

SELECTION OF THE TECHNOLOGY OF DESULFURIZATION OF FLUE GASES FOR UKRAINIAN COAL-BURNING THERMAL POWER PLANTS

I. Volchyn, L. Haponych, I. Zhoran

National University of Food Technologies

Key words:

Power industry

Ecology

Thermal power plant

Flue gases

Contaminants

Sulfur

Technology

Cleaning

Desulfurization

ABSTRACT

The concentration of sulfur dioxide in flue gases of thermal power plants after January 1, 2018 must be no higher than 200 mg/nm³ for existing plants and 150 mg/nm³ for those being constructed, as follows from Directive 2010/75/EU and order of Ministry of Ecology and Natural Resources of Ukraine No. 62 from February 16, 2018. Nowadays, the level of SO₂ emission at Ukrainian thermal power plants (TPP) exceeds these ultimate values by 6–18 times. This fact requires to introduce new, efficient technologies of gas cleaning. The selection of specific technologies of gas cleaning must be based on the principles of technological, economical and ecological expediency. These technologies must correspond to the criterion of “best available technologies”.

The aim of this work was to determine the necessary degree of sulfur refinement of flue gases and select the priority method of sulfur refinement for its introduction at Ukrainian plants.

To realize this aim, we analyzed the present methods and technologies of cleating flue gases from SO₂ as well as calculated and generalized gross and specific emission of sulfur dioxide in flue gases of TPP during 2013–2016. We astablished that the specific concentration of sulfur dioxide in dry flue gases at Ukrainian coal-burning TPP in 2013–2016 was 2500–7200 mg/nm³ depending on fuel grade, its sulfur content, and method of slag removal, and the gross emission of sulfur dioxide attains 106 t. We showed that the level of specific concentrations of sulfur dioxide in flue gases at Ukrainian coal-burning TPP requires to provide the level of cleaning no lower than 92–98%. As the promising technology for introduction at Ukrainian coal-burning TPP, we should select the technology of wet lime desulfurization, despite high investment up to 200 €/kW.

Article history:

Received 04.07.2018

Received in revised form

24.07.2018

Accepted 15.08.2018

Corresponding author:

I. Volchyn

E-mail:

npnuht@ukr.net

ВИБІР ТЕХНОЛОГІЇ ДЕСУЛЬФУРИЗАЦІЇ ДИМОВИХ ГАЗІВ ДЛЯ УКРАЇНСЬКИХ ВУГЛЬНИХ ТЕПЛОВИХ ЕЛЕКТРОСТАНЦІЙ

І.А. Вольчин, Л.С. Гапонич, І.П. Згоран

Національний університет харчових технологій

Концентрація діоксиду сірки в димових газах спалювальних установок після 01.01.2018 повинна не перевищувати $200 \text{ мг}/\text{м}^3$, а для нових установок — $150 \text{ мг}/\text{м}^3$, як того вимагають Директиви 2010/75/EU та наказ Мінприроди України № 62 від 16.02.2018. Сьогодні рівень викидів SO_2 на ТЕС України перевищує ці граничні значення в 6—18 разів. Це потребує впровадження сучасних ефективних технологій газоочищення. Вибір конкретних технологій газоочищення повинен базуватися на принципах технологічної, економічної та екологічної доцільності. Ці технології повинні відповідати європейському критерію «Найкращі доступні технології».

З огляду на вищевикладене у статті визначено необхідний ступінь сіркоочищення димових газів та пріоритетний метод сіркоочищення для впровадження на ТЕС України. Для цього було виконано аналіз сучасних методів і технологій очищення димових газів від SO_2 , розрахунок і узагальнення валових та питомих викидів діоксиду сірки у димових газах ТЕС у 2013—2016 pp. Встановлено, що значення питомих концентрацій діоксиду сірки в сухих димових газах на ТЕС України у 2013—2016 pp. залежно від марки палива, його сірчастості та способу шлаковидалення в котлі були в діапазоні 2500—7200 $\text{мг}/\text{м}^3$, а об'єм валових викидів діоксиду сірки на ТЕС України досягає 1000 тис. тонн. Показано, що рівень питомих концентрацій діоксиду сірки в димових газах українських вугільних ТЕС вимагає рівня ефективності очистки вище 92—98%. Перспективною технологією для впровадження на ТЕС України є технологія мокрої ваннякової десульфуризації з примусовим окисленням, незважаючи на високі капітальні затрати, — до 200 Євро/ kВт .

Ключові слова: енергетика, екологія, тепловая електростанція, димові гази, шкідливі речовини, сірка, технологія, очистка, десульфуризація.

Постановка проблеми. Енергетика є однією з головних складових економіки країни. Інтенсифікація розвитку вимагає подальшого збільшення виробництва електроенергії, що призводить до надмірного екологічного навантаження на природу. Особливо це стосується теплових електростанцій (ТЕС), на яких щороку спалюються мільйони тонн палива, при цьому утворюються великі обсяги шкідливих викидів золи, оксидів сірки та азоту.

Україна є активним учасником міжнародного кліматичного процесу [1—3]. Національну екологічну політику країни спрямовано на забезпечення імплементації положень екологічного законодавства країн ЄС за напрямами обмеження шкідливих викидів і запобігання глобальній зміні клімату [4]. Україна як повноправний член Енергетичного співтовариства повинна забезпечити з 01.01.2018 дотримання вихідної концентрації діоксиду сірки в ди-

мових газах від існуючих вугільних ТЕС та ТЕЦ не вище $200 \text{ мг}/\text{м}^3$, а для нових енергоблоків — $150 \text{ мг}/\text{м}^3$, як цього вимагають Директива 2010/75/EU та наказ Мінприроди України № 62 від 16.02.2018 [5; 6] шляхом впровадження найкращих доступних технологій: бути екологічно ефективними, економічно доступними і пройти промислову перевірку [7].

Сьогодні рівень викидів SO_2 на ТЕС України суттєво перевищує ці граничні значення [8]. Кардинального покращання екологічного стану в тепло-енергетиці України можна досягти шляхом заміни практично всіх вугільних енергоблоків на сучасні з високими технологічними й екологічними показниками, але на це потрібні величезні кошти, оскільки повинна надійно функціонувати Об'єднана енергетична система України, яка в перспективі має уйти до Енергетичної системи Європи [8].

Метою статті: визначення необхідного ступеня сіркоочищення димових газів і вибір пріоритетного методу сіркоочищення для впровадження на ТЕС України.

Викладення основних результатів дослідження. Існуючий парк газоочисного устаткування на ТЕС України представлений лише пиловловлювачами — сухими електрофільтрами та мокрими золовловлювачами, які вводилися в експлуатацію одночасно з основним устаткуванням енергоблоків. Їхні проектні показники ефективності відповідають екологічним вимогам 40—60-річної давності, а тривалий час експлуатації призвів до значного падіння ефективності, вони і фізично, і морально застаріли [8—11]. На жодній ТЕС не споруджено установки очищення димових газів від діоксиду сірки. Крім того, українські вугільні ТЕС переважно оснащені котлами з рідким шлаковидаленням (РШВ), ефективність внутрішньопаливневого зв'язування сірки в яких становить 5,0%.

Тільки на енергоблоці ст. № 4 Старобешівської ТЕС з котлом циркулюючого киплячого шару було досягнуто європейських екологічних показників: викиди NO_x , $\text{SO}_x < 200 \text{ мг}/\text{м}^3$, втрати теплоти через механічний недопал вуглецю $q_4 < 4\%$, витрати умовного палива — $345 \text{ г}/\text{kВтг}$ відпущеній електроенергії [8; 9]. Завдяки низькій робочій температурі горіння і подачі в паливо разом з вугіллям вапняку досягаються низькі викиди оксидів азоту й сірки, а летка зола та тверді продукти десульфуризації ефективно вловлюються в сучасному електрофільтрі.

Системи сіркоочищення димових газів від сірки були представлені в Україні дослідно-промисловими установками сухої десульфуризації, спорудженими на енергоблоці ст. № 1 Зуївської ТЕС і енергоблоці ст. № 7 Курахівської ТЕС з ефективністю близько 60% при використанні вапна й близько 30% при використанні вапняку. Крім того, часткове видалення SO_2 з димових газів має місце в мокрих золовловлювачах. На сьогодні в мокрих золовловлювачах уловлюється від 7 до 10% діоксиду сірки завдяки лужноземельним складовим золи.

На часі проведення докорінної реконструкції або заміни більшості генеруючих потужностей пиловугільних енергоблоків ТЕС України [8; 9]. Ці заходи обов'язково повинні включати встановлення установок десульфу-

ризації димових газів (ДДГ). На сьогодні проведено реконструкцію близько 20% вугільних енергоблоків ТЕС, але при її проведенні невирішенні питання приведення екологічних характеристик до сучасних вимог. Решта блоків підтримується в працездатному стані за рахунок капітальних і поточних ремонтів, але їх зношеність постійно зростає і сягає загрозливої межі з точки зору можливості їх подальшої експлуатації без проведення реконструкції. В планах реконструкції на 2019 р. передбачено реалізацію всього одного пілотного проекту з будівництва сіркоочисної установки на енергоблоці ст. № 2 Трипільської ТЕС. Планується використання технології напівсухої сіркоочистки ЦКШ Rafako [8].

Вибір конкретних технологій газоочищення повинен базуватися на принципах технологічної, економічної та екологічної доцільності. Тобто ці технології повинні відповідати критерію «Найкращі доступні технології»: бути екологічно ефективними, економічно доступними і пройти промислову перевірку. Для зменшення негативного впливу на довкілля на ТЕС світу вже більше 60 років розробляють і експлуатують установки очищення димових газів [8]. Пріоритетними для теплоенергетики України мають бути технології сіркоочищення, що пройшли промислову перевірку на енергоблоках розвинутих країн світу.

Димові гази є продуктом високотемпературної взаємодії складових палива з киснем повітря, тобто продуктом горіння. Основними складовими димових газів є вуглекислий газ CO_2 , водяна пара H_2O , діоксид сірки SO_2 та молекулярний азот N_2 . Сірка у вигляді різних сполук у більших або менших кількостях входить до складу всіх твердих горючих копалин. Більша частина вугільних пластів Донбасу містить середньосірчисте ($S_t^d = 1,6\text{--}2,5\%$) та сірчисте вугілля ($S_t^d = 2,6\text{--}4,0$) [10; 11]. Мінеральні сірчані сполуки включають піритну FeS_2 та сульфатну сірку. Інколи у вугільних шарах зустрічається елементна сірка. Крім того, сірка входить до складу органічних компонентів вугілля. Діоксид сірки є основним продуктом окислення сірки органічної та сірки піритної, які є складовими вугілля.

Вугілля, що постачається на ТЕС України в останні роки, характеризується приведеним вмістом сірки в діапазоні 0,6—1,3 г/МДж. Для порівняння, середній приведений вміст сірки в американському напівбітумінозному вугіллі басейну річки Паупер складає 0,26 г/МДж, а в родовищі Північні Аппалачі — 2,39 г/МДж [12]. Згідно з американськими екологічними законами при вмісті сірки у вугіллі менше 0,30 г/МДж енергетичний котел можна експлуатувати без сіркоочистки. Тобто заміщення високосірчистого вугілля на малосірчисте дає можливість відмовитись від спорудження дорогоого обладнання ДДГ.

Для запобігання шкідливому впливу діоксиду сірки на довкілля в світі розроблено багато промислових технологій ДДГ на ТЕС, які можна віднести до категорії найкращих доступних технологій. Найбільший інтерес представляють ті технології ДДГ, що здатні забезпечити ефективне зв'язування діоксиду сірки вище 96% [6; 7]. Умовно технології ДДГ можна поділити на мокрі, сухі та напівсухі [8; 14—16].

Ефективність технологій сіркоочищення визначається фізико-хімічними особливостями відбування процесу, тривалістю перебування в реакційній зоні та площею поверхні контакту газоподібної й дисперсної фаз. Тому для збільшення площин реагування дуже часто використовують рециркуляцію дисперсної фази.

Найбільш поширеною технологією ДДГ є мокре сіркоочищення з використанням сорбентів із лужними властивостями — вапняку, вапна, сполук натрію, аміачної води, морської води тощо [8; 13; 14]. Хімічне зв'язування діоксиду сірки відбувається в спеціальному абсорбері — мокрому скрубері. Такі технології наявні на близько 80% потужностей сіркоочисних установок на ТЕС і відповідають сучасним європейським екологічним вимогам.

Перевагою всіх методів мокрого сіркоочищення є високий ступінь очистки — більше 95% та висока надійність роботи устаткування. Істотним недоліком є підвищений теплообмін між нагрітими відхідним газами та промивною рідиною. При цьому частина вологи розчину випарюється, а гази насичуються водяною парою та охолоджуються до температури нижче точки роси (блізько 50°C), що може призвести до конденсації водяної пари у димососі та димовій трубі. Тому перед викиданням димові гази мають підігріватися або в спеціальному підігрівнику, який використовує теплоту відхідних газів (до сіркоочистки), або викидатися в атмосферне повітря через градирню чи «мокру» димову трубу. Для більшості цих методів потрібне громіздке обладнання та високе споживання енергії на власні потреби.

На сьогодні близько 90% з усіх мокрих установок ДДГ на ТЕС у всьому світі працює за мокрим вапняковим/вапняним методом. Є дуже багато його різновидів і варіацій, які полягають у різному технічному виконанні окремих елементів установки.

Проміжною ланкою між мокрими та сухими методами є напівсухі методи, коли реакція зв'язування діоксиду сірки відбувається як у рідкій фазі на краплях вологи, що вводиться у потік димових газів (причому кількість введені рідини значно менша кількості промивної рідини для мокрих скруберів), так і на поверхні частинок сорбенту або продукту [8; 14—17]. Вона визначається умовою для випарювання усієї вологи крапель за рахунок теплоти димових газів, але при цьому температура газів не повинна опуститися нижче за водяну точку роси. Сухий порошок, що залишився після випару вологи, має осаджуватися в золовловлювачах. Досвід промислового застосування напівсухих технологій ДДГ показав, що вони є найбільш придатними при спалюванні вугілля з малою сірчистістю на котлоагрегатах відносно невеликої потужності. Тоді висока вартість сорбенту та підвищена запиленість вихідного потоку димових газів перед золовловлювачем компенсиуються низькими капітальними затратами та затратами на власні потреби. Недоліком є низка практична цінність утвореного сухого субпродукту.

Високої ефективності сірковловлення (до 98%) можна досягти при використанні напівсухої аміачної десульфуризації, коли продуктом буде сухий пилоподібний сульфат амонію $(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$, який можна використовувати як мінеральне добриво. Зважаючи на малий розмір частинок сульфату амонію, вихідним пиловловлювачем має бути рукавний фільтр [8].

Сухі методи ДДГ димових газів дають змогу досягти високої ефективності сіркоочистки — 98%. Вони засновані на процесах адсорбції, тобто поглинанні газів на поверхні твердих тіл [8; 13; 14]. Як сорбенти, зазвичай, застосовують речовини, що мають пористу структуру й велику питому поверхню. Для поглинання діоксиду сірки застосовують оксиди й карбонати лужноzemельних і лужніх металів, а також активоване вугілля й різноманітні види коксів і напівкоксів.

Сухі методи допускають реакцію між діоксидом сірки й поглиначем при високих температурах (540—1000°C), тобто введення поглинача в газовий потік може здійснюватися безпосередньо в паливну камеру або на самому початку конвективної шахти. При цьому продукти очищення змішуються з леткою золою і йдуть у відвал або використовуються як низькосортний будівельний матеріал.

Високу ефективність сіркоочищення та використання сорбенту показали реактори циркулюючого киплячого шару (ЦКШ) [8]. Багаторазове використання частинок сорбенту з частковим заповненням їх поверхні шаром субпродукту та звільненням від нього під час підготовки до подачі дає змогу у багато разів збільшити поверхню контакту фаз, таким чином зростає і швидкість реакції. Циркуляція сорбенту відбувається по колу: реактор ЦКШ — золовловлювач — реактор ЦКШ. Сорбент вводиться у нижню частину абсорбера ЦКШ через систему сопел, туди ж надходять і забруднені димові гази через сопла Вентурі. Тривалість перебування димових газів в абсорбери ЦКШ становить близько 8 с. Після завершення процесу десульфуризації з верхньої частини абсорбера димові гази та тверді субпродукти надходять до золовловлювача (циклону, тканинного фільтру чи електрофільтру), де відбувається сепарація газової та твердої фаз. Більша частина уловлених твердих продуктів повертається у процес через систему підготовки сорбенту, менша — частково направляється на утилізацію. Волога до абсорбера вводиться у вигляді крапель суспензії сорбенту або технічної води, які за час перебування в абсорбери ЦКШ мають висохнути, а вихідна температура димових газів повинна перевищувати температуру точки роси на 15—20°C при забезпеченні відносної вологості димових газів близько вище 40%.

Для вибору технології сіркоочищення з метою дотримання поточних технологічних нормативів допустимих викидів SO₂ та для вибору джерел постачання на вугільні ТЕС палива, яке відповідало б вимогам поточних технологічних нормативів допустимих викидів діоксиду сірки, необхідно мати інформацію з питомих і валових викидів діоксиду сірки на ТЕС. Тому становить інтерес питання оцінки вихідної концентрації SO₂ у сухих відпрацьованих газах на основі характеристик вугілля.

Концентрацію діоксиду сірки при відомому елементному складі вугілля можна розрахувати за стандартною методикою [18; 19]. Але в реальних умовах партії вугілля, що постачаються на ТЕС, супроводжуються технічним аналізом. Дані технічного аналізу не дають змогу проводити розрахунки за стандартною методикою [18; 19], тому для розрахунків питомих об'ємів димових газів та концентрації в них SO₂, що утворюються при спалюванні вугілля, використовувався метод, розроблений в ІВЕ НАН України [20].

В останні роки частка вугілля в паливному балансі ТЕС становить 98%, частка природного газу та мазуту, відповідно, 2% [10; 11]. При спалюванні природного газу та мазуту утворюється 1,5—2% від загального об'єму димових газів на ТЕС. Мазут, що постачається на ТЕС України, характеризується високим вмістом сірки, тому при його спалюванні на ТЕС концентрація діоксиду сірки в димових газах досягає 3500 мг/м³.

Для визначення точних значень питомих і валових викидів діоксиду сірки на ТЕС в розрахунках необхідно враховувати об'єми димових газів і SO₂, що утворюються при спалюванні вугілля, природного газу і мазуту:

$$V_{DFG} = V_{DFG}^{\text{вугілля}} + V_{DFG}^{\text{пр.газ}} + V_{DFG}^{\text{мазут}} ; \quad (1)$$

$$E_{SO_2} = E_{SO_2}^{\text{вугілля}} + E_{SO_2}^{\text{мазут}} , \quad (2)$$

де V_{DVG} — валовий викид сухих димових газів, що утворюється при спалюванні палива на ТЕС за рік, млрд м³; $V_{DFG}^{\text{вугілля}}$ — валовий викид сухих димових газів, що утворюється при спалюванні вугілля на ТЕС за рік, млрд м³; $V_{DFG}^{\text{пр.газ}}$ — валовий викид сухих димових газів, що утворюється при спалюванні природного газу на ТЕС за рік, млрд м³; $V_{DFG}^{\text{мазут}}$ — валовий викид сухих димових газів, що утворюється при спалюванні мазуту за ТЕС за рік, млрд м³; E_{SO_2} — валовий викид SO₂, що утворюється при спалюванні палива на ТЕС за рік, тис. т; $E_{SO_2}^{\text{вугілля}}$ — валовий викид SO₂, що утворюється при спалюванні вугілля на ТЕС за рік, тис. т; $E_{SO_2}^{\text{мазут}}$ — валовий викид SO₂, що утворюється при спалюванні мазуту на ТЕС за рік, тис. т.

Для розрахунку питомого об'єму сухих димових газів V_{DFG} , м_h³/кг або м_h³/м_h³, що утворюються при повному згорянні вугілля, природного газу і мазуту було використано формулу [18]:

$$V_{DFG} = K \cdot Q_i^r , \quad (3)$$

де Q_i^r — нижча робоча теплота згоряння палива, МДж/кг або МДж/м_h³; K — коефіцієнт, що враховує характер палива: для вугілля K вибирається з [20] залежно від марки, для природного газу $K = 0,345$ м_h³/МДж, для мазуту $K = 0,355$ кг/МДж [18].

Питомий об'єм сухих димових газів з урахуванням наявності механічного недопалу визначався за формулою [20]:

$$V_{DVG}(q_4) = V_{DVG}(1 - q_4 / 100) . \quad (4)$$

Валовий викид SO₂, що утворюється при спалюванні вугілля на ТЕС за рік, визначали за формулою:

$$E_{SO_2}^{\text{вугілля}} = c_{SO_2}^{\text{вугілля}} \cdot V_{DVG}^{\text{вугілля}} , \quad (5)$$

де $c_{SO_2}^{\text{вугілля}}$ — концентрації діоксиду сірки в сухих димових газах, що утворюються при спалюванні вугілля на ТЕС, мг/м_h³.

Концентрації діоксиду сірки в сухих димових газах, що утворюються при спалюванні вугілля, $c_{SO_2}^{вугілля}$, мг/м_н³, визначали з [20] залежно від марки вугілля й типу шлаковидалення на ТЕС. Для урахування наявності механічного недопалу ($q_4 > 0$) використовували формулу:

$$c_{SO_2}(q_4) = c_{SO_2} / (1 - q_4 / 100). \quad (6)$$

Розрахункові методи визначення викиду забруднюальної речовини базуються на використанні показника емісії [19]. Формула для розрахунку валових викидів SO₂, що утворюється при спалюванні мазуту на ТЕС за рік:

$$E_{SO_2}^{\text{мазут}} = 10^{-6} k_{SO_2}^{\text{мазут}} Q_i^r B^{\text{мазут}} \cdot 10^{-3}, \quad (7)$$

де $k_{SO_2}^{\text{мазут}}$ — показник емісії SO₂ при спалюванні мазуту, г/ГДж; $B^{\text{мазут}}$ — витрати мазуту за рік, т; Q_i^r — нижча робоча теплота згоряння мазуту, МДж/кг.

Показник емісії SO₂ при спалюванні мазуту $k_{SO_2}^{\text{мазут}}$ розраховується за формuloю:

$$k_{SO_2}^{\text{мазут}} = \frac{10^6}{Q_i^r} \frac{2S'}{100} (1 - \eta_I)(1 - \eta_{II}\beta), \quad (7)$$

де S' — вміст сірки в мазуті на робочу масу, %; η_I — ефективність зв'язування сірки золою або сорбентом у енергетичній установці; η_{II} — ефективність очистки димових газів від оксидів сірки; β — коефіцієнт роботи сіркоочисної установки.

Ефективність зв'язування оксидів сірки золою або сорбентом в енергетичній установці η_I залежить від типу шлаковидалення і для котлів з РШВ становить 0,05, а для котлів з твердим шлаковидаленням (ТШВ) — 0,1 [20]. Установки ДДГ відсутні на всіх ТЕС України, тому $\eta_{II} = 0$ та $\beta = 0$.

Концентрацію діоксиду сірки в сухих димових газах, що утворюються при спалюванні палива на ТЕС, c_{SO_2} , мг/м_н³, визначали за формулою:

$$c_{SO_2} = \frac{E_{SO_2}}{V_{DFG}}. \quad (8)$$

За цим методом виконано розрахунки питомих і валових викидів сухих димових газів на всіх вугільних ТЕС України та концентрації в них SO₂ у 2016 році. Для розрахунків використовувалася інформація з відпущеної ТЕС електроенергії, якості та витрати вугілля, природного газу та мазуту, що постачалося на ТЕС, q_4 з офіційних звітів ТЕС. Отримані результати розрахунків узагальнено окремо для ТЕС, що спалюють низькореакційне вугілля (марки А та П), та для ТЕС, що спалюють високореакційне вугілля (марки Г та ДГ). Значення питомих і валових викидів димових газів, що утворюються при спалюванні вугілля, та концентрації в них SO₂ на ТЕС України у 2013—

ТЕПЛО-І ЕНЕРГОПОСТАЧАННЯ

2015 pp. взято з [10; 11]. Результати розрахунків та їх узагальнення наведено в табл. 1—5.

Значення питомих концентрацій діоксиду сірки в сухих димових газах на ТЕС України у 2013—2016 рр. залежно від марки палива, його сірчистості (поставок) та способу шлаковидалення в котлі були в діапазоні 2500—7200 мг/М_н³. Аналіз результатів показує, що в останні роки об'єм валових викидів діоксиду сірки на ТЕС України досягав 1000 тис. тонн. Зменшення валового викиду SO₂ на ТЕС у 2015 р. до 800 тис. т пов'язано зі зменшенням виробництва електроенергії більше ніж на 20,0% порівняно з 2014 р., і на 30%, порівняно з 2013 роком. Треба зазначити, що за Національним планом скорочення викидів (НПСВ) передбачається зменшення викидів SO₂ на ТЕС України до 51 тис. т у 2028 р. [7].

Таблиця 1. Інформація про якість та витрати палива, q_4 , результати розрахунків питомих і валових викидів димових газів та діоксиду сірки на вугільних ТЕС України у 2013 році

*РШВ — рідке шлаковидалення, ТШВ — тверде шлаковидалення.

HEAT AND ELECTRICITY SUPPLY

Таблиця 2. Інформація про якість та витрати палива, результати розрахунків питомих і валових викидів сухих димових газів та діоксиду сірки на вугільніх ТЕС України у 2014 році

ТЕС	Марка палива	Тип ШВ*	$q_4, \%$	$Q_i^r, \text{МДж/кг}$	Для вугілля						Для мазуту						$Q_{SO_2}^r, \text{МДж/кг}$	$V_{DI/G}^{\text{вуг.}}, \text{МГ/М}_h^3$	$E_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{мазут}}, \text{тис. т}$	$k_{SO_2}^{\text{мазут}}, \text{ГДж}$	$E_{SO_2}^{\text{мазут}}, \text{тис. т}$	$Q_i^r, \text{МДж/кг}$	$V_{DI/G}^{\text{мазут}}, \text{МГ/М}_h^3$	$E_{SO_2}^{\text{мазут}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{газу}}, \text{тис. т}$	$V_{DI/G}^{\text{газу}}, \text{МГ/М}_h^3$	$E_{SO_2}^{\text{газу}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{газу}}, \text{тис. т}$	
					$A^d, \%$	$S^d, \%$	$V_{DI/G}^{\text{вуг.}}, \text{МЛН Т}$	$C_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{МГ/М}_h^3$	$E_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$k_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{ГДж}$	$E_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$k_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{ГДж}$	$E_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$k_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{ГДж}$	$E_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$k_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{ГДж}$	$E_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$k_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{ГДж}$	$E_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$					
ПАТ «Донбасенерго»																														
Старобішівська	А, П	РШВ	3,9	23,2	23,2	1,7	2,7	8,2	3643	22,3	81,3	39,1	1,4	0	660	0	33,3	33,7	22,7	81,3										
Слов'янська	А	РШВ	2,2	23,4	22,2	1,2	0,6	8,4	2456	4,8	11,9	30,4	1,6	1,8	980	0,05	33,8	10,2	5,0	11,9										
ПАТ «Центренерго»																														
Вуглегірська	Г, ДГ	РШВ	0,2	22,7	22,5	3,2	1,6	8,1	6963	13,0	90,6	36,0	1,7	0	903	0	33,6	7,7	13,1	90,6										
Трипільська	А, П	РШВ	7,12	22,2	24,6	1,4	1,8	7,6	3124	13,7	42,8	36,6	2,2	2,4	1115	0,09	34,1	90,0	14,7	42,9										
Зміївська	А, П	РШВ	6,5	22,1	25,4	1,8	2,4	7,6	3975	18,1	71,9	32,9	1,3	3,3	740	0,08	33,5	52,0	18,7	72,0										
ПАТ «ДТЕК Дніпренерго»																														
Криворізька	П	РШВ	5,4	24,3	22,3	2,2	3,0	8,4	4716	25,5	120,4	39,7	1,7	1,9	823	0,06	33,8	26,4	25,9	120,5										
Придніпровська	А, П	РШВ	8,5	23,3	23,2	1,3	1,9	7,8	2916	15,0	43,7	36,3	1,5	0	801	0	33,7	70,0	15,7	43,7										
Запорізька	Г, ДГ	РШВ	0,3	21,3	24,5	1,8	2,5	7,6	3985	18,8	75,0	40,0	1,8	0	861	0	34,0	11,0	19,0	75,0										
ПАТ «ДТЕК Західнерго»																														
Бурштина	Г, ДГ	РШВ	1,1	21,3	24,1	1,9	4,9	7,5	4346	36,8	160	39,1	2,2	0	1037	0	33,7	44,0	37,3	160,0										
Добротівська	Г, ДГ	ТШВ	1,0	22,0	23,9	2,1	0,9	7,8	4448	7,1	31,5	—	—	0	—	0	34,1	9,8	7,1	31,5										
Ладижинська	Г, ДГ	РШВ	0,4	20,4	24,1	1,6	2,7	7,3	3538	19,6	69,4	39,5	2,0	1,4	966	0,05	32,9	21,4	19,9	69,5										
ТОВ «ДТЕК Східнерго»																														
Зуйська	Г, ДГ	РШВ	0,3	20,3	26,7	2,0	2,1	7,2	45,62	15,1	68,9	39,5	1,8	—	855	—	34,0	11,3	15,2	68,9										
Курахівська	пром. продукт Г, ДГ	РШВ	2,0	17,9	36,0	1,6	3,3	6,3	4039	20,7	83,7	38,5	1,7	26,7	804	0,83	34,0	2,7	21,1	84,5										
Луганська	А, П	РШВ	4,4	24,9	17,3	1,6	2,1	8,8	3268	18,6	61,0	40,2	1,3	1,3	620	0,03	33,8	9,4	18,8	61,1										
Всього					21,8	30,4	1,8	32,5		249,3	1012,0						38,8		1,2		394,0	254,2	1013,4							

*РШВ — рідке шлаковидалення, ТШВ — тверде шлаковидалення.

Таблиця 3. Інформація про якість та витрати палива, результати розрахунків питомих і валових викидів сухих димових газів та діоксиду сірки на вугільніх ТЕС України у 2015 році

ТЕС	Марка палива	Тип ШВ*	$q_4, \%$	$Q_i^r, \text{МДж/кг}$	Для вугілля						Для мазуту						$Q_{SO_2}^r, \text{МДж/кг}$	$V_{DI/G}^{\text{вуг.}}, \text{МГ/М}_h^3$	$E_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{мазут}}, \text{тис. т}$	$k_{SO_2}^{\text{мазут}}, \text{ГДж}$	$E_{SO_2}^{\text{мазут}}, \text{тис. т}$	$Q_i^r, \text{МДж/кг}$	$V_{DI/G}^{\text{мазут}}, \text{МГ/М}_h^3$	$E_{SO_2}^{\text{мазут}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{газу}}, \text{тис. т}$	$V_{DI/G}^{\text{газу}}, \text{МГ/М}_h^3$	$E_{SO_2}^{\text{газу}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{газу}}, \text{тис. т}$
					$A^d, \%$	$S^d, \%$	$V_{DI/G}^{\text{вуг.}}, \text{МЛН Т}$	$C_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{МГ/М}_h^3$	$E_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$k_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{ГДж}$	$E_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$k_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{ГДж}$	$E_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$k_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{ГДж}$	$E_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$k_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{ГДж}$	$E_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$k_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{ГДж}$	$E_{SO_2}^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$	$B^{\text{вуг.}}, \text{тис. т}$				
ПАТ «Донбасенерго»																													
Старобішівська	А, П	РШВ	4,0	23,1	25,1	1,7	2,1	8,18	3736	17,2	64,4	39,8	1,7	0,88	798	0,03	33,3	6,7	17,3	64,4									
Слов'янська	А	РШВ	2,9	23,6	22,5	1,5	1,1	8,42	3280	9,0	29,7	33,5	2,3	1,17	1279	0,05	33,9	14,4	9,1	29,7									

ТЕПЛО-І ЕНЕРГОПОСТАЧАННЯ

Продовження табл. 3

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21
ПАТ «Центрнерго»																				
Вуглегірська	Г, ДГ	РШВ	0,2	22,4	23,9	3,1	2,0	7,97	6942	16,0	110,8	37,7	1,8	0,91	923	0,03	33,6	19,2	16,0	110,9
Трипільська	А, П	РШВ	5,9	23,4	23,8	1,5	1,3	8,09	3219	10,7	34,6	32,3	2,2	4,1	1300	0,17	34,1	44,0	10,8	34,7
Зміївська	А, П	РШВ	6,0	23,4	22,9	1,4	0,6	8,14	3057	4,5	13,7	29,5	1,3	2,14	858	0,05	35,6	15,7	4,5	13,8
ПАТ «ДТЕК Дніпроенерго»																				
Криворізька	П	РШВ	7,1	23,4	24,0	2,4	1,2	7,98	5350	9,9	53,0	39,2	2,2	18,49	1087	0,79	34,0	11,8	10,4	53,8
Придніпровська	А, П	РШВ	9,0	22,3	25,3	1,6	0,8	7,47	3823	5,9	22,7	35,9	1,4	18,96	715	0,49	33,8	14,1	6,4	23,2
Запорізька	Г, ДГ	РШВ	0,4	21,1	26,4	1,5	2,7	7,5	3420	19,9	68,1	38,5	2,8	15,6	1381	0,83	34,0	3,7	20,3	69,0
ПАТ «ДТЕК Західнерго»																				
Бурштинська	Г, ДГ	РШВ	1,2	20,8	26,5	1,8	4,9	7,32	4225	35,5	150,0	39,8	2,7	28,38	1309	1,48	33,6	9,9	36,3	151,5
Добротвірська	Г, ДГ	ТШВ	1,4	20,8	26,3	1,7	1,2	7,28	3805	8,4	32,1	38,4	2,1	5,65	1059	0,23	34,2	1,0	8,6	32,3
Ладижинська	Г, ДГ	РШВ	0,4	20,4	24,6	1,4	2,8	7,25	3037	19,9	60,5	39,1	2,2	20,75	1063	0,86	32,9	7,4	20,5	61,3
ТОВ «ДТЕК Східнерго»																				
Зуйська	Г, ДГ	РШВ	0,3	20,7	27,8	1,9	1,6	7,38	4386	11,6	50,8	36,5	1,8	2,65	942	0,09	34,0	1,1	11,7	50,9
Курахівська	пром. продукт Г, ДГ	ТШВ	2,0	17,9	36,4	1,3	3,4	6,27	3180	21,1	67,3	38,2	2,3	36,65	1089	1,52	34,1	2,2	22,1	68,8
Луганська	А, П	РШВ	5,7	23,2	22,4	1,7	1,3	8,04	3718	10,2	37,9	40,2	1,3	4,42	600	0,11	33,7	2,3	10,3	38,0
Всього				21,3	25,6	1,7	26,7		200,0	795,6			160,8		6,73		153,6	204,2	802,4	

*РШВ — рідке шлаковидалення, ТШВ — тверде шлаковидалення.

Таблиця 4. Інформація про якість та витрати палива, результати розрахунків питомих і валових викидів сухих димових газів та діоксиду сірки на вугільніх ТЕС України у 2016 році

ТЕС	Марка палива	Тип ШВ*	$q_4, \%$	$Q_i^r, \text{МДж}/\text{кт}$	Для вугілля					Для мазуту					Для газу					
					$A, \%$	$S, \%$	$V_{\text{вуг}}^{\text{вильг}}, \text{млн т}$	$V_{D/G}^{\text{вильг}}, \text{Мч}^3/\text{кт}$	$c_{\text{SO}_2}^{\text{вильг}}, \text{Мч}/\text{Мч}^3$	$V_{D/G}^{\text{вильг}}, \text{млрд м}^3$	$E_{\text{SO}_2}^{\text{вильг}}, \text{тыс. т}$	$Q_i^r, \text{МДж}/\text{кт}$	$S, \%$	$B_{\text{мазут}}, \text{тис. т}$	$k_{\text{SO}_2}^{\text{мазут}}, \text{г}/\text{ГДж}$	$E_{\text{SO}_2}^{\text{мазут}}, \text{тис. т}$	$Q_i^r, \text{МДж}/\text{кт}$	$B_{\text{газ}}, \text{тис. м}^3$	$V_{D/G}, \text{млрд. м}^3$	Загальний викид E_{SO_2} , тис. т
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21
ПАТ «Донбасенерго»																				
Старобішівська	А, П	РШВ	3,7	23,3	24,2	1,8	2,5	8,3	3983	20,2	80,5	—	—	0	—	0	33,3	4,5	20,3	80,5
Слов'янська	А	РШВ	2,7	23,3	23,5	1,7	1,6	8,4	3731	13,0	48,6	—	—	0	—	0	34,4	11,6	13,2	48,3
ПАТ «Центрнерго»																				
Вуглегірська	Г, ДГ	РШВ	0,2	22,4	23,7	3,2	2,5	8,0	7143	20,1	143,4	38,6	2,1	1,4	1033	0,05	33,8	15,6	20,3	143,5
Трипільська	А, П	РШВ	6,2	21,9	25,9	1,5	1,4	7,6	3358	10,9	36,5	40,0	2,3	26,5	1297	1,13	34,3	0,9	11,2	37,6
Зміївська	А, П	РШВ	7,5	23,2	22,4	1,9	1,1	7,9	4187	8,6	36,0	33,2	2,2	14,4	1260	0,61	34,1	1,5	8,8	36,6
ПАТ «ДТЕК Дніпроенерго»																				
Криворізька	П	РШВ	5,7	24,0	23,6	2,8	2,3	8,3	6214	19,3	119,7	39,9	2,5	1,4	1187	0,07	34,4	27,9	19,6	119,8
Придніпровська	А, П	РШВ	7,4	23,5	22,3	2,0	1,4	8,0	4337	10,8	47,0	36,9	2,0	0,9	1008	0,03	34,1	30,8	11,2	47,0
Запорізька	Г, ДГ	РШВ	0,4	21,0	26,5	1,6	2,4	7,5	3722	17,7	65,8	—	—	0	—	0	37,5	19,0	17,9	65,8
ПАТ «ДТЕК Західнерго»																				
Бурштинська	Г, ДГ	РШВ	1,3	20,7	25,6	1,8	4,2	7,3	4011	31,0	124,1	—	—	0	—	0	33,6	57,0	31,6	124,2
Добротвірська	Г, ДГ	ТШВ	1,5	21,0	27,8	1,9	1,2	7,4	4265	8,6	36,71	—	—	0	—	0	34,4	4,3	8,7	36,7

HEAT AND ELECTRICITY SUPPLY

Продовження табл. 4

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21
Ладижинська	Г, ДГ	РШВ	0,4	20,9	24,4	1,5	2,2	7,4	3296	16,2	53,49	—	—	0	—	0	33,1	19,3	16,5	53,5
ПАТ «ДТЕК Західнерго»																				
Зіївська	Г, ДГ	РШВ	0,3	19,9	27,1	1,6	1,8	7,1	3680	12,6	37,6	37,6	1,8	1,9	930	0,07	—	—	—	46,3
Курахівська	пром. продукт Г, ДГ	ТШВ	2,2	17,4	37,8	1,4	2,9	6,	3708	17,6	38,0	38,0	2,4	22,6	1119	0,96	34,5	9,0	17,9	66,1
Луганська	A, П	РШВ	5,7	23,5	21,6	2,0	1,9	8,2	4220	15,5	34,4	34,4	1,3	2,0	723	0,05	40,8	14,6	15,7	65,5
Всього						1,9	29,2		222,0	968,7			71,1		2,97		216,2	225,3	976,6	

*РШВ — рідке шлаковидалення, ТШВ — тверде шлаковидалення.

Таблиця 5. Інформація про встановлену потужність ТЕС, відпуск електроенергії, ККД, питомі витрати умовного палива, що витрачається на відпущення 1 кВт·г електроенергії, витрати та сірчистоті вугілля і результати розрахунків валових викидів сухих димових газів та діоксиду сірки на вугільних ТЕС України у 2013—2016 pp.

ТЕС	Встановлена потужність, млн. кВт (% від загальної)	ККД, %	Питома витрата у. п., г/КВтг	Відпуск ел. енергії, млрд кВтг (% від загального)	S^d , %	В'угілля, млн т (% від загальної)	V_{DVG} , млрд м ³ (% від загального)	E_{SO_2} , тис. т (% від загального)	SO ₂ , г/кВтг
2013 рік									
Всього	21,94	31,3	394,8	71,1	1,93*	36,80	290,43	1221,97	17,2
з них А, П	12,21 (55,6)	30,0	410	34,7 (48,9)	1,82	17,73 (48,3)	146,97 (50,6)	573,28 (46,9)	16,5
Г, ДГ	9,73 44,4)	32,1	379	36,4 (51,1)	2,04	19,07 (51,8)	143,145 (49,4)	548,7 (53,1)	17,8
2014 рік									
Всього	22,3	31,2	397,7	62,0	1,82*	32,54	254,17	1013,42	16,33
з них А, П	12,44 (55,8)	29,6	413,6	28,6 (46,0)	1,68	14,54 (44,7)	121,42 (47,8)	433,35 (42,8)	15,2
Г, ДГ	9,86 (44,2)	31,9	378,8	33,5 (54,0)	1,93	18,0 (55,3)	132,75 (52,3)	580,07 (57,2)	17,3
2015 рік									
Всього	22,4	30,9	400,8	49,4	1,73*	26,70	204,17	802,36	16,2
з них А, П	12,50 (55,8)	28,8	428,5	15,6 (31,7)	1,72	8,36 (31,3)	68,43 (33,7)	257,61 (32,1)	16,6
Г, ДГ	9,90 (44,2)	31,9	386,3	33,8 (68,3)	1,74	18,35 (68,7)	135,44 (66,3)	544,76 (67,9)	16,1
2016									
Всього	22,33**	30,7	403,7	52,7	1,91*	29,24	225,30	971,5	18,4
з них А, П	12,42 (55,6)	29,1	423,8	21,4 (40,7)	2,0	12,10 (41,4)	99,86 (44,3)	435,6 (44,8)	20,3
Г, ДГ	9,91 (44,3)	31,7	388,5	31,3 (59,3)	1,85	17,14 (58,6)	125,44 (55,7)	535,9 (55,2)	17,1

*Середнє значення.

** У 2016 році реально працювало 20,6 млн кВт встановленої потужності ТЕС, з них 11,023 млн кВт (53,4%) — потужності, що спалюють вугілля марок А та П, а 9,613 млн кВт (46,6%) — потужності, що спалюють вугілля марок Г та ДГ.

Значення питомих викидів SO₂ на вугільних ТЕС України в останні роки знаходяться на рівні 16—20 г/кВтг відпущеного електроенергії, проти 1,2 г/кВтг

ТЕПЛО-І ЕНЕРГОПОСТАЧАННЯ

відпущеної електроенергії — нинішнього середнього європейського рівня. Це пояснюється використанням на ТЕС України вугілля із середнім і високим вмістом сірки та відсутністю на ТЕС установок ДДГ.

Крім того, експлуатація пиловугільних енергоблоків ТЕС відбувається на основі застарілих технологічних схем, які розроблялись у 60-х роках ХХ століття. Середній ККД вугільних енергоблоків становить близько 31%, причому значення ККД на ТЕС зменшуються з кожним роком (табл. 5), для порівняння — 45% при роботі у базовому режимі у розвинутих країнах. При цьому спостерігаються високі питомі витрати умовного палива (у. п.) на 1 кіловат годину відпущеної електроенергії, у 2015 р. вони були 400,8 г/кВтг, у 2016 р. — 403,7 г/кВтг.

Отримані в результаті розрахунків та наведені в табл. 1—4 значення питомих концентрацій SO_2 на вугільних ТЕС показують вражаючу різницю існуючого рівня концентрацій і вимог європейських директив для діючих вугільних котлів. Рівень викидів SO_2 на ТЕС України перевищує граничні значення в 8—18 разів. Для досягнення європейських екологічних показників необхідно різко підвищити ефективність існуючого пилоочисного обладнання та встановити нове сучасне газоочисне устаткування з рівнем ефективності 92—98%.

ТЕС України, які мають джерела викиду, мають платити екологічний податок, питомі характеристики якого за 2013—2016 рр. приведені в табл. 6. У табл. 6 також наведені результати оціночних розрахунків загальної плати за викид SO_2 у ці роки на ТЕС України.

Таблиця 6. Оціночні розрахунки загальної плати за викид SO_2 на ТЕС України у 2013—2016 рр.

Параметр	Роки			
	2013*	2014*	2015*	2016
Відпущено електроенергії на ТЕС України, тис. кВтг	71115,20	62032,68	49397,80	52726,28
Викиди SO_2 на ТЕС України (за нашими розрахунками), тис. т	1221,97	1013,42	802,36	971,50
Ставка податку за викид SO_2 за Податковим кодексом України, грн/т Євро/т	1078,28 101,61	1162,12 73,94	1165,34 48,10	1968,81 69,59
Розрахункова величина загальної плати за викиди SO_2 на ТЕС України, млрд грн млн євро	1,32 124,2	1,18 74,9	1,04 42,9	1,91 67,6

* Діяла пільгова ставка 0,75.

Ставка податку за викид SO_2 згідно зі ст. 243 Податкового кодексу України у 2016 р. досягла 70 євро/т. У 2017 р. цей екологічний податок склав 2204,89 грн/т або 73,49 євро/т, у 2018 р. — 2451,84 грн/т або 70,05 євро/т (в цінах січня 2018 р.). Розрахункова величина загальної плати за викиди SO_2 на ТЕС України у 2016 р. досягла 1,9 млрд грн або 67,6 млн євро. Зростання плати за викиди діоксиду сірки згідно НПСВ до 200 євро/т призведе до суттєвого збільшення цієї плати [7].

За відомими з літератури планами з реконструкції та/або модернізації, демонтажу та виведення з експлуатації генеруючих компаній встановлена потужність енергоблоків ТЕС України, за нашими оцінками, складе 16,7 млн. кВт. Це відповідає оцінкам наведеним в Енергетичній стратегії України на період до 2035 року. Капітальні затрати встановлення на ТЕС устаткування з ДДГ досягають 200 євро на кВт встановленої потужності. Тому загальна оціночна вартість таких робіт — 3,34 млрд євро. Застосування практики спорудження одного скрубера з «мокрою» димовою трубою на декілька енергоблоків зменшить питомі капітальні та експлуатаційні затрати.

Висновки

1. Значення питомих концентрацій діоксиду сірки в сухих димових газах на ТЕС України у 2013—2016 рр. залежно від марки палива та способу шлаковидалення в котлі були в діапазоні 2500—7200 мг/м₃. Концентрація діоксиду сірки в димових газах для працюючих вугільних котлоагрегатів після 01.01.2018 повинна бути не вище 200 мг/м₃, а для нових — 150 мг/м₃, як цього вимагає наказ Мінприроди України від 16.02.2018 № 62 та Директива 2010/75/EU про промислові викиди ставить. Це вимагатиме впровадження на ТЕС сучасних ефективних технологій ДДГ.

2. Сучасні технології десульфуризації, що здатні забезпечити ступінь очищення не менше ніж 96%, поки не знайшли поширення на ТЕС України через їх високу вартість та відсутність промислового досвіду. Широке розповсюдження вапняку та отримання гіпсу як субпродукту ставлять технології мокрої вапнякової десульфуризації на чільне місце, незважаючи на високі капітальні затрати (до 200 дол. США/кВт). Поширення практика спорудження одного скрубера з «мокрою» димовою трубою на декілька енергоблоків суттєво зменшує питомі капітальні та експлуатаційні витрати, оскільки вапняк є дешевим сорбентом.

3. Перспективною є напівсуха аміачна десульфуризація, коли на виході утворюється сухий порошок сульфату амонію як мінерального добрива. Зважаючи на малий розмір частинок сульфату амонію, вихідним пиловловлювачем має бути рукавний фільтр. Суху десульфуризацію слід застосовувати в котлах киплячого шару для очищення димових газів від сполук сірки.

Література

1. Протокол про приєднання України до Договору про заснування Енергетичного Співтовариства [закон України: від 15.12.2010 № 2787—VI] // Офіційний вісник України. — 2011. — № 1.— С. 1.
2. Меморандум між Україною та ЄС про взаєморозуміння щодо співробітництва в енергетичній сфері // Офіційний вісник України — 2006. — № 13. — С. 453.
3. Меморандум про взаєморозуміння щодо Стратегічного Енергетичного Партнерства між Україною та Європейським Союзом спільно з Європейським Співтовариством з атомної енергії // Офіційний вісник України — 2017. — № 80.— С. 603.
4. Про Загальнодержавну програму адаптації законодавства України до законодавства ЄС [закон України: від 18.03.2004 № 1629—IV]/Офіційний вісник України. —2004. — № 15. — С. 30.

ТЕПЛО-І ЕНЕРГОПОСТАЧАННЯ

5. Directive 2010/75/EU of the European Parliament and of the Council of 24 November 2010 on industrial emissions (integrated pollution prevention and control) // Official Journal of the European Communities. — 2010. — L. 334. — P. 17—119.
6. Наказ Міністерства охорони навколошнього природного середовища України від 16.02.2018 № 62 «Про внесення змін до наказу Мінприроди від 22 жовтня 2008 року № 541» //Офіційний вісник України. — 2018. — № 28. — С. 290.
7. Commission implementing decision (EU) 2017/1442 of 31 July 2017 establishing best available techniques (BAT) conclusions, under Directive 2010/75/EU of the European Parliament and of the Council, for large combustion plants // Official Journal of the European Communities. — 2017. — L. 212. — P. 1—82.
8. Вольчин І.А. Перспективи впровадження чистих вугільних технологій в енергетику країни / І.А. Вольчин, Н.І. Дунаєвська, Л.С. Гапонич, М.В. Чернявський, О.І. Топал, Я.І. Засядько. — Київ : ГНОЗІС, 2013. — 310 с.
9. Майстренко О.Ю. Сучасний стан вугільної енергетики України та перспективи її оновлення і розвитку / О.Ю. Майстренко, О.І. Топал, Л.С. Гапонич // Наукові праці Національного університету харчових технологій. — 2010. — № 32. — С.43—47.
10. Вольчин І.А. Розрахунок параметрів димових газів вугільних теплових електростанцій на основі характеристик твердого палива / І.А. Вольчин, Л.С. Гапонич // Энерготехнологии и ресурсосбережение. — 2016. — № 1. — С. 49—55.
11. Volchyn I., Haponych L. Engineering method for calculating the parameters of flue gas parameters of coal-fired thermal power plants based on solid fuel characteristics // Ukrainian Journal of Food Science. — 2016. — Volume 4. Issue 2. — P. 327—338.
12. Баторшин В.А. Решение экологических проблем в угольной энергетике США / В.А. Баторшин, В.Р. Котлер // Энергохозяйство за рубежем. — 2014. — № 1. — С. 15—20.
13. Kohl A.I. Gas purification. 5th ed./Houston: Gulf Publishing Company. — 1997. — 1403 p.
14. Вольчин І.А. Технології сіркоочищення вугілля // Энергосбережение. — 2013. — № 2. — С. 14—17.
15. Вольчин І.А. Про використання карбаміду в схемах напівсухого сіркоочищення // Енергетика та електрифікація, 2011. — № 9. — С. 3—12.
16. Вольчин І.А. Применение амиака в технологии полусухой десульфуризации // Инновации и инвестиции. — 2014. — № 6. — С. 119—123.
17. Вольчин І.А. Використання технології напівсухої амоніакової десульфуризації димових газів на вугільних електростанціях / І.А. Вольчин, О.М. Коломієць // Наука та інновації. — 2017. — № 4. — С. 21—29.
18. Volchyn I. Estimate of the sulfur dioxide concentration at thermal power plants fired by donetsk coal / I. Volchyn, L. Haponych // Power Technology and Engineering. — Vol. 48, # 3. — 2014. — P. 218—221.
19. Методика определения валовых выбросов загрязняющих веществ в атмосферу от котельных установок ТЭС. РД 34.02.305-98.— Москва : ВТИ им. Ф.Э. Дзержинского, 1998. — 70 с.
20. ГКД 34.02.305-2002. «Викиди забруднюючих речовин в атмосферне повітря від енергетичних установок. Методика визначення». Київ : ОЕП «ГРІФРЕ», 2002. — 42 с.