسلی با استفاده از مدل محلول های باقاعدۀ (RST) برآورد شده و CMC کراون اثر DCH18C6 از برون یابی منحنی تغییرات CMC مخلوط حقیقی بر حسب کسر مولی کراون اثر بدست آمده است. براساس فرضیات اعمال شده، مقدار پارامتر پرهمکنش ( $\beta$ ) برای این سیستم مخلوط (-8.88 kT) بدست آمده است که بیانگر وجود اثر سینرجیسم قوی بین ماده سطح فعال HDP<sup>+</sup> و کراون اثر DCH18C6 است که به علت وجود نیروی جاذبه یونی-قطبی به خوبی قابل تفسیر است.

## کلمات کلیدی

مواد سطح فعال، اثر سینرجیسم، تئوری محلول های باقاعدۀ، کراون اثر، الکترود غشایی یون گزین

## Synergism Effect in Mixed Solutions of Hexadecylpyridiniumbromide and Dicylohexyl 18-Crown-6 Ether

H. Gholamy  
M.Sc. of Chemistry

M. Anbia  
Professor

Faculty of Chemical Engineering - Chemistry Group  
Iran University of Science and Techology

## Abstract

In this research after constructing a membrane electrode selective to hexadecylpyridinium ion, the micellization process both in the absence and presence of dicyclohexyl 18-Crown-6 was studied. considering DCH18C6 as a nonionic surfactant, thermodynamic model of binary mixed micelle solutions was applied for mixed solutions of DCH18C6 and HDP<sup>+</sup>. Activity Coefficients of components in a micellar phase were evaluated with Regular Solution Theory (RST). CMC of DCH18C6 was evaluated from extrapolating the curve of real mixed solution CMC vs. mole fraction of crown ether. On the base of above assumptions the interaction parameter of such mixed system was evaluated as ( $b=-8.88 \text{ kT}$ ) which implies a strong synergism effect between DCH18C6 and HDP<sup>+</sup> resulted from their headgroup ion dipole interactions.

## Key words

Surfactant, Synergism effect, Regular Solution Theory, Crown ether, membran ion-Selective electrode.

## مقدمه

و مخلوط آنها بیشتر خواص ایده‌آل از خود بروز می‌دهد. مخلوط‌های مایسلی مواد سطح فعال (آنیونی / غیر یونی) به دو دلیل خاصیت غیر ایده‌آلی قابل ملاحظه‌ای از خود بروز می‌دهند. اولاً، گروه‌های غیر یونی بصورت موانعی بین گروه‌های آنیونی قرار می‌گیرند و اثر دافعه آنها را بر روی هم کاهش می‌دهند.

ثانیاً بین اجزاء غیر یونی و یونی نیروی جاذبه که ناشی از برهمکنش‌های یونی-دو قطبی است وجود دارد. بیشترین انحراف از حالت ایده‌آل در مخلوط‌های (آنیونی/کاتیونی) وجود دارد که ناشی از برهمکنش بسیار قوی جاذبه کولبی بین گروه‌های انتهایی اجزاء مخلوط است. [۱]

تئوری‌های که در زمینه مطالعه مخلوط‌های مواد سطح فعال ارائه شده اند مبتنی بر مقادیر قابل دسترس CMC برای هر جزء مخلوط می‌باشند و چنانچه سیستم حالت غیر ایده‌آل داشته باشد CMC محلول مخلوط نیز باید تعیین شود. در این گونه سیستم‌ها از روى اختلاف بین پتانسیل شیمیایی استاندارد مولکول‌های ماده سطح فعال در فاز مایسلی و مولکول‌های مجزای فاز محلول روابط و مدل‌های مورد نیاز برای بررسی ترمودینامیکی مخلوط‌های مواد سطح فعال بدست می‌آید. [۲-۱]

یک حالت جالب وقتی اتفاق می‌افتد که یکی از اجزاء سازنده مخلوط نتواند تشکیل مایسل بدهد به عبارتی فاقد CMC باشد. مانند-۱-آلکانول‌ها و یا ترکیب موردن استفاده در این تحقیق که یک کراون اتر است. از آنجاییکه مدل جدایی فاز برای بررسی ترمودینامیکی تشکیل مایسل‌های مخلوط بکار گرفته شده است لذا بکارگیری این مدل برای مخلوط‌هایی که یک جزء آن فاقد CMC است امکان پذیر نخواهد بود. با وجود این با بکارگیری یک نکته ابتکاری می‌توان این مشکل را بگونه‌ای حل نمود. با توجه به مدل جدایی فاز، مفهوم CMC عبارتست از غلظتی که در آن مولکول‌های ماده سطح فعال از فاز آبی خارج شده و به فاز شبیه مایسلی منتقل می‌شوند. بر اساس این دیدگاه نقطه CMC متناظر است با حد حالیت ماده سطح فعال در فاز آبی. لذا با بکارگیر حد حالیت جزئی از مخلوط که فاقد CMC است به عنوان CMC آن جزء امکان استفاده از تمامی معادلات حاصل از مدل جدایی فاز برای جزء موردنظر بوجود خواهد آمد. Malliaris [۵] با بکارگیری این دیدگاه برای مخلوط n- SDS و n- هگزانول به نتایج با ارزشی دست یافت. وی با استفاده از حالیت n- هگزانول (۰.۰۵۹ mol / cm<sub>۳</sub>) به جای CMC و اندازه‌گیری CMC مخلوط برای کسر مولی ۰/۴۷۶ از n- هگزانول و با بکارگیری معادلات حاصل از مدل جدایی فاز به نتایج مطلوبی

مخلوط‌های مواد سطح فعال بدلیل کاربرد گسترده‌ای که در صنعت دارند بسیار حائز اهمیت هستند. در واقع هرگاه مواد سطح فعال بصورت تجاری بکار گرفته می‌شوند حتیً بصورت مخلوط خواهند بود. مواد سطح فعال مخلوط دارای مصارف بسیار مختلف و مهمی هستند که از جمله آنها تهیه محلول‌های امولسیون کننده و مواد شوینده خانگی و ... را می‌توان نام برد. مواد سطح فعال به چند دلیل بصورت مخلوط بکار می‌روند که از جمله می‌توان به موارد زیر اشاره کرد:

- ۱- مخلوط بودن مواد اولیه مورد استفاده در سنتز آنها
- ۲- چند محصولی بودن روش‌های سنتزی ۳- ناکامل بودن بازده روش‌های سنتز که منجر به افزایش هزینه خالص سازی می‌شود. ضمن اینکه در بسیاری از کاربردهای عملی بکارگیری مخلوط‌های مواد سطح فعال می‌تواند بسیار مفیدتر از نوع خالص آنها باشد. [۳-۱].

از لحاظ ترمودینامیکی مخلوط‌های مایسلی مواد سطح فعال مختلف به دو دسته تقسیم می‌شوند: مخلوط‌های ایده‌آل و غیره ایده‌آل. در مخلوط‌های ایده‌آل از برهمکنش بین مواد سطح فعال صرفه نظر می‌شود و لذا ضریب فعالیت اجزاء در فاز مایسلی و محلول، برابر واحد در نظر گرفته می‌شود. ولی در عمل تعداد کمی از مخلوط‌های مایسلی رفتار ایده‌آل دارند و اکثر آنها دارای ویژگی‌های مخلوط‌های غیر ایده‌آل هستند. [۲-۱]

برای بیان میزان غیر ایده‌آل بودن مخلوط‌های مایسلی از پارامتری تحت عنوان ثابت برهمکنش  $\beta$  استفاده می‌گردد که مقدار و علامت آن بیانگر میزان غیر ایده‌آل بودن مخلوط و نوع برهمکنش بین اجزاء مخلوط است. برای مخلوط‌های ایده‌آل  $\beta=0$  بوده و مقادیر منفی  $\beta$  نشان دهنده یک اثر سینرژیک بین اجزاء مخلوط است به عبارت دیگر اجزاء مایسلی در این حالت نسبت به همدیگر دارای نیروی جاذبه مؤثری بوده و مخلوط آنها یک انحراف منفی از حالت ایده‌آل را از خود نشان می‌دهد. برای مقادیر مثبت  $\beta > 0$  مخلوط مایسلی دارای انحراف مثبت از حالت ایده‌آل بوده و در این حالت بین اجزاء سازنده مخلوط یک نیروی دافعه وجود دارد. [۲-۱]

عموماً بروز حالت غیر ایده‌آل در فصل مشترک فازها بسیار شدیدتر از داخل فاز مخلوط‌های مایسلی است و مقدار پارامتر برهمکنش را در فصل مشترک فازها بصورت  $\beta^*$  نشان می‌دهند. [۱]

بطوز کلی اگر گروه‌های انتهایی مواد سطح فعال سازنده مخلوط مایسلی، شبیه به هم باشند (از نظر قطبیت، اندازه و بار الکتریکی و ...) میزان انحراف از حالت ایده‌آل کمتر بوده

تمام محلول‌های مخلوط حاوی غلظت ثابتی از نمک  $\text{NaBr}$  ( $10^{-3}$  مولار) بوده و کسر مولی محلول‌ها نسبت به کراون اتر عبارت بودند از: (کسر مولی:  $0/0/25, 0/23, 0/0/05$  و  $0/0/06$ ,  $0/0/08$ ,  $0/0/09$ ).

برای اندازه گیری روند تغییرات پتانسیل الکترود غشائی حساس به  $\text{HDP}^+$  نسبت به الکترود مرجع سدیم از سل (I) استفاده گردید.

$\text{HDP}^+$ الکترود	محلول‌های DCH18C6 مخلوط HDPB حاوی محلول $10^{-3}$ مولار $\text{NaBr}$ سل (I)	الکترود مرجع سدیم
---------------------------	--	----------------------

دو emf سل (I) بر حسب پتانسیل دو الکترود عبارتست از:

$$E_1 = E_1^0 + \frac{2.303 RT}{F} \log m_1 \quad (1)$$

پس از افزایش حجم‌های معینی از محلول‌های مخلوط با کسر مولی مشخص نسبت به کراون اتر، پتانسیل الکترود HDPB نسبت به الکترود سدیم emf (سل I) خوانده می‌شد. انجام تیتراسیون با سرنگ‌های هامیلتون به حجم‌های  $10^{-3}$  و  $100$  میکرولیتر صوت می‌گرفت همچنین برای بررسی روند تغییرات پتانسیل الکترود HDPB نسبت به الکترود مرجع برمی‌دید از سل (II) استفاده گردید.

$\text{HDP}^+$ الکترود	محلول‌های DCH18C6 مخلوط HDPB حاوی محلول $10^{-3}$ مولار $\text{NaBr}$ سل (II)	الکترود مرجع برمید
---------------------------	---	-----------------------

پتانسیل (emf) سل (II) بر حسب پتانسیل دو الکترود  $\text{Br}^-$ ,  $\text{HDP}^+$  عبارتست از:

$$E_2 = E_2^0 + \frac{2 \times 2.303 RT}{F} \log (m_1 m_2)^{\frac{1}{2}} \gamma \pm \quad (2)$$

تمام اندازه گیری‌ها در دمای ثابت  $25^\circ\text{C}$  صورت گرفتند. در طی اندازه گیری‌ها محلول مورد آزمایش بوسیله یک همزن مغناطیسی با سرعت ثابت همزدۀ می‌شد و دمای محلول بوسیله یک سل دو جداره که در جداره دوم آن آب با دمای ثابت و مشخص در گردش بوده، با دقت  $1^\circ\text{C}$ .  $\pm$  ثابت نگه داشته شد. تمام مجموعه سل و الکتروودها در یک محفظه آلومینیمی قرار گرفته بودند تا از تأثیر عوامل مزاحم محیطی (noise) بر روی آنها جلوگیری شود.

دست یافت که توافق بسیار خوبی با سایر نقاط حاصل داشت و بدین ترتیب صحت فرضیات انجام شده در این نظریه را مورد تأیید و حمایت قرار داد. مقدار  $\beta$  حاصل از این روش  $= 1.94$  بوده که بیانگر جاذبه نسبتاً ضعیف بین اجزاء مخلوط می‌باشد که احتمالاً ناشی از برهمکنش‌های یون-دو قطبی بین آنها است [۱ و ۵] یکی از محدودیت‌های عملی این روش اینست که بسیاری از اجزاء غیر مایسلی مخلوط در غلظت‌های پائین تشکیل مایسل‌های متورم و یا حتی میکروامولسیون‌ها را می‌دهند و چنین وضعیتی برای کسر مولی اجزاء غیر مایسلی یک محدودیت جدی محسوب می‌شود که امکان استفاده عملی از مخلوط‌هایی که کسر مولی جزء غیر مایسلی در آنها خلی بزرگ باشد را به ما نمی‌دهد. مطالعات انجام شده توسط (Funasaki and Hada) نشان می‌دهد که استفاده از تئوری محلول‌های با قاعده برای تشریح تغییرات کشش سطحی بر حسب کسر مولی اجزاء برای سیستم‌های مخلوطی که در آنها هر دو جزء سطح فعال فاقد CMC هستند امکان پذیر است. در این تحقیق از حدود حلالیت هر دو جزء به عنوان CMC استفاده شده بود. [۶]

### بخش تجربی

**الف - مواد مورد استفاده:** آب مقطر مورد استفاده در تمام آزمایشات و در تهیه محلول‌ها از نوع دو بار تقطیر یون زدایی شده بود. ماده سطح فعال هگزازد سیل پیریدنیم برماید (HDPB از شرکت BDH) چهار بار تبلور مجدد شده و در خلاء در مجاورت  $\text{P}_2\text{O}_5$  خشک گردید. سدیم برماید (NaBr تهیه شده از شرکت Merck) به همان شکل تهیه شده مورد استفاده قرار گرفت. کراون اتر دی سیکلوهگزیل ۱۸-کراون-۶ (DC18-C-6) از شرکت Fluka) به همان صورت استفاده گردید.

**ب - دستگاه‌ها و روش انجام کار:** الکترود غشائی حساس به هگزاپیریدنیم برماید بر اساس روش مرجع [۹] ساخته شد. دستگاه پتانسیل خوان با دقت  $0.1\text{mV}$  (مدل Mertohm) برای اندازه گیری اختلاف پتانسیل بین الکتروودهای یون گزین مورد استفاده قرار گرفت. برای انجام تیتراسیون از یک سیستم سه الکترودی شامل الکتروودهای حساس به  $\text{Na}^+$ ,  $\text{HDP}^+$ ,  $\text{Br}^-$  استفاده گردید. الکترود سدیم از نوع Metrohm و الکترود برمید از نوع Corning گرفتند. در این تحقیق محلول‌های مخلوطی از ماده سطح فعال HDPB و کراون اتر (DC18-C-6) با کسر مولی‌های مختلفی نسبت به کراون اتر مورد استفاده قرار گرفتند.

## بحث و نتیجه‌گیری

کراون اتر و در کسر مولی‌های پائین تغییرات پتانسیل سل (II) نسبت به  $\log(C_1, C_2)^{1/2}$  تقریباً ثابت است. این امر نیز نشان دهنده افزایش درجه تقییک یون‌های مخالف در اثر افزایش کسر مولی کراون اتر می‌باشد. نتایج حاصل از تحقیقات قبلی نیز این امر را تأیید می‌کند [۷].

در این تحقیق مخلوط ماده سطح فعال (HDPB) و کراون اتر (DCH18-C6) بصورت مخلوط دو نوع ماده سطح فعال در نظر گرفته شده است تا تئوری مخلوط‌های مایسلی در مورد آنها بکار گرفته شود. برای این منظور منحنی تغییرات CMC مخلوط بر حسب کسر مولی کراون اتر را برونو یابی کرده و CMC مربوط به کسر مولی یک را به عنوان CMC این ترکیب غیر مایسلی انتخاب کرده‌ایم تا بدین ترتیب امکان بهره‌گیری از مدل جدایی فاز و معادلات سیستم‌های مخلوط مایسلی در این مورد بوجود آید.

بر اساس مدل جدایی فاز، اگر عدد تجمع مایسل به اندازه کافی بزرگ باشد می‌توان مواد مایسلی را به عنوان فاز جداگانه‌ای در نظر گرفت که با مونومرهای ماده سطح فعال فاز محلول در تعادل ترمودینامیکی بسر می‌برند. [۸ و ۹]

برای مخلوط‌های مایسلی ایده‌آل این دیدگاه را می‌توان به N جزء سازنده بسط داد زیرا در این حالت هر یک از انواع مونومرهای آزاد در تعادل با جزء متناظر خود در فاز مایسلی بسر می‌برند. [۹]

بسط مدل جدایی فاز کاذب برای تشکیل مایسل‌های CMC مخلوط چند جزئی غیر ایده‌آل نشان می‌دهد که در مخلوط ( $C_{ijk\dots}$ ) مربوط به یک سیستم چند جزئی از مواد سطح فعال، رابطه ساده زیر بین CMC مخلوط و CMC هر یک از مواد سطح فعال ( $C_i$ ) وجود دارد. [۹]

$$y_i C_{ijk\dots} = x_i C_i f_i \quad (3)$$

این رابطه را می‌توان از مساوی قرار دادن پتانسیل شیمیایی هر جزء در فاز مایسلی با پتانسیل شیمیایی همان جزء در فاز محلول بدست آورد. [۲] در رابطه فوق،  $y_i$  عبارتست از کسر مولی ماده سطح فعال  $i$  در مخلوط مواد حل شونده،  $x_i$  کسر مولی ماده سطح فعال  $i$  در مایسل‌های مخلوط بوده و  $f_i$  ضریب اکتیویته ماده سطح فعال  $i$  در مایسل‌های مخلوط می‌باشد. کسرهای مولی  $i$  و  $j$  از رابطه زیر پیروی می‌کنند:

$$\sum_{i=1}^n x_i = 1 \quad (4)$$

شکل (۱) نمودار تغییرات پتانسیل سل (I) را بر حسب لگاریتم غلظت کل HDPB نشان می‌دهد. همانطوریکه در این شکل دیده می‌شود پتانسیل (emf) سل (I) در غلظت‌های کم HDPB بصورت خطی با  $\log(C_i)$  افزایش پیدا می‌کند. خطوط (غلظت / پتانسیل) در کسر مولی‌های پائین (نسبت به کراون اتر) از شیب نرسنستی تعییت می‌کنند ولی به تدریج که کسر مولی کراون اتر (DCH18-C-6) افزایش پیدا می‌کند، شیب خطوط (غلظت / پتانسیل) نیز کاهش پیدا می‌کند ناحیه شکست منحنی در اطراف CMC بسیار پهن می‌گردد. در کسر مولی  $66/0$  میزان پهنانی شکستگی منحنی به بیشترین مقدار خود رسیده است و در کسر مولی  $8/0$  عملاً دو نقطه مجرای CMC مشاهده می‌شود که ما آنها را به ترتیب اولیه CMC<sub>1</sub> (CMC<sub>1</sub>) و CMC ثانویه (CMC<sub>2</sub>) نامگذاری کردیم. مقادیر CMC برای محلول‌های با کسر مولی مختلف در جدول (۱) آورده شده است. همانطوریکه در جدول (۱) و شکل (۱) دیده می‌شود با افزایش کسر مولی کراون اتر، مقدار CMC کاهش پیدا کرده است. نکته جالبی که در این تحقیق دیده می‌شود اینست که CMC<sub>2</sub> ثانویه (CMC<sub>2</sub>) برای منحنی‌های با کسر مولی  $8/0$  و  $9/0$  تقریباً در همان موقعیت CMC تک مقدار منحنی‌های پائین تر قرار دارد. شکل (۲) نمودار تغییرات غلظت مونومر آزاد HPB<sup>+</sup> را برای کسر مولی‌های مختلف نسبت به لگاریتم غلظت کل ماده سطح فعال نشان می‌دهد. این نمودارها با استفاده از پتانسیل سل (I) و معادله (۱) بدست آمده‌اند. روند تغییرات غلظت کل ماده سطح فعال نسبت به لگاریتم غلظت کل HDPB شبیه به روند تغییرات پتانسیل سل (I) است.

شکل (۳) نمودار تغییرات سل (II) را نسبت به  $\log(C_1, C_2)^{1/2}$  نشان می‌دهد که در آن  $C_1$  عبارتست از غلظت کل ماده سطح فعال و  $C_2 = C_1 + C_2$  غلظت کل NaBr افزوده شده است که مساوی  $10^{-5}$  مول برلیتر است. روند کاهش CMC با افزایش کسر مولی در این نمودار نیز دیده می‌شود. ولی شدت تغییرات CMC به اندازه آنچه که در نمودارهای شکل (۱) دیده می‌شود مشهود نیست که این امر ناشی از این واقعیت است که پتانسیل سل (II) ناحیه CMC را بر اساس تغییرات غلظت یون‌های برمید آشکار می‌سازد و سل (I) این ناحیه غلظتی را از روی تغییرات غلظت مونومرهای HDPB<sup>+</sup> نشان می‌دهد و در ناحیه CMC تغییر غلظت HDPB<sup>+</sup> بسیار شدیدتر از تغییر غلظت یون‌های مختلف Br<sup>-</sup> است. نکته دیگری که در این منحنی‌ها دیده می‌شود اینست که با افزایش کسر مولی کراون اتر، پتانسیل سل (II) بعد از CMC روند نسبتاً صعودی پیدا می‌کند در حالیکه در فقدان

از طرفی برای ضریب فعالیت هر جزء از مخلوط می‌توان نوشت:

$$Lnf_i = \frac{\mu_i^{Ex}}{kT} = \frac{1}{kT} \left( \frac{\partial g_n^{Ex}}{\partial n_i} \right)_{P, T, n_j} \quad (12)$$

$$Lnf_i = \beta (1-x_i^2) / kT = \beta x_i^2 / kT \quad (13)$$

$$Lnf_j = \beta (x_i)^2 / kT \quad (14)$$

با جایگذاری معادلات (13) و (14) در معادلات (6) و (7) خواهیم داشت:

$$(1-y_i) CMC_{ij} = (1-x_i) CMC_j \cdot \exp [\beta (1-x_i)^2 / kT] \quad (15)$$

$$y_i CMC_{ij} = x_i CMC_j \cdot \exp [\beta x_i^2 / kT] \quad (16)$$

با استفاده از یک روش عددی مناسب و یک برنامه کامپیوتری ساده می‌توان مقادیر  $x_i$  و  $y_j$  را به کمک مقادیر مشخصی  $CMC_i$  و  $CMC_j$  و  $CMC_{ij}$  بدست آورد. مقادیر تجربی حاصل برای پارامترهای فوق در جدول (۱) آورده شده است.

شکل (۴) نمودار تغییرات  $CMC_{ij}$  مخلوط (HDPB, DCH18-C-6) را بر حسب کسر مولی کروان اتر (DCH18-C-6) نشان می‌دهد. منحنی رسم شده در شکل (۴) برای دو حالت ایده‌آل و حقیقی رسم شده است. حالت ایده‌آل بر اساس معادله (۶) و با فرض  $f_i = f_j = 1$  بدست آمده است ولی حالت حقیقی از روی داده‌های حاصل از اندازه‌گیری تجربی  $CMC$  مخلوط رسم شده است.

در این تحقیق  $CMC$  مخلوط ( $CMC_{ij}$ ) همان  $CMC$  اولیه ( $CMC_i$ ) در نظر گرفته شده است یعنی

قدار  $CMC$  مربوط به HDPB نیز مشخص بوده و بصورت تجربی بدست آمده است که مقدار آن طبق جدول (۱) مساوی  $\frac{mol}{Lit} \times 10^{-4} / 8$  است.

قدار  $CMC$  کروان اتر نیز عبارتست از  $CMC$  مخلوط در کسر مولی واحد از DCH18-C-6 که با استفاده از برونو یابی منحنی (۴) تاکسر مولی (۱) بدست آمده است. مقدار حاصل از این روش برای  $CMC$  مربوط به DCH18-C-6 عبارتست از  $\frac{mol}{Lit} \times 10^{-4} / 94 \times 1 / 94$ . البته به علت دردست نداشتن حد حلالیت کروان اتر نتوانستیم از این کمیت بجای  $CMC$  استفاده نمائیم.

قدار پارامتر بر همکنش  $\beta$  برای این سیستم دوجزئی

$$\sum_{i=1}^n y_i = 1 \quad (5)$$

و برای یک سیستم دو جزئی شامل اجزاء i و j اگر  $CMC$  خالص هر جزء را بصورت  $CMC_i$  و  $CMC_j$  نشان دهیم و مخلوط آنها را بصورت  $CMC_{ij}$  بیان کنیم آنگاه طبق معادله (۱) برای هر جزء خواهیم داشت:

$$y_i CMC_{ij} = x_j CMC_j f_j \quad (6)$$

$$y_i CMC_{ij} = x_i CMC_i f_i \quad (7)$$

که در این رابطه  $x_i, f_i, y_i, x_j, f_j, y_j$  همان کمیت‌هایی هستند که در بالا تعریف شده‌اند. با توجه به معادله (۲) برای کسر مولی اجزاء در فاز مایسلی خواهیم داشت:

$$x_i + x_j = 1 \quad (8)$$

از تلفیق معادلات (۶) و (۷) با معادله (۸) خواهیم داشت:

$$\frac{1}{CMC_{ij}} = \frac{y_i}{f_i CMC_i} + \frac{y_j}{f_j CMC_j} \quad (9)$$

بر اساس تئوری محلول‌های باقاعده<sup>۱</sup> (RST)، حالت غیرایده‌آل مریبوط به یک سیستم مخلوط مایسلی را که دارای دو جزء سازنده است می‌توان به کمک یک پارامتر بر همکنش نشان داد. با استفاده از این تئوری برای سیستم‌های دو جزئی مدلی ارائه شده است که براساس آن انرژی آزاد اضافی این سیستم‌های دو جزئی بصورت زیر بدست می‌آید [۲]

$$g^{ex} = \beta x_i (1-x_i) = \beta x_i x_j \quad (10)$$

که در آن  $\beta$ ، ثابت برهمکنش بین دو جزء سازنده مایسلی بوده و اندازه آن مشخص کننده میزان غیرایده‌آل بودن رفتار سیستم است. برای برهمکنش سینرژیک مقدار  $\beta$  منفی بوده در حالت ایده‌آل  $\beta = 0$  و  $\beta$  بزرگتر از صفر بیانگر برهمکنشای دفع کننده بین اجزاء سیستم است. واحد  $\beta$  همان واحد انرژی است. معادله (۸) انرژی آزاد گیس اضافی را برای یک مولکول ماده سطح فعال در درون فاز مایسلی نشان می‌دهد. بنابراین انرژی آزاد اضافی کل مولکول‌های ماده سطح فعال در درون مایسل عبارتست از:

$$g_n^{Ex} = n g^{Ex} = n \beta x_i x_j = n \beta x_i (1-x_i) \quad (11)$$

$m^-_2$  = غلظت یون های مخالف آزاد  
 $n^-$  = عدد تجمع مایسل  
 $R^-$  = ثابت گازها  
 $E^-$  = پتانسیل الکتریکی استاندارد الکترود.  
 $E^-$  = نیروی الکترموتوری بیل (emf)  
 $f^-_i$  = ضریب فعالیت جزء  $i$  در فاز مایسل  
 $g^{ex}_i$  = انرژی آزاد اضافی یک مولکول سطح فعال  
 $T^-$  = دمای مطلق  
 $x_i^-$  = کسر مولی جزء  $i$  در فاز مایسل  
 $y_i^-$  = کسر مولی جزء  $i$  در فاز محلول

### فهرست علامت یونانی

$\beta$  = ثابت بر همکنش بین دو جزء در فاز مایسل  
 $\mu^{ex}_i$  = پتانسیل شیمیابی اضافی جزء  $i$   
 $\gamma_{\pm}$  = ضریب فعالیت متوسط

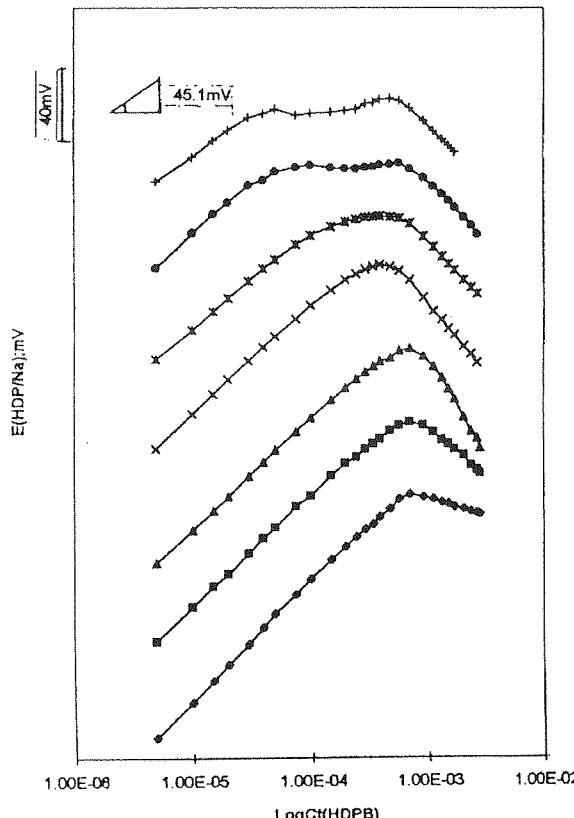
### زیرنویس ها

#### 1- Regular Solution Theory

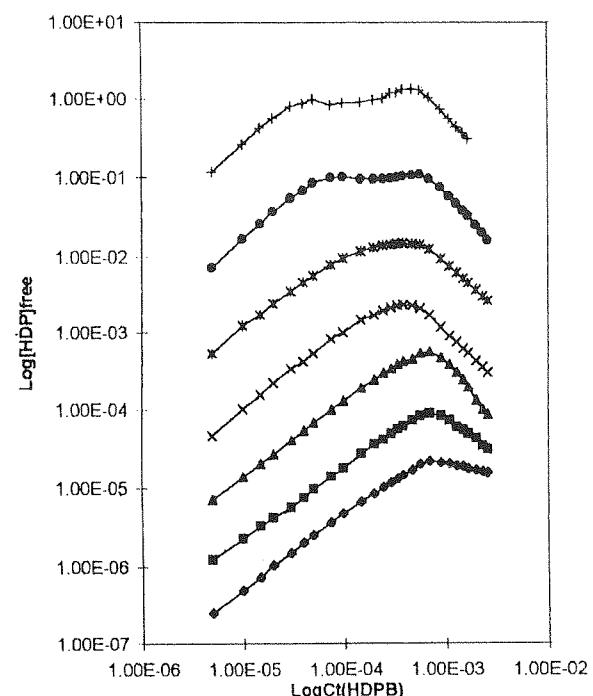
$\beta = -8.88kT$   
 بسیار بزرگ و از نظر علامت منفی است که بیانگر وجود اثر سینرژیسم قوی بین دو جزء بوده و بر همکنش قوی بین DCH18C6 و HDPB را نشان می دهد. بنابراین این دو جزء در فاز مایسلی شدیداً با هم بر همکنش می دهند لازم به ذکر است که مقدار  $\beta$  در این تحقیق بر حسب  $kT$  بدست آمده است که  $k$  ثابت بولتسمن و  $T$  دمای مطلق بر حسب درجه کلوین است.

### فهرست عالیم

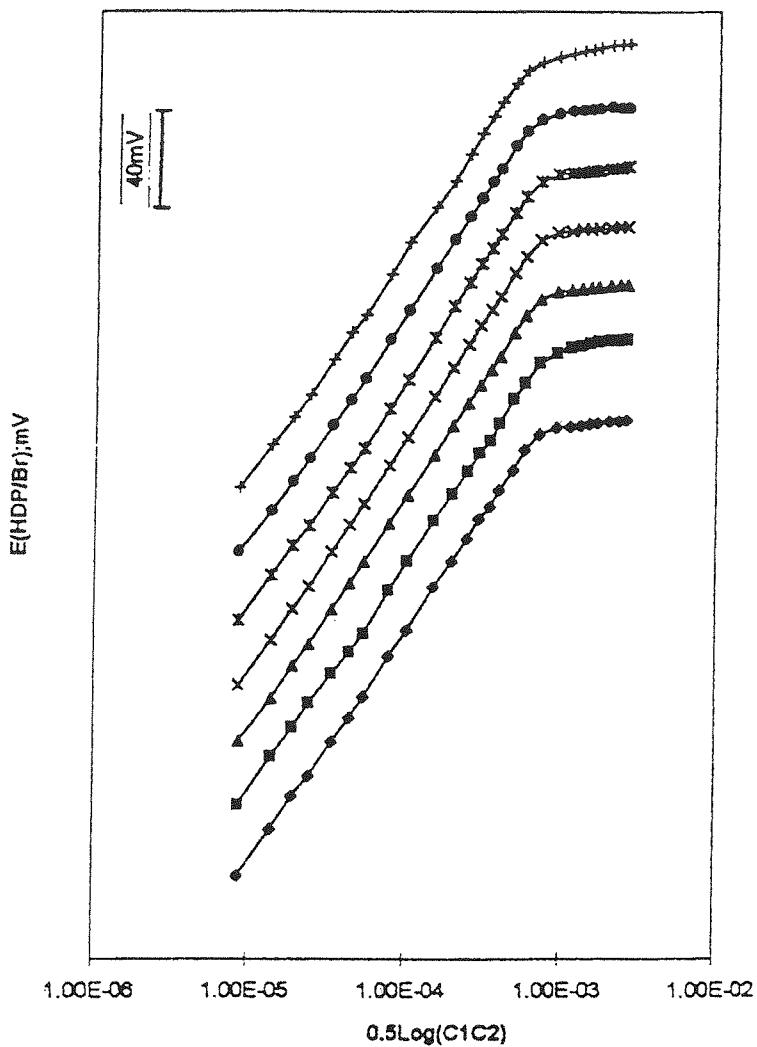
$C_1^-$  = غلظت کل ماده سطح فعال  
 $C_2^-$  = غلظت کل یون های مخالف Br  
 $CMC^-$  = غلظت بحرانی تشکیل مایسل  
 $C_s$  = غلظت NaBr اضافه شده به محلول  
 $DCH18C6^-$  = کروان اتر دی سیکلو هگزیل ۱۸ - کروان - ۶  
 $HDPB^-$  = ماده سطح فعال هگزادیسل پیریدینیم برماید  
 $m^-_1$  = غلظت مونومر آزاد ماده سطح فعال



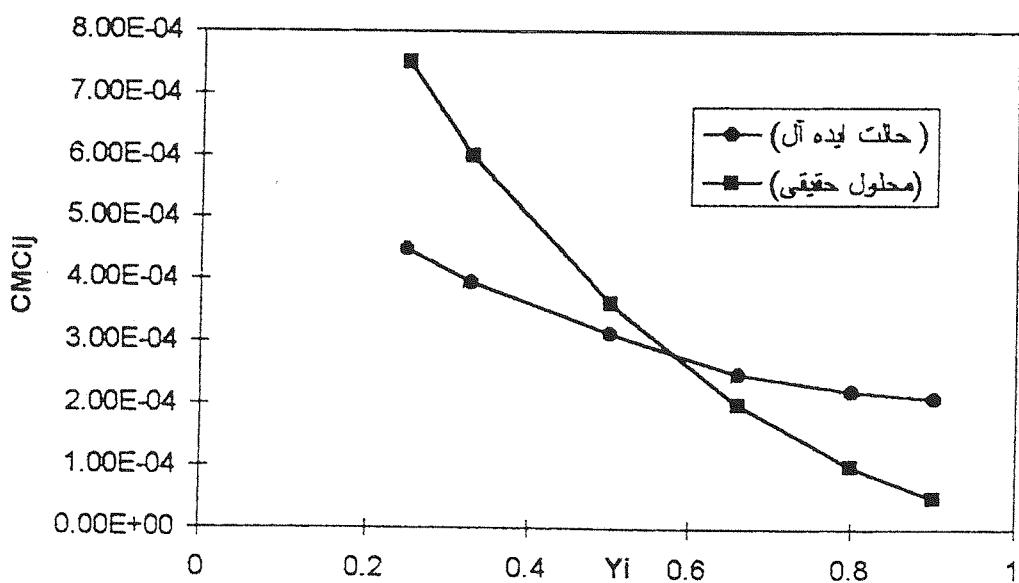
شکل (۲) نمودار تغییرات غلظت مونومر آزاد  $H^+$  بر حسب  $\log C_t$  (HDPB) برای کسر مولی های مختلف (DC-18-C-6).



شکل (۱) نمودار تغییرات پتانسیل سل (÷) در دمای  $35^\circ C$  و برای محلول های مخلوط با کسر مولی های مختلف از کروان اتر (DC-18-C-6).



شکل (۳) نمودار تغییرات پتانسیل سل (II) در دمای ثابت  $35^{\circ}\text{C}$  و برای محلول های مخلوط با کسر مولی مختلف از کروان اتر.(DC-18-C-6).



شکل (۴) نمودار تغییرات CMC (محلول حقیقی) برحسب کسر مولی (DC-18-C-6).

جدول (۱) مقادیر مختلف CMC<sub>ij</sub> برای سیستم دو جزئی DCM-18-C-6 و HDPB در دمای ۲۸ درجه سلسیوس.

کسر مولی (DCH18-C-6)	0.00	0.25	0.33	0.50	0.66	0.8	0.9
CMC <sub>ij</sub> (حالت ایده‌آل)	$8.4 \times 10^{-4}$	$4.49 \times 10^{-4}$	$3.94 \times 10^{-4}$	$3.12 \times 10^{-4}$	$2.61 \times 10^{-4}$	$2.29 \times 10^{-4}$	$2.10 \times 10^{-4}$
CMC1 محلول حقيقی	$8.4 \times 10^{-4}$	$7.5 \times 10^{-4}$	$6.0 \times 10^{-4}$	$3.6 \times 10^{-4}$	$2.0 \times 10^{-4}$	$1.0 \times 10^{-4}$	$5.0 \times 10^{-5}$
CMC2 محلول حقيقی	$8.4 \times 10^{-4}$	$7.5 \times 10^{-4}$	$6.0 \times 10^{-4}$	$3.6 \times 10^{-4}$	$4.5 \times 10^{-4}$	$6.5 \times 10^{-4}$	$7.5 \times 10^{-4}$

## مراجع

- [1] J. H. Clint, "Surfactant Aggregation", New Yourk, U. S. A: Chanpama and Hall, chap. 1, (1991)
- [2] A. Shilioach, D. Blankschtein, Langmuir, Vol. 14, No. 15, P. 4105, (1998)
- [3] D. Ciccarelli, L. Costation, G. C. Errico, ... , Langmuir, Vol. 14, No. 25, P. 7130, (1998)
- [4] E. Feitosa. Wyn Brown, Langmuir, Vol. 14No. 16, 4460, (1998).
- [5] A. Malloaris, Adv. Coll. Interface Sci, Vol. 27, P. 153. (1987)
- [6] N. Funasaki, S. Hada, Bull. Chem. Soc. Japan, Vol. 46, P. 2899, (1976)
- [7] M. Shamsipur, N. Alizaden,...,J. Chin. Chem. Soc. Vol. 44, No. 1, P. 9, (1997)
- [8] 3) -D. Attwood, A. T. Florence, ≤Surfactant Systems≤, London, New Yourk, Chapman and Hall. (1993)
- [9] A. Graciaa, M. Ben Ghoulam, ... , J. Phys. Chem., Vol. 93, P. 4167, (1989).