Uretimde BARKODLU OTOMASYON

6

.(

Baraj Yön

RA

GIDA ENDÜSTRİSİNDE Örnek Biyolojik Arıtma Uygulaması



Sistemleri ile İzlenebilirlik



Motor ve Sürücülerde Çıkış Pasif Süzgeçlerinin Kullanımı

Y. Mühendis N. Onur Çetin ocetin@eee.metu.edu.tr Doç. Dr. Ahmet M. Hava hava@eee.metu.edu.tr Elektrik ve Elektronik Mühendisliği Bölümü Orta Doğu Teknik Üniversitesi

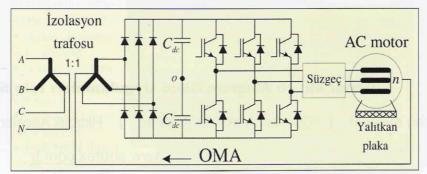
Eviricinin ürettiği yüksek frekanslı ve keskin uclu gerilim darbeleri motor üzerinde olumsuz etkiler yaratır. Motor sargıları ile motor karkası arasındaki kısa mesafe nedeniyle bu iki iletken yüzey arasında yüksek frekanslarda etkili olan parazitik kapasitif elemanlar bulunmaktadır ve motorun ortak mod esdeğer devresi bu elemanlari kapsamaktadır.

1. Giriş

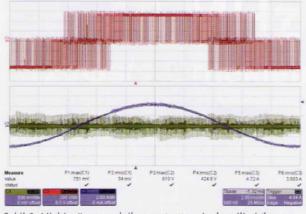
Elektrik motorlarının eviricilerle (sanayideki yaygın kullanım adı olan motor sürücü va da kısaca sürücülerle) hız/konum/moment ayarı için denetlenmesi günümüzde oldukça yaygındır. Bu yaklaşım enerji verimliliğini ve hareket denetim kalitesini arttırdığı için, günümüzde sanavideki motorların yarısından fazlası sürücülerden beslenmektedir ve uzun vadede uvgulamadaki motorların hemen hemen hepsinin sürücü üzerinden besleneceği de vaygınca öngörülmektedir. Ancak eviricinin avrık zamanlı bir vapıda olmasından kavnaklı olarak uygulamada cesitli sorunlar belirmekte ve bu sorunların giderilmesi gerekmektedir. Evirici cıkısındaki gerilim ve akım saf sinüs olmavıp, gerilim vüksek frekanslı dikdörtgen darbelerden, akım ise bu gerilimin integrali fonksivon olarak sinüs üzerine bindirilmis kıpırtıları kapsayan dalgalardan olusur. Temel frekanstaki bilesenler motorda hareketi sağlarken, diğer yüksek frekanslı bileşenler istenmeyen etkiler yaratır.

Özellikle gerilimin keskin uçlu vükseliş ve iniş uçlarının süresi mikrosanivenin altında olduğundan, bu isaretler motora uvgulandığında istenmeyen yüksek frekans tepkileri oluşur. Tüm bu bozucu etkilerin motora ve sürücü sistemine zarar vermesini engellemek üzere uvgulamada sürücü ile motor arasına ceşitli süzgeçler verleştirilmelidir. Bu çalışmada eviricinin motor üzerindeki istenmeyen etkileri tartışılacak, ardından süzgeç çözümlerinin bu etkileri giderişi deneysel verilerle gösterilecek ve süzgeçlerin etkinlikleri karşılaştırmalı değerlendirilecektir.

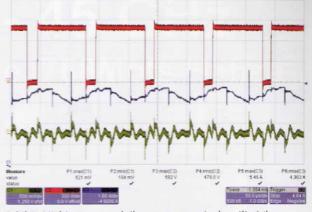
Şekil 1'de standart üç fazlı bir motor sürücünün devre şeması gösterilmektedir. İzolasyon trafosu ve süzgeç kısımları istenmeyen etkileri gözlemleme ve bastırma amacıyla test düzeneğine eklenmiş olup, uygulamada bulunmayabilir. Şebeke geriliminin üç fazlı diyotlu doğrultucu ile doğrultulmasıyla elde edilen DC bara gerilimi, iki düzeyli, üç fazlı, üç iletkenli evirici ile DC'den AC'ye dönüştürülür ve motor ter-



Şekil 1. Üç fazlı, iki düzeyli eviricili motor sürücü devresi



Şekil 2. Hiçbir süzgeç yok iken motor terminal gerilimi (kırmızı, 200V/bölme), motor faz akımı (mavi, 2A/bölme), OMA (sarı, 0.5A/bölme), 2ms/bölme



Şekil 3. Hiçbir süzgeç yok iken motor terminal gerilimi (kırmızı, 200V/bölme), motor faz akımı (mavi, 1A/bölme), OMA (sarı, 0.5A/bölme), 50µş/bölme, mikroskopik gösterim

minallerine uygulanır. Eviriciler, devrenin normal çalışma modlarında ya iletimde ya da kesimde olan yarı-iletken anahtarlardan oluşur. En yaygın anahtarlama yöntemi olan darbe genişlik modülasyonu (DGM) yöntemi ile istenen şiddet ve frekansta çıkış gerilimi elde etmek için anahtarlar belli frekans ve darbe şablonu kullanılarak anahtarlanır.

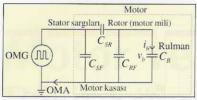
Uygulamada, standart motor sürücülerinde IGBT yarı-iletken anahtarlar kullanılır. IGBT'lerin iletime girme ve kesme süreleri tipik olarak 0.1-1µs değerlerindedir [1]. Standart 50Hz frekanslı ve faz arası 400Vrms gerilimli sebekeden beslenen sürücülerde DC bara gerilimi ise vaklasık 550V civarındadır. Bu durumda motor, değişim hızı 0.5-5 kV/µs seviyesinde olan gerilimlere maruz kalır. Sekil 2'de anahtarlama frekansı 10 kHz ve DC bara gerilimi 500V olan 4kW'lık asenkron motor sürücü düzeneğinde motor bosta calışırken motor faz arası terminal gerilimi, faz akımı, ve motorun gövdesinden kavnağa akan kacak akım (ortak mod akımı, OMA) görülmektedir. Şekil 3'te ise birkac DGM periyodunda bu büyüklükler mikroskopik olarak gösterilmiştir. Motora uygulanan gerilimler dikdörtgen darbelerden oluşmakta, faz akımında kıpırtı ve gürültüler oluşmakta, kaçak akım ise yüksek frekanslı olup tepe değer olarak yaklaşık 1A seviyesine yükselmektedir.

2. Eviricinin Motor Üzerindeki Olumsuz Etkileri

Eviricinin ürettiği yüksek frekanslı ve keskin uclu gerilim darbeleri motor üzerinde olumsuz etkiler varatır. Motor sargıları ile motor karkası arasındaki kısa (mm ve altinda) mesafe nedenivle bu iki iletken vüzev arasında vüksek frekanslarda etkili olan parazitik kapasitif elemanlar bulunmaktadır ve motorun ortak mod esdeğer devresi bu elemanları kapsamaktadır [2]. Sekil 4'te stator sargıları, rotor ve motor karkası arasındaki esdeğer kondansatörler gösterilmektedir [3], Güvenlik nedenivle, iletken vapıda olan motor karkası topraklandığından, uygulamada, anahtarlama anında değisim hızı yüksek olan ortak mod gerilimi (OMG), motordan toprağa parazitik kondansatörler üzerinden büyük siddette kaçak akımlara fortak mod akımı (OMA)] neden olur.

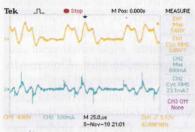
Özellikle birkaç kilovat ve altında küçük güçlü motor uygulamalarında OMA'nın tepe değeri anma faz akımı değeri ile karşılaştırılabilir seviyede olabilir [2]. Şekil 4'ten de görüleceği üzere, OMG'nin bir kısmı rulman üzerinde pavlasılır (mil gerilimi, vb) ve dolavisivla OMA'nın bir kısmı da rulmandan geçer. Özellikle mil gerilimi belli bir eşiği geçtiğinde rulman üzerindeki yağ tabakasında dielektrik delinmeve ve bunun sonucunda sivri rulman akımlarına seben olur. Bu akım yağın bozulmasına, dolayısıyla da sürtünmenin artmasına neden olur ve rulmanlara zarar verip kisa sürede bozulmalarına neden olur [2]. Yüksek frekansta yayınım yaptıkları icin, OMG ve OMA ayrıca sürücünün beslendiği sebekede ve sürücünün kendisindeki ve cevredeki elektronik devrelerde elektromanyetik gürültüve neden olur. Dolavısıvla, sürücüde istenmeyen kesilme hataları, elektronik devrelerin islevlerini kaybetmeleri vb. durumlar oluşabilir. OMA'nın şiddeti, motor tipi, boyutu, yapısı ve topraklama vöntemi vb. etkenlere bağlıdır [1]. Şekil 2 ve Şekil 3'te motordan toprağa akan OMA gösterilmektedir. Denevde kullanılan, anma akımı 8A olan motor icin OMA tepe değeri 0.75A'e ulasmaktadır. Şekil 5'te motorun rulman gerilimi ve OMA'sı gösterilmektedir. Rulman gerilimi yaklaşık 6V'a ulaşmaktadır. Şekil 6'da görüldüğü gibi rulman gerilimi 9V'un üzerine cıktığında dielektrik delinme olusmaktadır.

MOTOR ve SÜRÜCÜLER

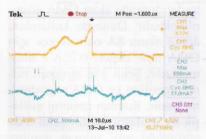


Şekil 4. Motorun ortak mod eşdeğer kondansatörleri [2]

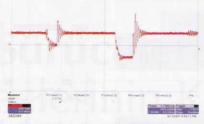
Keskin uçlu gerilim darbelerinin varattığı bir diğer olumsuz etki ise uzun kablolu motor uvgulamalarında, vansıma nedenivle motor terminallerinde aşırı gerilim yükselmesidir. Bu durumlarda motor terminallerinde DC bara geriliminin iki katından daha yüksek gerilim olusabilmekte, bunun sonucunda genellikle motorların stator sargılarının ilk bobininde dielektrik delinme olusmakta ve dolavisıyla motor arızalanmaktadır [3]. Şekil 7'de görüldüğü gibi sürücü ile motor arasında 70m uzunluğunda kablo bulunduğunda 500V DC bara icin motor terminal gerilimi 1300V'a kadar cıkmaktadır. Bu değer kötü anahtarlama teknikleri ve daha uzun kablo mesafeleri ile daha yüksek seviyelere taşınır, ve motor ve sürücülerde kronik arıza kaynağına dönüşür.



Şekil 5. Hiçbir süzgeç yok iken rulman gerilimi (sarı, 4V/bölme) ve OMA (mavi, 0.5A/bölme), 25µs/bölme



Şekil 6. Rulmanda dielektrik delinme durumu, rulman gerilimi (sarı, 4V/bölme), OMA (mavi, 0.5A/bölme), 10µs/bölme



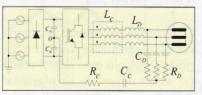
Şekil 7. 70m kablo kullanıldığında motor terminal gerilimi (500V/bölme), 20µs/bölme

Özet olarak, eviriciler bir taraftan motor denetimini kolaylaştırıp, enerji tasarrufu sağlarken, öteki taraftan motorları istenmeyen bozucu etkilere maruz bırakır, hatta bozucu etkiler eviricilerin çalışmasını da engelleyici boyuta ulaşabilir. Dolayısıyla, bozucu etkileri gidermek için uygulanabilir (ekonomik ve başarımlı) çözümler gereklidir. Bu çözümler içinde en kolay uygulanabilenler pasif süzgeç çözümleri olup bir sonraki bölümde ayrıntılı incelenecektir.

3. Pasif Süzgeç Çözümleri

Pasif süzgeç çözümleri en basitinden en karmaşığına kadar hepsini kapsayan bir devre diyagramında Şekil 8'de gösterilmiştir. Bunlardan biri, birkaçı, ya da hepsini kapsayan süzgeç çözümleri Tablo 1'de özetlenmiştir ve faydaları karşılaştırmalı değerlendirilmiştir. Bu aşamada çözümler en basitinden en karmaşığına doğru birkaç önemli yapı üzerinde durularak deneysel incelemeler üzerinden anlatılacaktır.

OMA azaltmada en basit yöntem bir ortak mod bobininin (OMB) sürücü çıkışı ile motor arasına seri olarak eklenmesidir. (Şekil 8'de sadece LC'nin eklendiği durum)



Şekil 8. Pasif süzgeçlerin motor sürücüde kullanımı

Süzgeç tipi	Motor üzerindeki sorunlar			
	Motor aşırı gerilimi	OMG	ОМА	Rulman gerilimi ve akımı
Çıkış reaktörü (L _D)	•		-	-
Ortak mod bobini (L _C)		-	+	+
Sinüs süzgeç (LpCpRp)	++		•	-
Saf sinüs süzgeç (L _C C _C R _C - L _D C _D R _D)	++	++	++	++

Tablo 1. Çıkış Pasif Süzgeçleri ve Başarımları

[2]. OMB'lerin ortak mod indüktansı cok yüksek olup, OMA'ya vüksek impedans gösterir, ancak fazarası indüktansı oldukca düsük olup, motor faz akımını etkilemez. Geleneksel ferrit cekirdeklerin verine, veni geliştirilen nanokristal cekirdekler kullanılarak daha az sarım savılı ve daha kücük boyutlu OMB'ler tasarlanabilir [2]. Sekil 9'da denevde kullanılan, nanokristal cekirdekli OMB ve iç yapısı gösterilmektedir. Nanokristal cekirdek cok ince nanokristal vapıda ferromagnetik malzemenin yassı banttan sarılmasıvla üretilmistir.

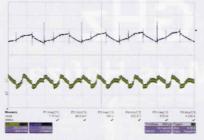
Sekil 10'da OMB eklendiği durumda motor faz akımı ve OMA gösterilmektedir. OMB'nin eklenmesi faz akımını etkilememektedir (parazitik bilesende cüzi bir azaltma haricinde) ve faz akımı OMB olmadığı durumdakiyle avnıdır. Hicbir süzgec kullanılmadığında 0.75A olan OMA tepe değeri, OMB eklendiğinde 0.11A'e, 100mA olan OMA rms değeri ise 50mA'e düşmektedir. Şekil 11'de OMB eklendiği durumda rulman gerilimi ve OMA birlikte gösterilmektedir. Görüldüğü gibi tek basına OMB eklemek OMA'yı



Şekil 9. Deneyde kullanılan nanokristal malzemeli OMB ve çekirdek iç yapısı

111

MOTOR ve SÜRÜCÜLER

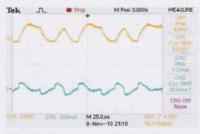


Şekil 10. OMB eklendiğinde motor faz akımı (mavi, 1A/bölme) ve OMA (sarı, 0.2A/bölme), 50µs/bölme

0.11'A e düşürürken, rulman gerilimini önemli ölçüde düşürmemektedir. Rulman gerilimi yine 5V'a ulaşmaktadır.

Uzun kablo uygulamalarında motor terminallerindeki asırı gerilimi azaltmak icin kullanılan en basit yöntem Şekil 8'de LD ile gösterilen çıkış reaktörü kullanmaktır. Ancak çıkış reaktörü kullanmak her zaman başarılı sonuç vermemektedir. Bazı uvgulamalarda kablo kapasitansı ile reaktör arasındaki salınımdan dolayı motor terminal gerilimi daha da yükselebilmektedir [2]. Aşırı gerilim sorunu için en etkili çözüm yöntemi sinüs süzgeç (Şekil 8'de LDCDRD elemanları) kullanmaktır. Bu sayede motor terminal gerilimleri sinüs olup aşırı gerilim ve motor akım kıpırtısından kaynaklanan sorunlar tamamen giderilir. Şekil 12'de ticari bir sinüs süzgec gösterilmektedir.

Sinüs süzgecin yıldız noktası CC ve RC elemanları ile DC baranın orta noktasına bağlanarak Şekil 8'de görülen saf sinüs süzgeci



Şekil 11. OMB eklendiğinde rulman gerilimi (sarı, 4V/bölme) ve OMA (mavi, 0.2A/bölme), 25µs/bölme



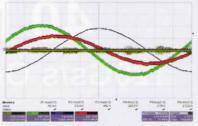
Şekil 12. Ticari sinüs süzgeç

(SSS) ile motora paralel düşük impedanslı bir OMA yolu oluşturulur ve OMA'nın motor yerine süzgeç üzerinden dolaşması sağlanır [2]. Bu sayede OMB ve sinüs süzgecinin katkılarına ek olarak, motor üzerindeki OMG de bastırılarak rulman gerilimi ve rulman akımları da yok edilir. Sonuç olarak SSS ile motor üzerindeki evirici kaynaklı tüm sorunlar tam çözülür [2].

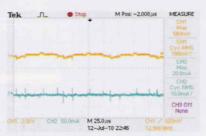
Şekil 13'de görüldüğü gibi SSS eklendiğinde motor terminal gerilimi ve faz-nötr gerilimi saf sinüs olmakta ve motor akımındaki kıpırtı giderilmektedir. Ayrıca rulman gerilimi ve OMA tepe değerleri de sırayla 0.5V ve 20mA gibi SSS kullanılmadığı duruma göre ihmal edilebilir seviyelere düşmektedir. (Şekil 14). Sonuç olarak SSS kullanıldığında motor üzerindeki tüm olumsuz etkiler giderilmekte ve evirici, motor başarımı açısından ideal bir DC-AC dönüştürücü haline gelmektedir.

4. Sonuçlar

Bu makalede eviricinin motor üzerinde yarattığı sorunlar ve bunların çıkış pasif süzgeçleriyle giderilme yöntemleri incelenmiştir. Ekonomik ve etkin çıkış pasif süzgeçlerinin başarımları incelenip deneysel olarak değerlendirilmiştir. Deneysel verilerle gösterildiği gibi, nanokristal çekirdekli ortak mod bobini kullanılarak ortak mod akımı etkin biçimde azaltılabilir. Saf sinüs süzgeç kul-



Şekil 13. SSS eklendiğinde motor faz gerilimi (kırmızı, 200V/bölme), motor terminal gerilimi (yeşil, 200V/bölme), motor faz akımı (mavi, 2A/bölme), OMA (sarı, 100mA/bölme), 2ms/bölme



Şekil 14. SSS eklendiğinde rulman gerilimi (sarı, 2V/bölme), OMA (mavi, 50mA/bölme), 25µs/bölme

lanılarak evirici çıkış gerilimi saf sinüs haline getirilir. Ayrıca OMA, rulman gerilimi ve akımı da tamamen bastırılabilir. Bu sayede motor üzerindeki evirici kaynaklı bütün olumsuz etkiler ortadan kaldırılabilir ve tahrik sisteminin ömrü arttırılıp, çevreye elektromanyetik gürültünün yayılması da engellenebilir.

Kaynaklar

[1] E. Ün, A.M. Hava, "Gerilim Kaynaklı Eviricilerde Ortak Mod Gerilimi, Akımı, Etkileri ve Bastırılma Yöntemleri," 12. Ulusal Elektrik-Elektronik-Bilgisayar Mühendisliği Kongresi, 14-18 Kasım 2007, Eskişehir Osmangazi Üniversitesi, Eskişehir, sayfa 33-38.

[2] N. O. Çetin, "Design and implementation of advanced pulse width modulation techniques and passive filters for voltage source inverter driven three-phase ac motors," M.Sc. thesis, Middle East Tech. Univ., Turkey, Jul. 2010.

[3] N. O. Çetin, A. M. Hava, "Gerilim Kaynaklı Eviricilerde Ortak Mod Gerilimi ve Akımının Pasif Yöntemlerle Azaltılması," ELECO 2010, Elektrik-Elektronik-Bilgisayar Mühendisliği Sempozyumu, 2-5 Aralık 2010, Bursa.