Agata BAK, Wioletta PODGÓRSKA

e-mail: a.bak@ichip.pw.edu.pl

Wydział Inżynierii Chemicznej i Procesowej, Politechnika Warszawska, Warszawa

Wpływ niejonowego surfaktantu Tweenu 20 na rozpad i koalescencję kropel

Wstęp

Na krople rozproszonej cieczy działają siły wywierające w nich naprężenia. Krople znajdujące się w polu burzliwym są poddawane działaniom sił bezwładnościowych i lepkościowych, przy czym to która z nich dominuje i determinuje odpowiednie zachowanie kropel zależy od ich wielkości w porównaniu z mikroskalą przestrzenną *Kolmogorowa*. Dla kropel o rozmiarach większych od tej skali można pominąć ścinające naprężenia lepkościowe, a mechanizm deformacji i rozpadu jest wówczas zależny od naprężeń, których źródłem są fluktuacje ciśnienia dynamicznego. Siłom destabilizującym, powodującym rozpad kropel, przeciwdziałają siły stabilizujące związane z napięciem międzyfazowym i lepkością fazy rozproszonej. Aby mógł nastąpić rozpad siły generowane przez burzliwość muszą być większe od sił stabilizujących. Rozpad kropel ma miejsce głównie w bliskim otoczeniu mieszadła, ze względu na dyssypowanie w tej strefie największej części doprowadzanej do układu energii.

Surfaktant, rozpuszczony w fazie ciągłej, obniża napięcie międzyfazowe, usztywnia powierzchnie kropel i utrudnia wypływ cieczy z filmu znajdującego się między zbliżającymi się kroplami, co znacząco spowalnia ich koalescencję. Większość przemysłowych zastosowań surfaktantów sprowadza się do stabilizacji emulsji i pian, która bezpośrednio zależy od szybkości koalescencji kropel lub pęcherzy. W przypadku stabilizacji emulsji dobrze dobrany surfaktant powinien prowadzić do otrzymania długich czasów koalescencji nawet przy niewielkich jego stężeniach w fazie ciągłej. Środki powierzchniowo czynne można podzielić na jonowe (kationowe i anionowe), niejonowe i amfoteryczne. W niniejszej pracy zbadano rozpad i koalescencję kropel z rozpuszczonym w fazie ciągłej surfaktantem Tweenem 20, czyli niejonowym środkiem powierzchniowo czynnym o niskiej masie molowej. Surfaktanty niejonowe są stosowane między innymi w przemyśle spożywczym, kosmetycznym, farmaceutycznym, chemicznym i petrochemicznym. Ich główną zaletą jest obojętność elektryczna, dlatego w porównaniu z surfaktantami jonowymi są mniej wrażliwe na rozpuszczone w roztworze elektrolity takie jak sole mineralne [1].

Układ doświadczalny i przebieg eksperymentów

Rozpad i koalescencję kropel zbadano w układzie dwufazowym ciecz – ciecz z rozpuszczonym surfaktantem niejonowym Tweenem 20 $(CMC = 0.06 \text{ mM}; M = 1228 \text{ g/mol}; \rho = 1.105 \text{ g/ml})$. Faza ciągła składała się z wody redestylowanej i środka powierzchniowo czynnego, a faza rozproszona z toluenu, stanowiącego 5% objętości dyspersji ($\phi = 0.05$). Tween 20 rozpuszcza się zarówno w wodzie jak i w toluenie, ale jego rozpuszczalność w fazie wodnej jest dużo większa niż w fazie organicznej [1]. Aby uchwycić zmiany wielkości kropel zachodzące w wyniku ich rozpadu, doświadczenia prowadzono w taki sposób, że po ustaleniu się temperatury fazy ciągłej w jak najkrótszym czasie dolewano toluen i jednocześnie włączano kamerę. Sekwencje nagrywano dla czasów (licząc od momentu wlania toluenu): 1 min, 5 min, 10 min, 30 min, 1 h, 2 h i 3 h. Seria pomiarowa, w której na początku dominował rozpad kropel, składała się z dziewięciu doświadczeń. Pomiary wykonano dla trzech stężeń Tweenu 20 i trzech częstości obrotów mieszadła: 0,0012 mM (N = 350, 410 i 450 obr/min); 0,003 mM (N = 350, 405 i 460 obr/ min); 0,006 mM (N = 350, 410 i 460 obr/min). Stosując stężenia 0,0012 mM, 0,003 mM i 0,006 mM, uzyskano rozkłady wielkości kropel dla stężeń surfaktanta odpowiednio 50, 20 i 10 razy mniejszych od CMC. Częstości obrotów mieszadła N dobrano tak, aby zgadzały się z częstościami obrotów dla wcześniej przeprowadzonej serii doświadczeń, w której na początku mieszania obu faz (po redukcji częstości obrotów z $N_0 = 700$ obr/min do *N*) przeważała koalescencja kropel [2].

Eksperymenty wykonywano w zamkniętym i całkowicie wypełnionym cylindrycznym zbiorniku o średnicy T = 0,15 m i wysokości H = T, który był zaopatrzony w cztery przegrody o szerokości T/10 i w mieszadło *Rushtona* z sześcioma łopatkami prostymi (D = T/3). Mieszadło znajdowało się w połowie wysokości zbiornika. Cylindryczny zbiornik był umieszczony w szklanym akwarium o przekroju kwadratu, który służył z jednej strony do termostatowania układu, a z drugiej – umożliwiał obserwowanie dyspersji bez zniekształceń wywołanych cylindrycznymi ściankami reaktora. Pomiary prowadzono w stałej temperaturze $25\pm0,1^{\circ}$ C. Szczegóły dotyczące układu do akwizycji obrazów kropel podano w pracy [3].

Dyskusja wyników

Uzyskane rozkłady dla częstości obrotów N = 350 obr/min oraz dla 0,006 mM i 0,0012 mM roztworu Tweenu 20 przedstawiają odpowiednio rysunki 1 i 2.



Rys. 1. Rozkłady skumulowanego ułamka objętościowego dla c = 0,006 mM i N = 350[obr/min]



Rys. 2. Rozkłady skumulowanego ułamka objętościowego dla c = 0,0012 mM i N = 350 [obr/min]



Rys. 3. Zmiany średniej średnicy Sautera dla c = 0,006 mM oraz dla N = 350, 410i 460 [obr/min]

Największe zmiany wielkości kropel zachodzą w ciągu pierwszych 30 minut mieszania. Początkowe duże krople są podatne na naprężenia rozrywające generowane przez burzliwość, w wyniku czego szybko rozpadają się na mniejsze krople potomne. W miarę zmniejszania się wielkości kropel rozpad zachodzi wolniej ze względu na coraz mniejszą różnicę między siłami rozrywającymi i stabilizującymi związanymi z napięciem międzyfazowym. Siły stabilizujące, które są proporcjonalne do napięcia międzyfazowego i odwrotnie proporcjonalne do średnicy kropel, maleją ze zmniejszaniem napięcia międzyfazowego, a więc ze zwiększaniem stężenia Tweenu. Z drugiej strony, jeśli wziąć pod uwagę koalescencję kropel to stabilność kropel jest większa dla większego stężenia surfaktanta, dla którego obserwuje się mniejsze krople toluenu w układzie. Powierzchnie kropel dla 0,006 mM roztworu Tweenu 20 są bardziej usztywnione przez zaadsorbowane cząsteczki surfaktanta niż dla 0,0012 i 0,003 mM roztworu Tweenu, przez co utrudniony jest wypływ cieczy znajdującej się w filmie między kroplami i w związku z tym ich koalescencja. Rozpuszczony w fazie ciągłej surfaktant obniża napięcie międzyfazowe i powoduje powstawanie gradientu jego stężenia na powierzchniach kropel. Gradient ten z kolei wywołuje gradient napięcia międzyfazowego, generuje dodatkowe naprężenia styczne i spowalnia koalescencję. Zmiana stężenia Tweenu 20 z 0,0012 mM do 0,006 mM przy N = 350 obr/min wiąże się ze zmniejszeniem wartości średnicy Sautera po 3h mieszania od około 150 do około 80 µm. Tymczasem dla przypadku bez rozpuszczonego w fazie wodnej surfaktanta wartość tej średnicy wyniosła około 236 μ m (dla N = 357 obr/min) [4].

Zwiększenie częstości obrotów mieszadła powoduje zwiększenie naprężeń rozrywających związanych z burzliwością i działających na krople toluenu. Dla stężenia *Tweenu 20* równego 0,006 mM rozkłady zmierzone po 2 i 3 h pokrywają się. Natomiast dla 0,0012 mM roztworu surfaktanta rozkłady niewiele się od siebie różnią już po 1h mieszania obu faz. Oznacza to, że została osiągnięta równowaga dynamiczna między rozpadem a koalescencją kropel, która jest ograniczona przez obecność surfaktantu. W układzie z fazą rozproszoną o niskiej lepkości (jak w przypadku stosowanego tu toluenu), ale bez środka powierzchniowo czynnego, do takiej równowagi przy $\phi = 0,05$ dochodzi znacznie wcześniej [5].

Na rysunku 3 pokazano zmiany średniej średnicy *Sautera* w czasie trwania pomiarów dla stężenia *Tweenu 20* równego 0,006 mM i dla częstości obrotów mieszadła: 350, 410 i 460 obr/min.

W pierwszych minutach mieszania zmiany średniej średnicy *Sautera* są duże, gdyż obecne w układzie duże krople szybko rozpadają się na krople mniejsze, dla których rozpad i koalescencja zachodzą wolniej. Zmiany średnicy *Sautera* maleją w czasie i pod koniec pomiarów są już bardzo niewielkie w związku ze wspomnianym już wcześniej efektem zmniejszania się różnicy między siłami stabilizującymi i destabilizującymi generowanymi przez burzliwość. Przedstawione wyniki potwierdzają, że osiągnięta została równowaga dynamiczna między rozpadem a koalescencją kropel dla stosowanych częstości obrotów mieszadła.

Rysunek 4 (dla 0,003 mM roztworu *Tweenu 20* oraz N = 350 i 460 obr/min) przedstawia porównanie zmian średnicy *Sautera* w czasie, otrzymanych w serii eksperymentów z przeważającym na początku mieszania rozpadem kropel ze zmianami tej średnicy uzyskanymi we



Rys. 4. Zmiany średniej średnicy *Sautera* dla rozpadu i koalescencji dla *c* = 0,003 mM oraz *N* = 350 i 460 [obr/min]



Rys. 5. Funkcje gęstości rozkładu objętości kropel po 2 godzinach mieszania dla c = 0,0012mM i N = 410 [obr/min]

wcześniej przeprowadzonych doświadczeniach z redukcją częstości obrotów mieszadła [2], kiedy początkowo zachodziła tylko koalescencja.

Przedstawione krzywe obrazujące zmiany średnicy *Sautera* w czasie dla danej częstości obrotów mieszadła zbiegają się, co oznacza, że osiągnięto stan równowagi dynamicznej między koalescencją a rozpadem kropel, zarówno dla przypadku, gdy na początku mieszania dominowała koalescencja, jak również, gdy początkowo przeważał rozpad kropel, a rozkłady ich wielkości przesuwały się w kierunku kropel mniejszych. Jedynie dla stężenia *Tweenu 20* równego 0,006 mM i dla częstości obrotów mieszadła N = 350 obr/min wykresy nie zbiegły się po 3 h mieszania. W tym przypadku nie osiągnięto równowagi dynamicznej w pierwszej serii pomiarów z dominującą na początku koalescencją po redukcji obrotów mieszadła. Aby sprawdzić, po jakim czasie rozkłady wielkości kropel z obu serii eksperymentów pokryją się ze sobą, należałoby wydłużyć czas mieszania.

Na rysunku 5 pokazano funkcje gęstości rozkładu objętości kropel po 2 h mieszania, jakie otrzymano w dwóch seriach eksperymentów dla 0,0012 mM roztworu *Tweenu 20* i dla częstości obrotów N = 410obr/min.

Dla tego przypadku zależności d32 w funkcji czasu dla początkowo przeważającej koalescencji i dla przeważającego rozpadu zbiegły się przed upływem 2 h. Jak widać również funkcje gęstości dla t = 2 h praktycznie pokrywają się ze sobą.

LITERATURA

- [1] K. Giribabu, P. Ghosh: Chem. Eng. Sci. 62, 3057 (2007).
- [2] A. Bak, A. Pacholewska, W. Podgórska: Inż. Ap. Chem. 48, nr 6, 23 (2009).
- [3] W. Podgórska: Chem. Proc. Eng. 29, 257 (2008).
- [4] A. Pacholewska: Układy dyspersyjne ciecz-ciecz. Praca magisterska, Politechnika Warszawska, 2005.
- [5] W. Podgórska: Prace Wydziału Inżynierii Chemicznej Procesowej. OWPW, Warszawa 2006.

Praca naukowa finansowana ze środków na naukę w latach 2008 – 2011 jako projekt badawczy.