





شماره پایان نامه : ۹۵۴۱۳۰۹

دانشگاه شهید چمران اهواز

دانشکده مهندسی

پایان نامه دکتری برق

گرایش قدرت

عنوان:

کنترل نیروگاه بادی DFIG در شرایط افت ولتاژ نامتقارن در شبکه

استاد راهنما :

دکتر رضا کیانی نژاد

نگارنده :

عبدالمجید حسنی

بهمن ماه سال ۱۳۹۵

باسمه تعالی

دانشگاه شهید چمران اهواز

دانشکده مهندسی

(نتیجه ارزشیابی پایان نامه دکتری)

گرایش قدرت

دانشجوی رشته برق

پایان نامه آقای عبدالمجید حسنی

دانشکده مهندسی به شماره دانشجویی ۸۹۴۱۳۰۲

با عنوان :

کنترل نیروگاه بادی DFIG در شرایط افت ولتاژ نامتقارن در شبکه

جهت اخذ مدرک دکتری در تاریخ ۱۳۹۶/۱۱/۲۰ توسط هیأت داوران مورد ارزشیابی قرار گرفت و با درجه خوب تصویب گردید.

امضاء	رتبه علمی	اعضای هیأت داوران :
.....	دانشیار	استاد راهنما : دکتر رضا کیانی نژاد
.....	استاد	استاد داور : دکتر سید قدرت الله سیف السادات
.....	دانشیار	استاد داور : دکتر سید سعید الله مرتضوی
.....	دانشیار	استاد داور : دکتر محسن صنیعی
.....	دانشیار	استاد داور : دکتر مهدی بانژاد
.....	دانشیار	نماینده تحصیلات تکمیلی : دکتر سید محسن صدر السادات
.....	دانشیار	مدیر گروه : دکتر محسن صنیعی
.....	استادیار	معاون پژوهشی و تحصیلات تکمیلی دانشکده : دکتر اسماعیل حجاری
.....	دانشیار	مدیر تحصیلات تکمیلی دانشگاه : دکتر علی حقیقی

فهرست مطالب

۱	مقدمه	فصل اول:
۱	ضرورت تولید انرژی الکتریکی از انرژی باد و رشد آن در جهان	۱-۱
۳	ساختمان ژنراتور القایی از دو سو تغذیه، مدل دینامیکی آن و روش‌های کنترل ژنراتور القایی از دو سو تغذیه	۲-۱
۷	بیان مساله	۳-۱
۱۲	نوآوری، اهداف و ساختار رساله	۴-۱
۱۴	مرور پژوهش‌های پیشین	فصل دوم:
۱۵	روش اکتیو: روش‌های کنترل نرم افزاری	۱-۲
۱۹	الف) مروری بر کنترل برداری	
۲۴	ب) مروری بر کنترل مستقیم گشتاور و توان	
۲۵	ج) مروری بر کنترل بدون سنسور	
۳۱	روش پسیو: روش‌های کنترل سخت افزاری (مقاومت ترمزی)	۲-۲
۳۴	مدل ژنراتور القایی از دو سو تغذیه و کنترل برداری آن در شرایط متعادل	فصل سوم:
۳۵	مدل قسمت مکانیکی	۱-۳
۳۹	مدل قسمت الکتریکی	۲-۳
۴۱	معادله حالت ژنراتور القایی از دو سو تغذیه متصل به شبکه با ولتاژ متعادل	۳-۳
۴۳	سیستم کنترل در شرایط متعادل	۴-۳

۴۶	کنترل برداری ژنراتور القایی از دو سو تغذیه در حالت بدون سنسور در شرایط	فصل چهارم
	افت ولتاژ نامتعادل	
۴۶	تخمین سرعت و موقعیت روتور ژنراتور القایی از دو سو تغذیه با روش روبتگر مدل مرجع-تطبیقی بر پایه جریان روتور	۱-۴
۴۷	روش بدون سنسور حلقه باز	۱-۱-۴
۴۸	روش بدون سنسور "مدل مرجع-تطبیقی"	۲-۱-۴
۵۲	روش PLL و دیگر روش‌های بدون سنسور	۳-۱-۴
۵۴	تشریح "روبتگر مدل مرجع-تطبیقی بر پایه جریان روتور"	۴-۱-۴
۵۶	معادلات حالت ژنراتور القایی از دو سو تغذیه متصل به شبکه با ولتاژ نامتعادل	۲-۴
۶۰	کنترل بدون سنسور سرعت ژنراتور القایی از دو سو تغذیه	۳-۴
۶۰	کنترل بدون سنسور سرعت ژنراتور القایی از دو سو تغذیه در شرایط متعادل	۱-۳-۴
۶۱	کنترل بدون سنسور سرعت ژنراتور القایی از دو سو تغذیه در شرایط نامتعادل	۲-۳-۴
۶۵	شبیه‌سازی روش پیشنهادی و تحلیل نتایج	فصل پنجم:
۶۷	شبیه‌سازی در شرایط حالت نرمال (ولتاژ متعادل بدون افت ولتاژ)	۱-۵
۷۲	شبیه‌سازی در شرایط افت ولتاژ متعادل	۲-۵
۸۰	شبیه‌سازی در شرایط افت ولتاژ نامتعادل	۳-۵
۸۰	کنترل برداری با سنسور	۱-۳-۵

۸۵	کنترل برداری بدون سنسور با "رویتگر مرجع-تطبیقی بر پایه جریان روتور"	۲-۳-۵
۹۲	شبیه‌سازی در شرایط افت ولتاژ نامتعادل همراه با تغییر سرعت باد	۴-۵
۹۷	نتیجه‌گیری و پیشنهادات	فصل ششم:
۱۰۰	مراجع	
۱۰۸	ضمیمه الف	
۱۱۸	ضمیمه ب	
۱۲۰	چکیده انگلیسی	

فهرست شکل‌ها و نمودارها

۲	رشد ظرفیت نیروگاه بادی درجهان	شکل ۱-۱
۳	ژنراتور القایی از دو سو تغذیه متصل به شبکه	شکل ۲-۱
۶	مدار معادل ژنراتور القایی از دو سو تغذیه	شکل ۳-۱
۷	اجزای اصلی توربین بادی	شکل ۴-۱
۸	کل مجموعه کنترلی یک سیستم انرژی بادی با ژنراتور القایی از دو سو تغذیه	شکل ۵-۱
۱۰	نواحی چهارگانه‌ی عملکرد توربین بادی	شکل ۶-۱
۳۱	سخت افزار مدار حفاظتی مربوط به ژنراتور القایی از دو سو تغذیه	شکل ۱-۲
۳۵	شمای نیروگاه بادی مجهز به ژنراتور القایی از دو سو تغذیه	شکل ۱-۳
۳۷	منحنی ضریب C_p بر حسب نسبت سرعت λ	نمودار ۲-۳
۳۷	انتخاب کمیت‌های سرعت، توان و گشتاور به عنوان مرجع جهت "ردیابی بیشترین توان"	شکل ۳-۳
۳۸	مدل توربین بادی	شکل ۴-۳
۴۰	مدار معادل ژنراتور القایی از دو سو تغذیه در چارچوب مرجع دلخواه	شکل ۵-۳
۴۲	نمودار برداری شار استاتور	شکل ۶-۳
۴۵	نمودار سیستم کنترل در شرایط متعادل	شکل ۷-۳
۴۹	نمودار رویتگر "مدل مرجع-تطبیقی"	شکل ۱-۴
۵۴	نمودار "رویتگر مدل مرجع-تطبیقی بر پایه جریان روتور"	شکل ۲-۴
۵۷	روابط بین چارچوب مرجع $(\alpha\beta)$ ، $(dq)^+$ و $(dq)^-$	شکل ۳-۴

۶۲	نمودار سیستم کنترل پیشنهادی در شرایط نامتعادل	شکل ۴-۴
۶۶	سیستم استاندارد IEEE، ۱۴ شینه	شکل ۱-۵
۶۸	نمودار ولتاژ سه فاز استاتور در حالت نرمال ناشی از تغییر توان مرجع	شکل ۲-۵
۶۸	نمودار سرعت روتور در حالت نرمال ناشی از تغییر توان مرجع	شکل ۳-۵
۶۹	نمودار توان اکتیو تولیدی در حالت نرمال ناشی از تغییر توان مرجع	شکل ۴-۵
۷۰	نمودار توان راکتیو تولیدی در حالت نرمال ناشی از تغییر توان مرجع	شکل ۵-۵
۷۱	نمودار جریان استاتور در فاز a در حالت نرمال ناشی از تغییر توان مرجع	شکل ۶-۵
۷۱	نمودار جریان روتور در فاز a در حالت نرمال ناشی از تغییر توان مرجع	شکل ۷-۵
۷۲	نمودار ولتاژ استاتور ژنراتور القایی از دو سو تغذیه در افت ولتاژ متعادل ۷٪	شکل ۸-۵
۷۳	نمودار سرعت روتور ژنراتور القایی از دو سو تغذیه در افت ولتاژ متعادل ۷٪	شکل ۹-۵
۷۴	نمودار توان اکتیو تولیدی ژنراتور القایی از دو سو تغذیه در افت ولتاژ متعادل ۷٪	شکل ۱۰-۵
۷۴	نمودار توان راکتیو تولیدی ژنراتور القایی از دو سو تغذیه در افت ولتاژ متعادل ۷٪	شکل ۱۱-۵
۷۵	نمودار جریان فاز a استاتور در ژنراتور القایی در افت ولتاژ سه فاز ۷٪	شکل ۱۲-۵
۷۵	نمودار جریان روتور در فاز a ژنراتور القایی در افت ولتاژ سه فاز ۷٪	شکل ۱۳-۵
۷۶	نمودار ولتاژ استاتور ژنراتور القایی در افت ولتاژ متعادل ۵۰٪	شکل ۱۴-۵
۷۶	نمودار سرعت روتور ژنراتور القایی در افت ولتاژ متعادل ۵۰٪	شکل ۱۵-۵
۷۷	نمودار توان اکتیو تولیدی ژنراتور القایی در افت ولتاژ سه فاز ۵۰٪	شکل ۱۶-۵
۷۷	نمودار توان راکتیو تولیدی ژنراتور القایی در افت ولتاژ سه فاز ۵۰٪	شکل ۱۷-۵

۷۸	نمودار جریان فاز a استاتور در ژنراتور القایی در افت ولتاژ سه فاز ۵۰٪	شکل ۵-۱۸
۷۹	نمودار جریان فاز a روتور در ژنراتور القایی در افت ولتاژ سه فاز ۵۰٪	شکل ۵-۱۹
۸۱	ولتاژ استاتور در کنترل برداری باسنسور در شرایط افت ولتاژ نامتعادل	شکل ۵-۲۰
۸۲	جریان سه فاز استاتور در کنترل برداری باسنسور در شرایط افت ولتاژ نامتعادل	شکل ۵-۲۱
۸۲	جریان سه فاز روتور در کنترل برداری باسنسور در شرایط افت ولتاژ نامتعادل	شکل ۵-۲۲
۸۳	جریان محور d روتور در کنترل برداری باسنسور در شرایط افت ولتاژ نامتعادل	شکل ۵-۲۳
۸۴	جریان محور q روتور در کنترل برداری باسنسور در شرایط افت ولتاژ نامتعادل	شکل ۵-۲۴
۸۴	توان اکتیو خروجی در کنترل برداری باسنسور در شرایط افت ولتاژ نامتعادل	شکل ۵-۲۵
۸۵	توان راکتیو استاتور در کنترل برداری باسنسور در شرایط افت ولتاژ نامتعادل	شکل ۵-۲۶
۸۶	ولتاژ استاتور در کنترل برداری بدون سنسور در شرایط افت ولتاژ نامتعادل	شکل ۵-۲۷
۸۶	جریان استاتور در کنترل برداری بدون سنسور در شرایط افت ولتاژ نامتعادل	شکل ۵-۲۸
۸۷	جریان روتور در کنترل برداری بدون سنسور در شرایط افت ولتاژ نامتعادل	شکل ۵-۲۹
۸۸	جریان محور d روتور در کنترل برداری بدون سنسور در شرایط افت ولتاژ نامتعادل	شکل ۵-۳۰

- شکل ۳۱-۵ جریان محور q روتور کنترل برداری بدون سنسور در شرایط افت ولتاژ نامتعادل ۸۸
- شکل ۳۲-۵ توان اکتیو خروجی در کنترل برداری بدون سنسور در شرایط افت ولتاژ نامتعادل ۸۹
- شکل ۳۳-۵ توان راکتیو استاتور در کنترل برداری بدون سنسور در شرایط افت ولتاژ نامتعادل ۸۹
- شکل ۳۴-۵ نمودار سرعت تخمینی روتور در مقایسه با سرعت واقعی روتور ۹۰
- شکل ۳۵-۵ ولتاژ سه فاز استاتور در شرایط افزایش سرعت از ۶۵٪ تا ۱۳۵٪ در مدت ۳ ثانیه ۹۲
- شکل ۳۶-۵ سرعت روتور در شرایط افزایش سرعت از ۶۵٪ تا ۱۳۵٪ در مدت ۳ ثانیه ۹۳
- شکل ۳۷-۵ توان اکتیو خروجی در شرایط افزایش سرعت از ۶۵٪ تا ۱۳۵٪ در مدت ۳ ثانیه ۹۴
- شکل ۳۸-۵ توان راکتیو خروجی در شرایط افزایش سرعت از ۶۵٪ تا ۱۳۵٪ در مدت ۳ ثانیه ۹۴
- شکل ۳۹-۵ جریان فاز a استاتور در شرایط افزایش سرعت از ۶۵٪ تا ۱۳۵٪ در مدت ۳ ثانیه ۹۴
- شکل ۴۰-۵ جریان فاز a روتور در شرایط افزایش سرعت از ۶۵٪ تا ۱۳۵٪ در مدت ۳ ثانیه ۹۵
- شکل ۴۱-۴ نمودار سرعت تخمینی در حالت افزایش سرعت با بزرگ‌نمایی بیشتر ۹۶

فهرست جدول‌ها

۱۷	پارامترها و اندازه‌های مورد نیاز روش‌های کنترل	جدول ۱-۲
۱۸	مقایسه کامل سه روش کنترلی	جدول ۲-۲
۶۲	جریان توالی منفی مرجع استاتور	جدول ۱-۴
۶۶	پارامترهای ژنراتور القایی از دو سو تغذیه	جدول ۱-۵
۷۹	مقادیر k_p و k_I	جدول ۲-۵

فهرست علامت‌های اختصاری

شرح	علامت
جریان مغناطیس کننده	i_{ms}
جریان استاتور	i_s
جریان روتور	i_r
اندوکتانس استاتور	L_s
اندوکتانس روتور	L_r
اندوکتانس مغناطیس کننده	L_m
اندوکتانس نشتی	L_l
شار استاتور	λ_s
شار روتور	λ_r
گشتاور الکترومغناطیسی	T_e
اینرسی روتور	J
مقاومت استاتور	R_s
مقاومت روتور	R_r
فرکانس زاویه‌ای سنکرون	ω_e
فرکانس زاویه‌ای روتور	ω_r
فرکانس زاویه‌ای لغزش	ω_{slip}
فرکانس زاویه‌ای تخمینی روتور	$\hat{\omega}_r$

عملگر لاپلاس	S
تعداد جفت قطب ژنراتور	P
کنترل برداری	VC
کنترل مستقیم توان	DPC
کنترل مستقیم گشتاور	DTC
ژنراتور القایی از دو سو تغذیه	DFIG
مبدل سمت روتور	RSC
مبدل سمت شبکه	GSC
کنترل	FOC
ردیابی بیشترین توان	MPPT
"مدل مرجع-تطبیقی"	MRAS
"رویتگر مرجع-تطبیقی بر پایه جریان روتور"	RCMO
Phase locked loop	PLL
نقطه اتصال به شبکه	PCC
تناسبی-انتگرالی	PI
تناسبی-انتگرالی-تشدیدی	PIR
قابلیت غلبه بر اتصال کوتاه	FRT
قابلیت غلبه بر افت ولتاژ	LVRT

"مدل مرجع-تطبیقی بر پایه گشتاور"

TBMO

مقاومت ترمزی

CROWBAR

نام خانوادگی: حسنی		نام: عبدالمجید		شماره دانشجویی: ۸۹۴۱۳۰۲
عنوان پایان نامه: کنترل نیروگاه بادی DFIG در شرایط افت ولتاژ نامتقارن در شبکه				
استاد/اساتید راهنما: دکتر رضا کیانی نژاد				
درجه تحصیلی: دکتری		رشته: برق		گرایش: قدرت
دانشگاه: شهید چمران اهواز		دانشکده: مهندسی		گروه: برق
تاریخ فارغ التحصیلی: ۲۰ بهمن ماه ۱۳۹۵			تعداد صفحه: ۱۳۵	
کلید واژه ها: ژنراتور القایی از دو سو تغذیه، کنترل برداری بدون سنسور،				
<p>این رساله، یک روش بدون سنسور را برای کنترل برداری ژنراتور القایی از دو سو تغذیه، تحت شرایط نامتعادلی ولتاژ شبکه به کار گرفته است. روش پیشنهادی بر اساس رویکرد مدل مرجع-تطبیقی بنا شده است که سرعت و موقعیت روتور را از مقادیر اندازه گیری ولتاژ و جریان ژنراتور القایی از دو سو تغذیه تخمین می زند. از آنجا که متغیر اصلی در رویکرد مدل مرجع-تطبیقی، جریان روتور است لذا آن را رویکرد مرجع-تطبیقی بر اساس جریان روتور گویند.</p> <p>در این رساله، مدل ژنراتور القایی از دو سو تغذیه در چارچوب مرجع سنکرون مثبت و منفی ارائه شده است. تغییرات توان اکتیو و راکتیو ماشین نیز در حضور مولفه منفی ولتاژ و جریان می باشد. هدف از کنترل ژنراتور القایی از دو سو تغذیه در طی مدت نامتعادلی شبکه علاوه بر دنباله روی دقیق و سریع توان اکتیو و راکتیو تولیدی نیروگاه بادی از مقادیر مرجع، حذف کامل نوسان جریان روتور می باشد؛ به عبارتی دیگر مولفه منفی جریان روتور وجود نداشته باشد. برای کنترل کامل مولفه های مثبت و منفی جریان روتور، از یک روش کنترل جریان روتور در چارچوب مرجع مثبت و منفی (dq) استفاده شده است.</p> <p>شبیه سازی ها از طریق نرم افزار Simulink /Matlab بر روی یک ژنراتور القایی از دو سو تغذیه با توان نامی ۲ مگاوات انجام شده است. ابتدا ژنراتور القایی از دو سو تغذیه در شرایط نرمال (ولتاژ نامی شبکه متصل به ژنراتور القایی از دو سو تغذیه و بدون هیچ افت ولتاژی) شبیه سازی شده است. در این مرحله توان های اکتیو و راکتیو تولیدی ژنراتور القایی از دو سو تغذیه به صورت مستقل کنترل شده اند و با دقت خوبی، مقادیر مرجع را دنباله کرده اند. کنترل توان ها از طریق کنترل جریان روتور در مبدل سمت روتور صورت گرفته است.</p> <p>در مرحله ی بعد شبیه سازی در شرایط افت ولتاژ متعادل در شبکه متصل به ژنراتور القایی از دو سو تغذیه انجام شده است و نتایج حاکی از کنترل مستقل، مناسب و دقیق توان های تولیدی می باشد. شبیه سازی ژنراتور</p>				

القایی از دو سو تغذیه در شرایط افت ولتاژ نامتعادل نیز انجام شده است. در این حالت کنترل مستقل توان‌های اکتیو و راکتیو تولیدی با روش کنترل برداری به کمک رویتگر "مدل مرجع-تطبیقی بر پایه جریان روتور" صورت پذیرفته است. در این شرایط مولفه منفی جریان روتور نیز حذف شده است. در نهایت، ژنراتور القایی از دو سو تغذیه در شرایط افت ولتاژ نامتعادل همزمان با تغییر شدید سرعت باد شبیه‌سازی شده است. در این شرایط نیز کنترل‌کننده دوبل به همراه "رویتگر مدل مرجع-تطبیقی بر پایه جریان روتور" به خوبی قادر به کنترل مستقل توان‌های اکتیو و راکتیو تولیدی شده است.

نتایج شبیه‌سازی روش پیشنهادی این رساله در مقایسه با روش معمول با سنسور نشان می‌دهد روش پیشنهادی، مناسب و مقبول است. به علاوه از آنجا که روش پیشنهادی، فاقد سنسور است لذا از مزایای بدون سنسوری نیز برخوردار است. نتایج شبیه‌سازی، موثر بودن و انعطاف‌پذیری روش را تایید می‌کند و عملکرد دینامیکی ژنراتور القایی از دو سو تغذیه را اصلاح می‌نماید. همان‌طور که در متن رساله اشاره خواهد شد روش‌های بدون سنسور کنترل برداری ژنراتور القایی از دو سو تغذیه، در شرایط افت ولتاژ نامتعادل کمتر ارائه شده‌اند؛ لذا این رساله قدمی موفق در این جهت برداشته است.