





دانشکده مهندسی

گروه مهندسی برق

پایان نامه

جهت اخذ درجه کارشناسی ارشد

در رشته برق قدرت

عنوان:

طراحی کنترل کننده بهینه مقاوم ژنراتور القایی دو سو تغذیه در نیروگاه

بادی سرعت متغیر تحت شرایط و لثاژ نامتعادل هارمونیکی

استاد راهنما:

دکتر سید عباس طاهر

به وسیله:

مهدی کوهرننگ

شهریور 1391

تقدیم به

مهر مادرم

صفای پدرم

صبر، همسر

وقدهای مبارک فرزندم

تقدیر و تشکر

پس از حمد و شتای پروردگار بر خود لازم می دانم از زحمات بی دریغ و دلسوزانه جناب آقای

دکتر سید عباس طاهر که در تمام طول این مطالعه با صمیمیت تمام مرایاری نمودند تقدیر و تشکر

نمایم . هر چند جبران قطره ای از دریای زحمات ایشان نخواهد بود

همچنین از جناب آقای دکتر حلوانی و جناب آقای دکتر محمدی که به عنوان داور پایان نامه مرا

مطالعه نموده و در جلسه دفاعیه شرکت نمودند تشکر می نمایم

در پایان از جناب آقای دکتر حسین ایمانیان که به عنوان نماینده تحصیلات تکمیلی قبول زحمت

نمودند سپاسگذاری می نمایم

چکیده

با توجه به کاهش ذخائر سوخت‌های فسیلی استفاده از انرژی‌های نو به ویژه انرژی باد روز به افزایش می‌باشد. یکی از پرکاربردترین ژنراتورهای مورد استفاده در نیروگاه‌های بادی، ژنراتور القایی دوسو تغذیه، *DFIG* می‌باشد. این ژنراتور، یک ماشین القایی رتور سیم‌پیچی شده است که استاتور آن به صورت مستقیم و سیم‌پیچ‌های رتور آن توسط یک مبدل پشت‌به‌پشت به شبکه متصل می‌باشد. روش‌های زیادی برای کنترل بهینه این ژنراتور جهت کارکرد مؤثر آن، در شبکه‌های متعادل وجود دارد. کنترل کلاسیک *PI*، کنترل مستقیم گشتاور و کنترل مستقیم توان از جمله این روش‌ها می‌باشد. اگر این ژنراتور در شبکه‌های نامتعادل قرار گیرد عدم تعادل ولتاژ باعث ایجاد اختلال در کارکرد ژنراتور می‌شود که شامل ایجاد پالس‌هایی در توان‌های اکتیو، راکتیو و گشتاور الکترومغناطیسی، ایجاد عدم تعادل جریان استاتور و هارمونیک شدن جریان رتور می‌گردد. موارد ذکر شده باعث کاهش طول عمر ژنراتور، افزایش تلفات و تولید توان به صورت نامطلوب می‌گردد. جهت کاهش اثرات نامطلوب عدم تعادل ولتاژ در ژنراتور می‌توان از روش‌های کنترل مناسب همچون روش کنترل‌کننده *PI* کنترل‌کننده *PI-R*، کنترل مستقیم گشتاور و کنترل مستقیم توان استفاده نمود. یکی از روش‌های مذکور روش بهینه شده کنترل کلاسیک یا استفاده از کنترل‌کننده *PI-R* می‌باشد. در این روش با اهدافی همچون، حذف گشتاور الکترومغناطیسی، متعادل نمودن جریان استاتور، حذف هارمونیک از جریان رتور و یا حذف پالس از توان‌های اکتیو و راکتیو سیستم کنترل طراحی و اجرا می‌گردد. از مبدل‌های *DFIG* همانند یک فیلتر اکتیو سنت، جهت کاهش جریان هارمونیک بارهای غیرخطی و افزایش کیفیت توان نیز می‌توان استفاده نمود. بدین ترتیب که از مبدل سمت شبکه جهت تولید بخش هارمونیک جریان غیرخطی بار استفاده شده و بدین ترتیب *THD* جریان شبکه کاهش یافته و کیفیت توان بهبود می‌یابد. در صورت استفاده از کنترل‌کننده‌های *PI* یا *PI-R* پاسخ‌های سیستم کنترل وابستگی مستقیم به مقادیر پارامترهای کنترل‌کننده‌ها دارد. برای تعیین مقادیر بهینه پارامترهای کنترل‌کننده‌ها از معیار کمینه نمودن مربع خطا استفاده شده است. جهت بهبود مقاومت کنترل‌کننده این معیار در سه نقطه کاری لحاظ گردیده است. به منظور بهینه نمودن معیار مذکور از الگوریتم تکاملی *PSO* بهره گرفته شده است. نتایج شبیه‌سازیها برای سیستم نامتعادل و هارمونیک تحت حالت‌های مختلف انجام گرفته که نشان دهنده مقاومت بسیار خوب کنترل‌کننده می‌باشد.

کلمات کلیدی: ژنراتور القایی دوسو تغذیه (*DFIG*)، کنترل‌کننده بهینه مقاوم، کنترل‌کننده *PI-R*

R، نیروگاه بادی

1	فصل اول: مقدمه
1-1-1	مقدمه‌ای بر انرژی باد
2-1-1	الگوی باد
3-1-1	بازار جهانی برق بادی به تفکیک مناطق مختلف دنیا
1-3-1-1	انرژی باد در ایران
4-1-1	ژنراتور القایی دو سو تغذیه (DFIG) و کنترل آن
11	فصل دوم: مدل‌سازی توربین بادی و ژنراتور القایی دو سو تغذیه
1-2-1	مقدمه
2-2-1	ساختمان توربین‌های بادی
1-2-2-1	توربین بادی با محور عمودی
2-2-2-1	توربین بادی با محور افقی
3-2-1	کنترل توان در توربین‌های بادی
4-2-1	انواع توربین‌های بادی
1-4-2-1	توربین‌های بادی سرعت ثابت
2-4-2-1	توربین‌های بادی با سرعت متغیر
5-2-1	آیرودینامیک توربین بادی
6-2-1	ژنراتورها
7-2-1	ساختارهای توربین بادی:
1-7-2-1	توربین سرعت ثابت نوع A
2-7-2-1	توربین بادی سرعت متغیر با سرعت رتور محدود شده (نوع B)
3-7-2-1	توربین سرعت متغیر با مبدل فرکانسی توان جزئی (نوع C)
4-7-2-1	توربین سرعت متغیر با مبدل فرکانسی توان کل (نوع D)

31	8-2- ژنراتور القایی دوسو تغذیه
32	9-2- مدل سازی ژنراتور القایی دوسو تغذیه
36	1-9-2- تبدیل dq
38	10-2- مدل ریاضی ژنراتور القایی دوسو تغذیه [50, 51]
42	11-2- آنالیز پخش بار
47	12-2- روابط توان در قابهای مرجع dq
49	فصل سوم: کنترل $DFIG$ در شبکه های متعادل
49	1-3- مقدمه
49	2-3- کنترل ماشینهای القایی
49	1-2-3- کنترل اسکالر
50	2-2-3- کنترل برداری
51	1-2-2-3- کنترل با جهت دهی شار
52	2-2-3- جهت یابی شار
53	3-2-2-3- کنترل مستقیم گشتاور
53	4-2-2-3- کنترل مستقیم توان
54	3-3- کنترل ژنراتور القایی دوسو تغذیه در شبکه های متعادل
54	1-3-3- کنترل مبدل بخش شبکه
59	2-3-3- مدل لینک DC
59	3-3-3- کنترل مبدل بخش رتور
61	1-3-3-3- کنترل برداری مبدل بخش رتور
65	فصل 4: کنترل بهینه و مقاوم $DFIG$ در شبکه های نامتعادل و هارمونیکی
65	1-4- مقدمه
68	2-4- سیستم سه فاز در حالت نامتعادل
71	1-2-4- جداسازی توالی های مثبت و منفی در حالت نامتعادل

73	3-4- سیستم کنترل <i>DFIG</i> در شبکه‌های نامتعادل
74	1-3-4- کنترل <i>DFIG</i> به روش <i>PI</i> کنترلر با جهت‌دهی شار استاتور تحت ولتاژ نامتعادل
78	3-4-1-1- محاسبه جریانهای مرجع
82	2-3-4- کنترل <i>DFIG</i> به روش <i>PI-R</i> کنترلر با جهت‌دهی ولتاژ استاتور در حالت نامتعادل
82	1-2-3-4- روابط توان
84	2-2-3-4- محاسبه جریانهای مرجع
86	3-2-3-4- طراحی سیستم کنترل
86	3-3-4- کنترل <i>GSC</i> به روش <i>PI-R</i> کنترلر با جهت‌دهی ولتاژ استاتور در شبکه نامتعادل
89	4-4- کیفیت توان
89	1-4-4- پدیده‌های کیفیت توان
90	2-4-4- هارمونیکها
91	3-4-4- کنترل <i>DFIG</i> در شبکه‌های نامتعادل جهت کاهش هارمونیکهای جریان
91	1-3-4-4- جداسازی قسمت هارمونیکی جریان
95	4-4-4- کنترل مبدل سمت رتور جهت جبران جریان هارمونیکی در شبکه نامتعادل
96	5-4-4- کنترل <i>GSC</i> جهت جبران جریان هارمونیکی
97	5-4- بهینه سازی پارامترهای کنترل‌کننده‌ها
98	1-5-4- الگوریتم بهینه سازی پارامترها
98	2-5-4- بهینه سازی پارامترهای کنترل‌کننده‌های <i>DFIG</i> توسط الگوریتم <i>PSO</i>
101	فصل 5: بررسی نتایج شبیه‌سازی
101	1-5- مقدمه
102	2-5- عملکرد ژنراتور القایی بدون سیستم کنترل در حالت متصل به شبکه
108	3-5- تعیین بهینه پارامترهای کنترل‌کننده‌ها
110	4-5- عملکرد کنترل‌کننده <i>PI</i> بهینه در شبکه متعادل
111	1-4-5- بررسی عملکرد کنترل‌کننده

118.....	5-5- عملکرد کنترل‌کننده PI بهینه در شبکه نامتعادل
121.....	6-5- عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه متعادل
121.....	1-6-5- بررسی عملکرد کنترل‌کننده بدون تغییر در پارامترها
127.....	2-6-5- تغییرات همزمان پله در مقادیر مرجع توان اکتیو و راکتیو
133.....	3-6-5- تغییرات ناهمزمان پله در مقادیر مرجع توان اکتیو و راکتیو
139.....	4-6-5- تغییرات سینوسی در مقادیر مرجع توان اکتیو و راکتیو
146.....	7-5- عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه نامتعادل
147.....	1-7-5- نامتعادل شدن شبکه
152.....	2-7-5- تغییرات همزمان پله در مقادیر مرجع توان اکتیو و راکتیو
157.....	3-7-5- تغییرات ناهمزمان پله در مقادیر مرجع توان اکتیو و راکتیو
160.....	4-7-5- تغییرات سینوسی در مقادیر مرجع توان اکتیو و راکتیو
168.....	8-5- بررسی نتایج در حالت شبکه نامتعادل و هارمونیک
174.....	9-5- جبران جریان هارمونیک بار غیرخطی توسط $DFIG$
174.....	1-9-5- جبران جریان هارمونیک بار غیرخطی توسط $DFIG$ با مدلاسیون $SPWM$
177.....	2-9-5- جبران جریان هارمونیک بار غیرخطی توسط $DFIG$ با مدلاسیون هیستریزیس
186.....	10-5- جمع بندی نتایج حاصله
188.....	فصل ششم: نتیجه‌گیری
196.....	مراجع
196.....	پیوست الف: مروری اجمالی بر الگوریتم PSO

- شکل (1-1)- ظرفیت جهانی برق بادی نصب شده به صورت الف) تجمعی ب) سالیانه (2010 – 1996) 4
- شکل (2-1)- ظرفیت برق بادی نصب شده در 10 کشور برتر جهان [4] 5
- شکل (3-1)- ظرفیت سالانه نصب شده برق بادی جهان به تفکیک مناطق مختلف [4] 5
- شکل (4-1)- پیش بینی تولید برق از انرژی باد به صورت سالانه و تجمعی در جهان به همراه نرخ رشد [4] 6
- شکل (1-2)- توربین بادی با محور عمودی 12
- شکل (2-2)- توربین بادی با محور افقی 13
- شکل (3-2)- قسمتهای مختلف یک توربین بادی 13
- شکل (4-2)- طرح کنترل گام توربین بادی سرعت متغیر [8] 16
- شکل (5-2)- پره توربین بادی و سرعت باد 17
- شکل (6-2)- ژنراتور القایی قفس سنجابی با توربین بادی سرعت ثابت متصل به شبکه 18
- شکل (7-2)- جریان هوای عبوری از یک دیسک محرک 20
- شکل (8-2)- چگونگی تغییرات سرعت و فشار هوا در نقاط مختلف تونل جریان 21
- شکل (9-2)- منحنی C_p بر حسب λ 24
- شکل (10-2)- مشخصه توان استخراج شده برحسب سرعت شفت رتور به ازای سرعت‌های مختلف باد 25
- شکل (11-2)- توربین بادی سرعت ثابت نوع A 29
- شکل (12-2)- توربین سرعت متغیر نوع B 29
- شکل (13-2)- توربین با سرعت متغیر نوع C 30
- شکل (14-2)- توربین بادی سرعت متغیر نوع D 30
- شکل (15-2)- توپولوژی بهره‌گیرنده از ژنراتور القایی دوسو تغذیه به همراه مبدل پشت به پشت 31
- شکل (16-2)- مدار الکتریکی یک ژنراتور القایی دوسو تغذیه 32

- شکل (2-17) - مدار معادل الکتریکی یک ژنراتور القایی دوسو تغذیه. 41
- شکل (2-18) - مدار معادل یک فاز ماشین القایی دوسو تغذیه. 44
- شکل (2-19) - پخش بار در توربین بادی دو سو تغذیه بدون تلفات. 46
- شکل (3-1) - شباهت ماشین جریان مستقیم و ماشین القایی. 50
- شکل (3-2) - طرح کلی از یک توربین بادی مجهز به *DFIG* به همراه کنترل‌کننده‌های آن [60]. 54
- شکل (3-3) - طرح واره کلی کنترل‌کننده بخش شبکه [58]. 55
- شکل (3-4) - دیاگرام مداری جزئی‌تر مبدل بخش شبکه [60]. 56
- شکل (3-5) - دیاگرام انتقال قاب مرجع ساکن به قاب مرجع در امتداد ولتاژ استاتور. 57
- شکل (3-6) - دیاگرام انتقال قاب مرجع ساکن به قاب مرجع در امتداد ولتاژ استاتور [55]. 58
- شکل (3-7) - بلوک دیاگرام کلی کنترل‌کننده بخش رتور. 60
- شکل (3-8) - طرح واره کلی کنترل‌برداری بخش رتور. 61
- شکل (3-9) - دیاگرام فازوری در جهت دهی شار استاتور. 62
- شکل (4-1) - مقادیر توالی مثبت و منفی ولتاژ بر حسب درصد عدم تعادل در ولتاژ [36]. 65
- شکل (4-2) - مقدار توالی منفی جریان استاتور بر حسب عدم تعادل در ولتاژ استاتور [29]. 66
- شکل (4-3) - مقدار جریان فازهای مختلف استاتور بر حسب درصد عدم تعادل در ولتاژ [29]. 66
- شکل (4-4) - میزان تلفات در سیم‌پیچهای مختلف بر حسب درصد عدم تعادل [29]. 67
- شکل (4-5) - نوسان گشتاور در ژنراتور القایی به دلیل نامتعادلی ولتاژ استاتور [29]. 67
- شکل (4-6) - الف) ولتاژ در حالت نامتعادل - ب) تبدیل یافته آن به قابهای مرجع *dq* [60]. 69
- شکل (4-7) - رابطه بین قابهای مرجع گوناگون [31]. 70
- شکل (4-8) - جداسازی توالی مثبت و منفی در قابهای مرجع *dq* توسط فیلتر پایین گذر. 71
- شکل (4-9) - جداسازی توالی مثبت و منفی در قابهای مرجع *dq* - الف) توسط *Notch Filter* - ب) *Band Stop Filter*. 72

- شکل (4-10) - دیاگرام روش حذف سیگنال با تاخیر (*DSC*) 73
- شکل (4-11) - کنترل جریان با *PI-R* کنترلر 75
- شکل (4-12) - دیاگرام کنترل مبدل سمت رتور در شبکه نامتعادل به روش جهت‌دهی شار استاتور 81
- شکل (4-13) - دیاگرام بردارها در روش کنترل با جهت‌دهی ولتاژ استاتور 83
- شکل (4-14) - کنترل مبدل سمت رتور به روش *PI-R* کنترلر با جهت‌دهی ولتاژ استاتور 87
- شکل (4-15) - کنترل مبدل سمت شبکه *DFIG* در شبکه‌های نامتعادل 88
- شکل (4-16) - *DFIG* همراه با بار غیرخطی متصل به شبکه 91
- شکل (4-17) - جداسازی مولفه‌های هارمونیک جریان به روش تئوری توان لحظه‌ای 92
- شکل (4-18) - جداسازی مولفه‌های هارمونیک جریان به روش فیلتر پایین‌گذر 92
- شکل (4-19) - جداسازی مولفه‌های هارمونیک جریان به روش *High Selectivity Filter* 93
- شکل (4-20) - *HSF* با فرکانس زاویه‌ای ωc 94
- شکل (4-21) - دیاگرام بد *HSF* 95
- شکل (4-22) - کنترل مبدل سمت رتور به روش کنترل‌کننده *PI-R* 96
- شکل (4-23) - دیاگرام کنترل *DFIG* جهت جبران جریان هارمونیک بار 97
- شکل (5-1) - عملکرد ژنراتور القایی در شبکه متعادل 103
- شکل (5-2) - ولتاژ نامتعادل ترمینال متصل به ژنراتور 105
- شکل (5-3) - عملکرد ژنراتور القایی در شبکه نامتعادل 106
- شکل (5-4) - نمودار *Fitness* بر حسب تکرارهای الگوریتم *PSO* در محاسبه پارامترهای کنترل‌کننده‌های *GSC* 109
- شکل (5-5) - نمودار *Fitness* بر حسب تکرارهای الگوریتم *PSO* در محاسبه پارامترهای کنترل‌کننده‌های *RSC* 109
- شکل (5-6) - عملکرد کنترل‌کننده *PI* بهینه در شبکه متعادل و حالت نامی (بررسی موردی 3): 112
- شکل (5-7) - عملکرد کنترل‌کننده *PI* در شبکه متعادل و حالت نامی (بررسی موردی 3): 113

- شکل (5-8) - عملکرد کنترل‌کننده PI بهینه در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت شماره 1 114
- شکل (5-9) - عملکرد کنترل‌کننده کلاسیک در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت شماره 1 115
- شکل (5-10) - عملکرد کنترل‌کننده PI طراحی شده در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت شماره 2 116
- شکل (5-11) - عملکرد عملکرد کنترل‌کننده PI طراحی شده در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت 117
- شکل (5-12) - عملکرد کنترل‌کننده PI بهینه در شبکه نامتعادل 119
- شکل (5-13) - عملکرد ژنراتور القایی در شبکه نامتعادل 120
- شکل (5-14) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه متعادل و حالت نامی 122
- شکل (5-15) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه متعادل و حالت نامی 123
- شکل (5-16) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت شماره 1 124
- شکل (5-17) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت شماره 1 125
- شکل (5-18) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت شماره 2 : 126
- شکل (5-19) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت شماره 2 127
- شکل (5-20) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه متعادل و حالت نامی با تغییر همزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو 129
- شکل (5-21) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه متعادل و حالت نامی با تغییر همزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو 130
- شکل (5-22) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت شماره 1 با تغییر همزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو 131

- شکل (5-23) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت شماره 2 با تغییر همزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو 132
- شکل (5-24) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه متعادل و حالت نامی با تغییر همزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو 134
- شکل (5-25) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه متعادل و حالت نامی با تغییر ناهمزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو 135
- شکل (5-26) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت با تغییر همزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو 137
- شکل (5-27) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت با تغییر همزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو 138
- شکل (5-28) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل تغییر سینوسی در مقادیر مرجع توان در حالت نامی 140
- شکل (5-29) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل تغییر سینوسی در مقادیر مرجع توان در حالت نامی 141
- شکل (5-30) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت شماره 1 با تغییر سینوسی در مقادیر مرجع توان 143
- شکل (5-31) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت شماره 2 با تغییر سینوسی در مقادیر مرجع توان 144
- شکل (5-32) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل تغییر در سرعت باد 145
- شکل (5-33) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل تغییر در سرعت باد 146
- شکل (5-34) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه نامتعادل در حالت نامی با نامتعادل شدن شبکه در $t=0.5 s$ 148
- شکل (5-35) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه نامتعادل در حالت نامی با نامتعادل شدن شبکه در $t=0.5 s$ 149

- شکل (5-36) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه نامتعادل، در حضور عدم قطعیت شماره 1 با نامتعادل شدن شبکه در $t=0.5$ s 150
- شکل (5-37) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل با نامتعادل شدن ولتاژ شبکه در $t=0.5$ s و در حضور عدم قطعیت شماره 2 151
- شکل (5-38) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه متعادل و حالت نامی با تغییر همزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو 153
- شکل (5-39) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه نامتعادل و حالت نامی با تغییر همزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو 154
- شکل (5-40) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت شماره 1 با تغییر همزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو 155
- شکل (5-41) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل و در حضور عدم قطعیت شماره 2 با تغییر همزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو 156
- شکل (5-42) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه نامتعادل با تغییر ناهمزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو و حالت نامی 158
- شکل (5-43) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه نامتعادل با تغییر ناهمزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو و حالت نامی 159
- شکل (5-44) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل با تغییر ناهمزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو و در حضور عدم قطعیت شماره 1 161
- شکل (5-45) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه متعادل با تغییر ناهمزمان پله در توانهای اکتیو و راکتیو و در حضور عدم قطعیت شماره 2 162
- شکل (5-46) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه نامتعادل با تغییر سینوسی در توانهای اکتیو و راکتیو و حالت نامی 163
- شکل (5-47) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه نامتعادل با تغییر سینوسی در توانهای اکتیو و راکتیو و حالت نامی 164

- شکل (5-48) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه نامتعادل با تغییر سینوسی در توانهای اکتیو و راکتیو و در حضور عدم قطعیت شماره 1 166
- شکل (5-49) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ در شبکه نامتعادل با تغییر سینوسی در توانهای اکتیو و راکتیو و در حضور عدم قطعیت شماره 2 167
- شکل (5-50) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ بهینه طراحی شده در شبکه متعادل با تغییر در سرعت باد ... 169
- شکل (5-51) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه نامتعادل با تغییر در سرعت باد 170
- شکل (5-52) - بلوک دیاگرام سیستم مورد مطالعه در حالت شبکه هارمونیکی 171
- شکل (5-53) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه نامتعادل و هارمونیکی 172
- شکل (5-54) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ طراحی شده در شبکه نامتعادل 173
- شکل (5-55) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ بهینه شده در شبکه نامتعادل با وجود بار غیرخطی با جداسازی به روش فیلتر پایین‌گذر 175
- شکل (5-56) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ بهینه شده در شبکه نامتعادل با وجود بار غیرخطی با جداسازی به روش HSF 176
- شکل (5-57) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ بهینه شده در شبکه نامتعادل با وجود بار غیرخطی با جداسازی به روش HSF 177
- شکل (5-58) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ بهینه شده در شبکه نامتعادل با وجود بار غیرخطی در حالت نامی با مدلاسیون هیستریزیس 178
- شکل (5-59) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ بهینه شده در شبکه نامتعادل با وجود بار غیرخطی در حالت نامی با مدلاسیون هیستریزیس 179
- شکل (5-60) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ بهینه شده در شبکه نامتعادل با وجود بار غیرخطی در حالت نامی با مدلاسیون هیستریزیس 180
- شکل (5-62) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ بهینه شده در شبکه نامتعادل با وجود بار غیرخطی با مدلاسیون هیستریزیس در حضور عدم قطعیت شماره 1 183

شکل (5-63) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ بهینه شده در شبکه نامتعادل با وجود بار غیرخطی با مدلاسیون

هیستریزیس در حضور عدم قطعیت شماره 2 184

شکل (5-64) - عملکرد کنترل‌کننده $PI-R$ بهینه شده در شبکه نامتعادل با وجود بار غیرخطی با مدلاسیون

هیستریزیس در حضور عدم قطعیت شماره 2 185

جدول (1-1) - ظرفیت جهانی برق بادی به تفکیک مناطق مختلف [4]	3
جدول (2-1) - میزان تولید انرژی برق از نیروی باد در ایران تا سال 2010 [5]	6
جدول (3-1) - ظرفیت مزارع بادی نصب شده در سایت بینالود [5]	6
جدول (4-1) - ظرفیت مزارع بادی نصب شده در نیروگاههای بادی منجیل [5]	6
جدول (5-1) - ظرفیت مزارع بادی نصب شده در سایت لوتک [5]	7
جدول (6-1) - ظرفیت مزارع بادی نصب شده در سایت عون بن علی تبریز [5]	7
جدول (1-2) - مقدار ثابت‌های c_1 تا c_6 در رابطه (13-2)	25
جدول (2-2) - ساختارهای مختلف توربین بادی معرفی شده در مرجع [7]	27
جدول (3-2) - مثالی از نحوه پخش بار برای سرعت‌های مختلف ژنراتور القایی دوسو تغذیه	46
جدول (1-5) - پارامترهای ژنراتور القایی دوسو تغذیه به کار رفته در شبیه‌سازی‌ها	102
جدول (2-5) - مشخصه‌های ژنراتور القایی بدون کنترل در شبکه نامتعادل	107
جدول (3-5) - بهره‌های کنترلی محاسبه شده توسط الگوریتم <i>PSO</i>	110
جدول (4-5) - عدم قطعیت‌های بررسی شده در این مطالعه	110
جدول (5-5) - مشخصه‌های <i>DFIG</i> با کنترل‌کننده <i>PI</i> بهینه در شبکه نامتعادل	120
جدول (6-5) - مشخصه‌های سیستم در شبکه نامتعادل با کنترل‌کننده <i>PI</i> بهینه	186
جدول (7-5) - مشخصه‌های سیستم در شبکه نامتعادل با کنترل‌کننده <i>PI-R</i> بهینه	187
جدول (8-5) - مقایسه نتایج حاصل از کنترل به روشهای مختلف در جهت کاهش <i>THD</i> جریان شبکه	187

علائم اختصاری

<i>DFIG</i>	<i>Doubly Fed Induction Generator</i>
<i>GSC</i>	<i>Rotor Side Converter</i>
<i>RSC</i>	<i>Grid Side Converter</i>
<i>SFO</i>	<i>Stator Flux Oriented</i>
<i>SVO</i>	<i>Stator Voltage Oriented</i>
<i>VAWT</i>	<i>Vertical Axis Wind Turbine</i>
<i>HAWT</i>	<i>Horizontal Axis Wind Turbine</i>
<i>DTC</i>	<i>Direct Torque Control</i>
<i>DPC</i>	<i>Direct Power Control</i>
<i>DSC</i>	<i>Delayed Signal Cancellation</i>
<i>PLL</i>	<i>Phase Lock Loop</i>
<i>IHD</i>	<i>Individual Harmonic Distortion</i>
<i>THD</i>	<i>Total Harmonic Distortion</i>
<i>HSF</i>	<i>High Selectivity Filter</i>

فصل اول

مقدمه

1-1- مقدمه‌ای بر انرژی باد

باد توسط سرعت و مسیرش که متاثر از عوامل متعدد، مانند موقعیت جغرافیایی، شرایط اقلیمی، ارتفاع از سطح زمین و مشخصات سطحی منطقه می‌باشد، تعریف می‌گردد. توربین‌های بادی در رابطه متقابل با باد بخشی از انرژی جنبشی باد را گرفته و آن را تبدیل به یک انرژی قابل استفاده می‌کنند. یکی از بهترین روشهای استفاده از باد تولید انرژی الکتریکی است. به این صورت که با قرار دادن یک توربین بادی در مسیر باد و انتقال انرژی مکانیکی توربین به یک ژنراتور، انرژی الکتریکی تولید می‌گردد [1]. در قطب‌ها، انرژی گرمایی کمتری نسبت به مناطق استوایی وجود دارد همچنین در خشکی‌ها تغییرات دما با سرعت بیشتری انجام می‌پذیرد و بنابراین خشکی‌های زمین نسبت به دریاها زودتر گرم و زودتر سرد می‌شوند. این تفاوت دمای جهانی، موجب به وجود آمدن یک سیستم جهانی تبادل حرارتی خواهد شد. بیشتر انرژی که در حرکت باد وجود دارد را می‌توان در سطوح بالای جو پیدا کرد، جایی که سرعت مداوم باد به بیش از 160 کیلومتر در ساعت می‌رسد اما باد انرژی خود را در اثر اصطکاک با سطح زمین و جو از دست می‌دهد [2]. تولید انرژی الکتریکی از انرژی باد مزایای فراوانی دارد که برخی از آنها عبارتند از:

- عدم نیاز توربین‌های بادی به سوخت
- توانائی تامین بخشی از انرژی برق
- کمتر بودن هزینه‌های جاری و هزینه‌های سرمایه‌گذاری بلندمدت
- تنوع بخشیدن به منابع انرژی و ایجاد سیستم پایدار انرژی