(1)

2

16mm

178 mm

······(1)

ORCID iD の記載を希望する場合, 論文 PDF の著者氏名に注釈機能で, 固有の識別子(16桁のID)を入れる。

3行あける

原稿の種別

研究開発レター) を書く

論

電荷重畳法による電極上の電界計算誤差

13 ポイントまたは 18 級

1行に3名までは横に並べて記入可。 4名以上は改行して記入。

Electric Field Computation Errors on Electrode in Charge Simulation Method ← 左右中央に書く

Taro Denshi*a), Member, Hanako Denki**, Non-member ← 左右中央に書く ↑1 行あける (□年□月□日受付)

員→Associate Member 上級会員→Senior Member 終身会員→Life Member フェロー→Fellow

16mm

A bulk power long distance dc transmission system is now under intensive study in Japan. It aims at transmitting a bulk power generated by a large capacity nuclear power plant which is directly connected to ac/dc converters without any ac load. Since the bulk power of generators of such a system is transmitted through the dc system, the radio of short circuit capacity of ac system to dc system capacity is unusually small,

4 called harmonic instability may occur.

To analyze he instability phenomenon, · · · · ·

This paper analyzes those harmonic voltage of synchronous generators which are produced by harmonic components of ac currents of the ac/dc converter. The effect o ac filter is taken into account and a possibility is demonstrated of the low order harmonic instability occurrence.

▋1行あける

85ポイントキたけ12級 ⑤ キーワード:電荷重畳法,自動電圧調整器(AVR),界磁電流,スナバ

Keywords: charge simulation method, automatic voltage regulator, field current, snubber

[□]1. まえがき < 10 ポイントまたは 14 級

本文は

またけ

13 級

8.5 ポイント

または

12 級

AVR(自動電圧調整器)による同期発電機の界磁電流の 制御は、負荷遮断に伴う機圧上昇の抑制、端子電圧の一定

保持、さらに系統安定度向上などの面から重視されている。

9ポイント近年, サイリスタ励磁装置の採用と相まって, この方面の 10mm 研究は活発である。特に同期機を数学的等価回路で精密に

表現し、AVR やガバナを備えた系の解析は数多くなされ、 その成果による系統の安定度対策は長足の進歩を遂げてい

本論文は『XXXX 研究所報告』No.xx (2012) に発表した 「電荷重畳法による電極上の電界計算誤差」を加筆修正し たものである。

本論文はプレプリントとして公開済みの論文(文献(1))

本論文は2020年 国際会議○○○○で発表した論文(文 献(1) ©2020 IEEJ) を加筆修正したものである。

a) Correspondence to: Taro Denshi. E-mail: taro@denshi.ac.jp 新日電機(株)技術研究所

〒102-0076 東京都千代田区五番町 7-2

Technical Research Labs., Shin-nichi Electric Co., Ltd.

7-2, Gobancho, Chiyoda-ku, Tokyo 102-0076, Japan

鹿児島電子(株)技術研究所 〒890-0099 鹿児島市代官町 2-100

Technical Labs., Kagoshima Electron Corp.

2-100, Daikan-cho, Kagoshima 890-0099, Japan

[国際会議予稿集・プロシーディング等(電気学会主催・共催)で 発表し、著作権を電気学会に譲渡している論文を電気学会論文誌に 投稿する場合の記載方法〕

2. 移相器制御系を考慮した多機送電系統の安定 化制御法

2字あける **系統の動特性式** N 機系統において (2·1)

- 発電機の過渡リアクタンス背後の電圧一定
- (ii) 発電機の機械的入力一定
- (iii) 線路および機器の抵抗分無視
- (iv) 移相器制御は一次遅れ近似(Fig. 1)

なる仮定をおき, 第 i 機の動特性を次式で表す。

 $\int_{0}^{\infty} M_{i} \frac{d^{2} \delta_{i}}{dt^{2}} + D_{i} \frac{d \delta_{i}}{dt} + \sum_{j=1}^{N} E_{i} E_{j} b_{ij} \sin \left\{ \left(\delta_{i} - \phi_{i} \right) \right\}$ u at j=1 [式の続きは4字分さげる] $j \neq i$

 $-(\delta_i - \phi_i) - P_{Mi} = 0$ $\frac{d\phi_i}{d\phi_i} + \frac{1}{d\phi_i}$ $-\phi_i = u_i, \quad i = 1, 2, \dots, N$

 $\frac{1}{dt} + \frac{\varphi_i}{T_{pi}} = u_i, \quad l = 1, 2, \cdot$ [式記号の説明は左右 2 字分あける]

- \square ここに, δ_i , δ_i :同期速度で回転する基準軸と第i
- 機の回転軸との相差角および最終定常時の安定平
- 衡点における δ_i の値, P_{Mi} : 第 i 機の機械的……
- 特性多項式はその名のとおり有界次元の多項式として捉 えられるのが一般的であるが, これを拡張して整級数とし て捉えることもできる。例えば、フィードバック要素を収

東径 R の開円板 D_r 上で,

[プレプリントポリシーに則り, プレプリントサーバへ 1/6 投稿した原稿を論文誌に投稿する場合の記載方法〕

24mm

2 段通しの表は左右 165mm 以内 1段のときは左右 75mm 以内

8 ポイントまたは 12 級

Table 1. Parameters ◆ 表の説明は左右2字分あけ、中央に書く

表中は	(
7ポイント	
または10級	l
047210410404	

<i>V_c</i> (V)	β_2	$r_{e2} \over (\Omega)$	C _{c2} (pF)	a_1	f _{r2} (Hz)	$r_{c2} \ (\Omega)$	$C_0 = \frac{C_{c2}}{1 - \alpha_2} \cong \beta_2 C_{c2}$	$\theta = \omega C_i R_i$	$\rho = \left(\frac{R_F}{R_0} + g_{m0} \gamma_{el}\right)$
28	181	11.64	1.37	0.99450	2.5×10 ⁸	10.0598×10 ⁶	248 (pF)	0.37818303153647	116.10714008829

🕽 1 行あける

Table 2. Nominal parameters and rated values of tested DC 1段の表は左右 75mm 以内 servo motor

rated output	0.8 kW	K_t	0.48 N·m/A
rated current	11 A	L	1.8 mH
rated speed	1,750 rpm	R	0.66Ω
K_e	0.48 V · s/rad	J	$9.8 \times 10^{-3} \mathrm{kg} \cdot \mathrm{m}^2$

と一般化できれば、この場合の特性方程式は、

となる。ただし、D(s) および N(s) はそれぞれ伝達関…… 一方,系統事故による $e_c=0$ となると(4)式は

となり、このとき

ならば、事故後の負荷電圧 e', は

となり、(5)式に一致する。すなわち、発電電力と需要電力 がバランスしているときは、系統事故があっても負荷電圧 が変化しないため、電圧監視のみでは事故時に分散電源を 解列することができない。

■3. 回路と動作解析

(3・1) 回路構成と動作概要 Fig. 1 に LC 共振を用い たスナバエネルギーの回生回路を示す。この回路において, C_s と D_s は従来どおりスナバコンデンサ,スナバダイオード であり、 D_a 、 L_a 、 C_a 、 D_1 は回生回路を構成する素子である。 特に、Caはスナバエネルギーを一時蓄える重要な働きを……

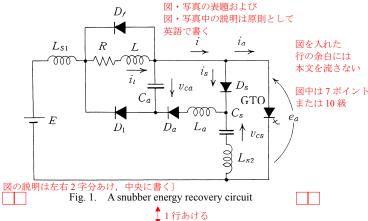
5. 実験結果

本論文で提案する外乱抑圧形線形適応制御系を用いた DC サーボモータのロバスト制御を立証するために、Fig.9に 示される実験システムで実験を……

素平面の実軸上に配置し、そのサンプリング時間 T は 1msである。また、外乱観測器の時定数 τ_2 は 1ms であり、受動 的適制御による低感度補償器の τ_1 と β はそれぞれ 10ms と 10 である。実験に用いた DC サーボモータのパラメータ公 称値は Table 2 に示す。

□6. むすび

本論文の特長を要約すると、次のようである。



表の表題および 表中の説明は原則 として英語で書く

- (1) 電流増幅器とパイパス T形 LC 帰還回路を組み合わ せた所要増幅度の小さい電流伝送形の発振回路が高安定発 振回路として適していることを提案した。……
- (5) 解析とコンピュータシミュレーションとにより, 実 測値とほぼ一致する理論値が得られ, 各パラメータの変化 の影響を把握することができた。すなわち発振周波数動率

謝辞

卒業研究として本実験の一部に従事された○○○○、 ○○○の諸君に謝意を表す。

文献の前に 挿入する

書名に英訳

のある論文

文 献

- (1) B. Shahzadi: "Tow Distinct Boundaries for Feedback Transistor Oscillators", Electron Eng., 63, 1, pp.32-35 (1965)
- (2) T. Denki, M. Hanai, and G. Misaki: "Future Technology for Power System Analysis", IEEJ Trans. PE, Vol.130, No.1, pp.130-136 (2010) (in Japanese)

電気太郎・花井桃子・岬 五郎:「電力系統解析技術の将来」,電学 論 B, Vol.130, No.1, pp.130-136 (2010)

(3) I. Tokyo, J. Kawasaki, and S. Osaka: "Research of Micro-Hydraulic Power Generation", 2001 National Convention Record, IEE Japan, No.12-26 (1991) (in Japanese) 東京一郎・川崎次郎・大阪三郎:「マイクロ水車発電の調査」, 平成

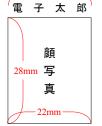
13 年電気学会全国大会, No.12-26 (1991)

(10) B. Yamada: "Experimental studies of new micro-mechanical vibration systems", Proc. IEEE Conf. on Micro-mechanical Component, No.21, pp.123-145, Paris, France (1999)

↓1行あける

(正員) 1957年3月横浜大学電気工学科卒業。文献の後, 同年新日電機 (株) 入社。主として高電圧装置, 前に挿入す パルスパワー装置開発をへて, サイリスタによ る無効電力高速制御装置の開発普及に従事。元 パワーエレクトロニクス研究会会長。現在,同 技術研究所長。工学博士。

付録を付け



《著者が複数名の時は,上記の要領ですべての著者紹介を記載する》