LCC-LCC 기반 무선전력전송시스템의 2차측 PWM 컨버터 제어기법

곽진영, 이정인, 안혜은, 김석은, 김태웅 경상국립대학교

Control Scheme of Secondary Side PWM Converter for LCC-LCC Based Wireless Power Transfer System

Jin-Yeong Kwak, Jung-In Lee, Hye-Eun An, Seok-Eun Kim, Tae-Woong Kim Gyeongsang National University

ABSTRACT

본 논문에서는 LCC-LCC 토폴로지가 적용된 무선전력전송 시스템 수신 측에 PWM AC/DC 컨버터를 적용하여 전력밀도 및 효율을 향상시킬 수 있는 제어기법에 대해 검토한 후, PWM 컨버터에 초점을 맞추어 입력전압 위상정보에 따라 삼 각파신호의 위상을 가변할 수 있는 PWM 컨버터의 바이폴러 스위칭 제어기법을 제안하고, PSIM 시뮬레이션해석에 의해 유 효성을 검증한다.

1. 서론

국제자동차 기술자 협회에서 규정한 SAE-j2954에 전기자동 차 무선충전규격이 명시됨에 따라 LCC-LCC (double sided LCC) 토폴로지를 적용한 무선전력전송(WPT, wireless power transfer) 시스템이 국내외적으로 활발하게 연구되고 있으며^[1] 관련된 AC/DC 정류회로 또한 활발히 연구되고 있다. 기존 다 이오드 전파정류회로에 있어서 다이오드를 스위칭소자로 대체 한 PWM AC/DC 컨버터를 적용하는 방식^[2,3]이 연구되고 있다. 계통연계 PWM 컨버터에서는 입력전원이 저주파수이기에 스위칭주파수를 10kHz이상으로 설정하여 고분해능 PWM 게이 트신호를 발생하여 컨버터를 효율적으로 제어할 수 있다.^[4] 그 러나 자기공명 WPT는 85kHz의 고주파전력으로 동작하여 반 도체스위칭소자의 한계로 인해 스위칭주파수를 전원주파수보다 크게 설정하는 기존 PWM 컨버터의 제어기법을 적용하기에 어려움이 있다.

이에 본 논문에서는 스위칭주파수를 고주파 전원주파수와 일치시키며 입력전압 위상정보에 따라 적절한 게이트신호를 발 생시켜 제어가능한 바이폴러 스위칭기법을 제안하고, PSIM 시 뮬레이션해석에 의해 이에 대한 유효성을 검증한다.

2. LCC-LCC 토폴로지기반 WPT

Fig.1은 LCC-LCC 토폴로지가 적용된 무선전력전송 시스템 으로 정전류 출력특성을 가진다. 양측 동일 LCC 형태인 LCC-LCC 토폴로지는 기존 SS-토폴로지 및 SP-토폴로지와 다르게 직렬 및 병렬 커패시터 모두 존재하며 직렬 인덕터를 입력측과 출력측에 각각 삽입하여 코일사이 거리가 멀거나 가



Fig.1 Equivalent circuit of LCC-LCC topology for standard WPT

까워져도 단락현상이 일어나지 않으며 영전압스위칭이 가능하다는 장점이 있다.^[4] Fig.1에 제시된 WPT 토폴로지는 부하 R_{load}에 관계 없이 일정한 전류가 전달되며 각 루프에 흐르는 전류는 식(1)~(4), 그리고 1차측 및 2차측 유기전압은 식(5)~ (6)과 같이 표현된다.^[5]

$$I_{11} = V_1 \omega^6 M^2 C_{p1}^2 C_{p2}^2 R_{\text{load}}$$
(1)

$$I_{12} = -j \, V_1 \, \omega \, C_{p1} \tag{2}$$

$$I_{21} = V_1 M C_{p1} C_{p2}^2 R_{\text{load}}$$
(3)

$$I_{22} = -j V_i \omega^3 M C_{p1} C_{p2} \tag{4}$$

$$E_1 = j\omega M I_{21} \tag{5}$$

$$E_2 = j\omega M I_{12} \tag{6}$$

여기서, V_1 : 입력전압, ω : 전원주파수, M: 코일간의 상호인덕턴스, C_p : 병렬 커패시터, E_1 : 송신측 유기전압, E_2 : 수신측 유기전압

3. PWM 컨버터의 바이폴러 스위칭기법

Fig.2는 PWM AC/DC 컨버터가 적용된 WPT의 2차측 등가 회로를 보여주며, 기존 다이오드 전파정류회로의 다이오드 소 자 온저항으로 인한 손실을 줄임과 동시에 PWM 스위칭동작 에 의해 출력을 가변 가능하다. 일반적으로 계통과 연계되는 PWM AC/DC 컨버터에는 유니폴라 스위칭기법을 주로 사용 하지만, 본 논문에서는 WPT 전원이 고주파이기 때문에 바이 폴라 스위칭기법을 채택하였고 이에 대한 컨버터의 동작모드 구간을 모드 1에서 모드 4로 구분된다.

입력전압 V₁의 위상과 삼각파 Tri의 위상이 Fig.3에서의 t0 (t5) 및 t2 시점에서 서로 일치할 경우에 성립하며, 입력전압과 삼각파신호의 위상오차가 커질 수록 수신측에 흐르는 전류가 작아지게 되어 부하전류 I 는 식(7)과 같이 표현할 수 있다.

 $I_o = I_m \cos(\theta_{err})$ (7) 여기서, I_m 은 위상오차 θ_{err} 가 0일 경우에 흐를 수 있는 최대전류 피 크값

위상오차 θ_{err} 가 0도에서 ±90도까지는 출력가능하지만, 그 이 상일 경우에는 PWM 컨버터를 통해 제어불가능하게 되며, Fig.4에 위상오차에 따른 출력전류 및 출력전력에 대한 관계도 를 제시한다. 그리고 수신측에 PWM 컨버터를 적용하여 입력 전압과 삼각파와의 위상오차에 따른 출력전류 및 출력전력을



Fig.2 PWM converter of secondary side in LCC-LCC based WPT



Fig.3 PWM 컨버터 게이트 신호 및 입력전압과 삼각파



Fig.4 Output current relation according to phase error

Table I.	Output pow	er relation	according	to phase er	FOF θ_{error}

$\theta_{\rm error}$	V1	I_o	Pin	Pout	efficiency
[deg]	[V]	[A]	[W]	[W]	[%]
-60	50	1.041	131.82	126.62	96.05
-30	50	1.945	393.62	379.55	96.42
0	50	2.246	524.69	505.86	96.41
30	50	1.945	393.62	379.55	96.42
60	50	1.047	131.82	126.62	96.05
90	50	0	1.07	0	0
180	50	-0.03	10.5	0.08	0.07

듀티비 0.5로 설정하여 바이폴로 스위칭기법으로 적용하였을 경우에 대한 관계 수치(입력전압, 출력전류, 입력전력, 출력전 력, 효율 등)를 표 1에 제시하였으며 이는 Fig.4에 대한 이론적 인 근거를 증명할 수 있다. 이에 본 논문에서는 이를 해결하기 위해 전원의 위상정보를 검출하여 이를 토대로 삼각파신호를 동기화 시켜 최대전류가 흐를 수 있는 바이폴러 스위칭기법을 제안한다.

4. 시뮬레이션 해석

LCC-LCC 기반 WPT 시스템에 있어서 수신측 PWM 컨버 터에 대한 시뮬레이션 회로구성 및 사양은 Fig.5과 표 2에 보 여준다. 검출한 고주파 입력전압의 위상정보를 토대로 삼각파 신호의 위상을 가변하여 PWM 컨버터의 게이트신호를 바이폴 로 스위칭기법으로 제어하도록 구성하였고, 출력전압을 검출하



Fig.5 Simulation system configuration of secondary side PWM converter in LCC-LCC topology based WPT

Table 2. Simulation specification of LUC-LUC based i	1 WPT	svstem
--	-------	--------

parameter	value	parameter	value
V1	50V	fs	85kHz
Ll	36.4uH	L2	38.7uH
Ls1	11.7uH	Ls2	11.7uH
Cs1	140nF	Cs2	132nF
Cp1	300nF	Cp2	300nF
Со	47uF	М	3.75uH
k	0.1	RL (Rload)	100Ω



Fig.6 Simulation results by proposed phase compensation algorithm based bipolar switching scheme

여 PI 전압제어기를 구성하고 이를 토대로 듀티비를 계산하였 다. 즉 본 논문에서는 제안한 위상추정알고리즘기반 바이폴러 스위칭제어기법과 PI 전압제어기에 의해 최대출력이 가능하도 록 하였으며, Fig.6을 위상오차에 관계없이 동일한 최대출력을 얻었음을 확인할 수 있다.

5. 결론

본 논문에서는 PWM AC/DC 컨버터를 적용한 LCC-LCC기 반 WPT 시스템에 있어서 입력전압과 삼각파신호의 위상오차 에 따른 출력의 관계를 검토하였으며 입력전압의 위상에도 언 제나 최대 출력을 얻을 수 있도록 위상추정알고리즘을 적용한 바이폴러 스위칭제어기법을 제안하였으며, 이에 대한 유효성을 PISM 시뮬에이션해석에 의해 검증하였다.

참 고 문 헌

- Ju-A Lee, Won-jin Son, Dong Hyeon Sim, Hyeonu Jo, Chae-Lyn Kim, and Byoung Kuk Lee, "Design of LCC-LCC-Compensated Bidirectional Inductive Power Transfer Systems for Electric Vehicles," in proceedings of KIEE Conference, pp.65-66, 2023.
 Kyung-Ho Park, Yeong-Jun Choi, Hwa-Rang Cha, and Rae-Young Kim, "Modeling and Design of Double-sided LCC Wireless Power Transfer System with Semi-bridgeless Rectifier," in proceedings of Power Electronics Conference, pp.68-70, 2018.
 X. Liu, Y. Wang, H. Chen, J. Mai, and D. Xu, "A Bidirectional WPT System Using Double-sided LCC Compensation Topology and Full-bridge Active Rectifier," in proceedings of 2022 IEEE Transportation Electrification Conference and Expo. Asia-Pacific, pp.1-7, 2022.

- Active Rectifier," in proceedings of 2022 IEEE Transportation Electrification Conference and Expo, Asia-Pacific, pp.1–7, 2022. Yujun Shin and Seungyoung Ah, "Principle of Power Transfer between Coils and the Method of Selecting Resonant Topologies in a Wireless Power Transfer System," The Journal of Korean Institute of Electromagnetic Engineering and Science, vol.33, no.7, pp.509–524, 2022. Y. Shin, S. Woo, C. Lee, J. Rhee, S. Huh, and S. Ahn, "Determination of Current Ratio to Minimize Power Losses of Coils in Wireless Power Transfer system with Double–Sided LCC Topology," 2022 Wireless Power Week Bordeaux, France, pp. 95–98, 2022. [4]
- [5] Week, Bordeaux, France, pp.95-98. 2022.