マトリックスコンバータの出力側に統合した ダンピング制御法

高橋 広樹*,伊東 淳一(長岡技術科学大学)

Damping Control Method Combined to the Output Stage of a Matrix Converter Hiroki Takahashi, Jun-ichi Itoh (Nagaoka University of Technology)

1. はじめに

近年,大容量のエネルギーバッファを介さずに直接交流 から交流に電力を変換できるマトリックスコンバータが盛 んに研究されている⁽¹⁾⁻⁽³⁾。マトリックスコンバータは,従来 の Back-to-back (BTB) システムと比べシステムの高効率化 や小型軽量化,メンテナンスフリー化を実現できる。

系統とマトリックスコンバータを絶縁する場合,マトリ ックスコンバータの入力にトランスを使用する。マトリッ クスコンバータは入力電流をPWM 制御するためLCフィル タが必要だが、トランスの漏れインダクタンスをフィルタ リアクトルとして利用可能なため、フィルタはキャパシタ のみでよい。しかし、トランスの漏れインダクタンスと入 力フィルタキャパシタの間でLC 共振が発生した場合,入力 電流ひずみが増加する。

本論文では、著者らがこれまでに検討した入力共振ひず みを抑制する出力側ダンピング制御の有用性を実機にて検 証する。その結果、出力側ダンピング制御を適用すること で入力電流 THD (Total Harmonic Distortion)を 65.3%低減で きることを確認したので報告する。

2. 出力側に統合したダンピング制御

図1に入力トランスを用いたマトリックスコンバータを 示す。入力フィルタリアクトルをトランスの漏れインダク タンスで代用するため、フィルタ素子はキャパシタのみを 追加すれば良い。しかし、本システムではトランス漏れイ ンダクタンスに対して並列にダンピング抵抗を接続できな いため、LC 共振による入力電流ひずみが問題となる。従っ て、制御的にフィルタ共振を抑制する必要がある。

図 2 に本システムのシステムブロック図を示す。共振を 抑制するダンピング制御は、マトリックスコンバータの入 力電流制御に適用する場合と出力電圧制御に適用する場合 の 2 パターンある。しかし、マトリックスコンバータに出 力電流 ACR (Auto Current Regulator)を導入する場合、入力 側にダンピング制御を施すと入出力制御が干渉する。一方、 マトリックスコンバータはエネルギーバッファを持たない ため、フィルタ共振ひずみは出力側に伝達する。すなわち、 出力側に伝達する共振ひずみを抑制できれば、結果的に入



Fig. 1. Matrix converter with input transformer.



Fig. 3. Control block diagram of the proposed output damping control.

 $1+sT_{hpf}$

Damping Control

カフィルタ共振を抑制できる。さらに、入力電流をオープ ンループ制御できる。従って、出力電流 ACR にダンピング 制御を組み込むことで、マトリックスコンバータのフィル タ共振抑制、出力電流制御及び入出力制御の非干渉化を同 時に達成できる。

図 3 に出力側ダンピング制御ブロック図を示す。まず, HPF (High Pass Filter) で共振に起因する出力電流の高調波 成分を抽出する。ここで, HPF のカットオフ周波数は,出 力電流の基本波成分が回転座標変換によって直流となるた め十分低い周波数で良い。次に,抽出した高調波成分にダ ンピングゲイン K_d を乗算し,出力電流 i_d , i_q に重畳する。出 力電流制御はダンピング制御によって得られたフィードバ ック値と電流指令値 i_{dout}^* , i_{qout}^* の偏差に対して PI 制御をか ける。以上の制御で,マトリックスコンバータの入力フィ ルタ共振抑制と出力電流制御を同時に実現する。

3. 実験結果

表1に実験条件を示す。なお、入力フィルタはトランス の漏れインダクタンスを模擬したリアクトルを使用した。

図4に定常状態での入出力波形を示す。(a)はダンピング 制御を導入しない場合の波形で,(b)は出力側ダンピング制 御を導入した際の波形である。(a)では入力フィルタ共振が 発生し,40次までの入力電流THDを測定すると24.4%と なる。さらに,共振が出力波形にも悪影響を及ぼし,出力 電流に共振ひずみが重畳する。一方,(b)では出力側ダンピ ング制御によって出力電流に重畳する共振ひずみを小さく できる。その結果,入力電流ひずみも小さくなる。ここで, (b)の入力電流THDは8.46%となり,高調波を65.3%低減 できる。なお,入力電流THDはダンピングゲインの設計に よってさらに抑制できると考える。

図 5 に出力側ダンピング制御を適用し、出力電流指令値 をステップ入力した時の出力 dq 軸電流の応答波形を示す。 なお、出力電流指令値は 0.1 pu から 0.4 pu にステップ入力 している。出力側ダンピング制御の結果、出力電流に共振 リプルは現れず、出力電流は指令値に追従する。この時、 出力 q 軸電流のオーバーシュートは 116 %、最終値の±3% 以内に実電流が収束する整定時間は 8.21 ms となる。以上の 結果より、出力側へダンピング制御を施すことでマトリッ クスコンバータのフィルタ共振ひずみを小さくできる。

5. 結論

本論文では、入力にトランスを持つマトリックスコンバ ータにおいて、フィルタ共振を抑制する出力側ダンピング 制御の実機検証を行った。出力側ダンピング制御によって、 共振ひずみを抑制しつつマトリックスコンバータの出力電 流を制御できる。この時、出力側ダンピング制御を導入す ることで入力電流 THD を 65.3%低減できる。以上より、マ トリックスコンバータの出力側ダンピング制御の有効性を 確認した。今後の課題として、安定解析と所望の応答及び 共振ひずみ低減効果を得るゲイン設計法の確立があげられ る。なお、本研究の一部は平成 21 年度産業技術研究助成事 業の支援を受けており、関係各位に感謝の意を表します。

文	献

- (1) 伊東他, 電学論 D, 124 巻 5 号 (2004)
- (2) J. Haruna, J. Itoh, APEC 2011, pp. 1782 1789
- (3) 高橋他, SPC 愛知, SPC11-188 (2011)

Table 1. Experimental conditions.

Input voltage	200 V	Output frequency	30 Hz
Input frequency	50 Hz	Load resistance	84 %
Rated power	1.5 kW	Load inductance	3.77 %
Input filter L	12.6 %	Load current command	0.9 pu
Input filter C	5.54 %	Damping gain	0.5 pu
Carrier frequency	10 kHz	Damping HPF cut off frequency	30 Hz
Commutation time	2.5 μs		



(a) Without the damping control of the output stage.



(b) With the damping control of the output stage. Fig. 4. Input and Output waveforms in steady state.



Fig. 5. dq-axis current with the damping control of the output stage with the damping control of the output stage.